

COMMITTENTE:

COMUNE DI FELETTTO



Finanziato
dall'Unione europea
NextGenerationEU

OGGETTO:

RIQUALIFICAZIONE EX ASILO CONIUGI FASCIO.
CUP C23G22000010007, CIG 9549885E65



LOCALITÀ DELL'INTERVENTO:

COMUNE DI FELETTTO, VIA LUIGI FASCIO, N° 6

CODICE AREA:

STR

FASE PROGETTUALE:

PROGETTO DEFINITIVO

N° ELABORATO:

001

ARCHIVIO: 5822 017 STR 001 DEF 00

SCALA: -

TITOLO ELABORATO:

RELAZIONE DI CALCOLO
STRUTTURALE

DATA:

Loranzè, Aprile 2023

CONTROLLO QUALITA' ELABORATI

CODICE	AMBITO PROGETTUALE	RESPONSABILE D'AREA	REDATTO	VERIFICATO RESP. AREA	RIESAMINATO COORDINATORE	APPROVATO RESP. PROG.	REV	DATA	NOTE
ARC	ARCHITETTURA ED EDILIZIA	Arch. A. DEMARIA - Arch. M. DI PERNA	.	.	A.D.	G.N.	0	26/04/2023	EMISSIONE
GEO	AMBIENTE E TERRITORIO	Geol. P. CAMBULI	.	.			1	.	.
IDR	IDRAULICA	Ing. M. VERNETTI ROSINA	.	.			2	.	.
IEL	IMPIANTI ELETTRICI E SPECIALI	Ing. G. ZAPPALA'	.	.			3	.	.
IME	IMPIANTI FLUIDO MECCANICI	Ing. A. BREGOLIN	.	.			4	.	.
SIC	SICUREZZA	Ing. E. MORTELLO	.	.			5	.	.
STR	STRUTTURE E INFRASTRUTTURE	Ing. A. VACCARONE - Geom. F. TONINO	A.A.	F.T.			6	.	.
VVF	PREVENZIONE INCENDI	Ing. G. ZAPPALA'	.	.			7	.	.
EXT	COLLABORATORI ESTERNI	.	.	.			8	.	.
							9	.	.

PROGETTISTA:

Dott. Ing.
Gianluca NOASCONO
N° 8292 Y ALBO INGEGNERI
PROVINCIA DI TORINO

TIMBRO:



ALTRA FIGURA:

Arch. Alessandro DEMARIA
N°8982 Ordine degli
Architetti di Torino

TIMBRO:





INDICE

1. PREMESSA.....	2
2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	7
3. METODO E CODICE DI CALCOLO.....	9
4. MODELLAZIONE E SCHEMA STATICO DELLE STRUTTURE.....	10
5. CARATTERISTICHE E RESISTENZE DI CALCOLO DEI MATERIALI.....	13
5.1. Calcestruzzo armato.....	13
6. CRITERIO DI PROGETTAZIONE E METODO DI VERIFICA.....	21
6.1. Fattore di comportamento.....	24
6.2. Rispetto dei requisiti nei confronti degli stati limite.....	27
6.3. Analisi sismica statica lineare.....	28
7. ANALISI DEI CARICHI.....	29
8. COMBINAZIONI DI CARICO.....	33
9. RISULTATI DI CALCOLO.....	34
10. VERIFICHE STRUTTURALI e GEOTECNICHE.....	37
Verifiche e armature travi.....	37
Verifiche e armature solette/platee.....	38
Verifiche aste in acciaio.....	41
Verifiche aste in legno.....	42
Verifiche e armature pareti.....	58
Verifiche muratura.....	60
Fondazioni superficiali.....	63
11. INDIVIDUAZIONE DELL'INDICE DI SICUREZZA.....	67
12. CONCLUSIONI.....	68



1. PREMESSA.

La presente relazione di calcolo riguarda i criteri di dimensionamento ed i calcoli strutturali, geotecnici da eseguirsi nell'ambito degli interventi dell'edificio residenziale, situato in via Luigi Fascio Nro 6, nel comune di Feletto (TO).

Le opere strutturali in progetto prevedono la realizzazione di:

- **Setto e travi in c.a.**: Si prevede la realizzazione di un muro in c.a. come elemento strutturale verticale, al quale si aggiunge una travi in cemento armato per un miglior funzionamento.
- **Soletta in acciaio**: Questo lavoro sarà eseguito con travi di legno unidirezionali, al pacchetto verrà anche attaccato uno strato di calcestruzzo di distribuzione;
- **Copertura in Legno**: il nuovo tetto sarà realizzato con travi in legno, che resisteranno al nuovo soffitto.

Il capitolo 8 delle Norme Tecniche per le Costruzioni specifica che per le strutture esistenti la verifica del sistema di fondazione è obbligatoria solo se sussistono condizioni che possono dar luogo a fenomeni di instabilità globale o se si verifica una delle seguenti condizioni:

- Nella costruzione sono presenti importanti dissesti attribuiti a cedimenti delle fondazioni o dissesti della stessa natura si sono prodotti nel passato;
- Sono possibili fenomeni di ribaltamento e/o scorrimento della costruzione per effetto di particolari condizioni morfologiche sfavorevoli e modifiche apportate al profilo del terreno in prossimità delle fondazioni e delle azioni sismiche di progetto;
- Sono possibili fenomeni di liquefazione del terreno di fondazione dovuti alle azioni sismiche di progetto.

A seguito dei numerosi sopralluoghi eseguiti sulla struttura esistente si può affermare che non ci si ritrova in una delle 3 condizioni sopra elencate e pertanto non è stata eseguita la verifica del sistema di fondazione esistente.

Si riportano alcune viste in pianta ed in sezione delle opere strutturali in progetto.

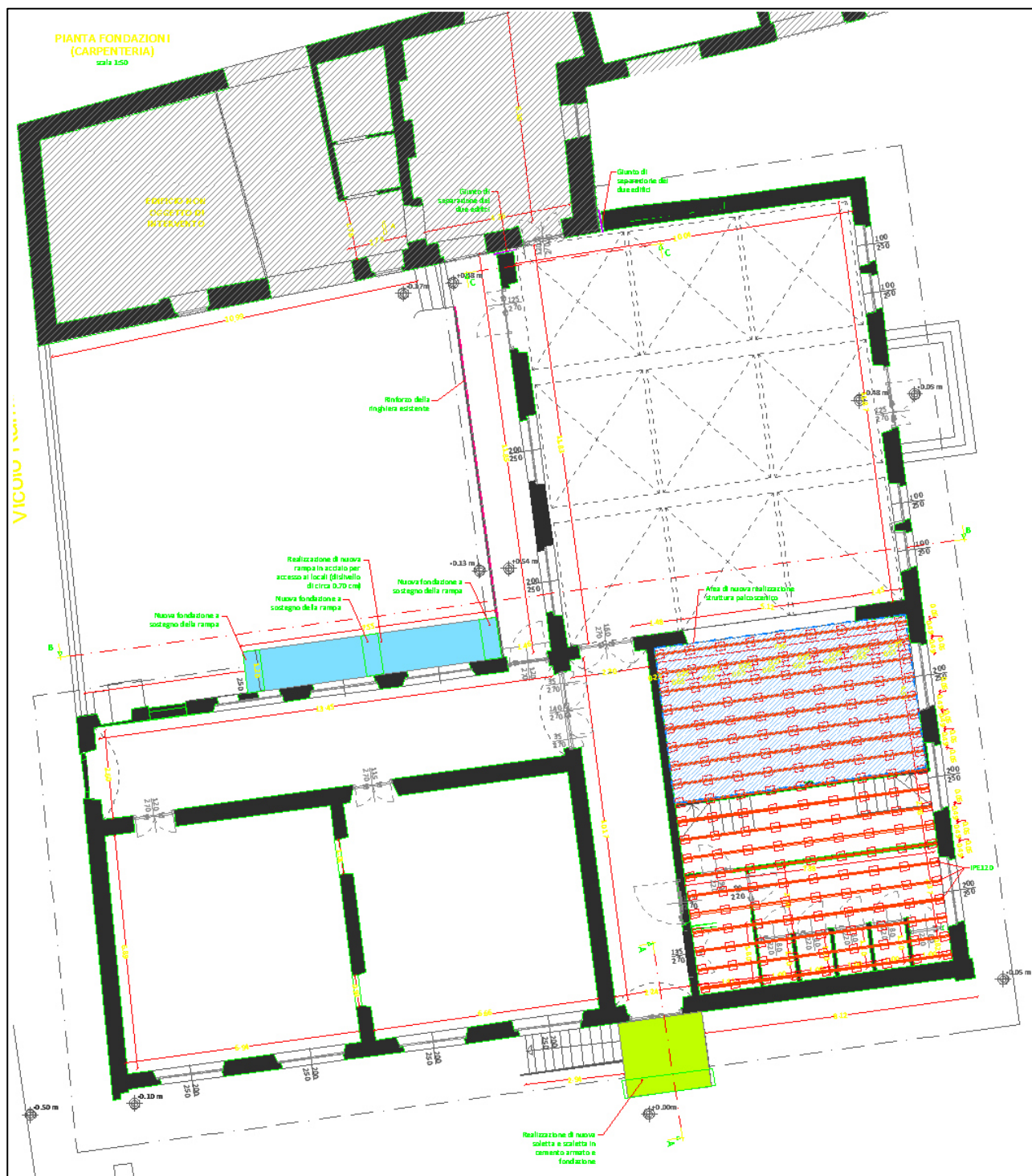
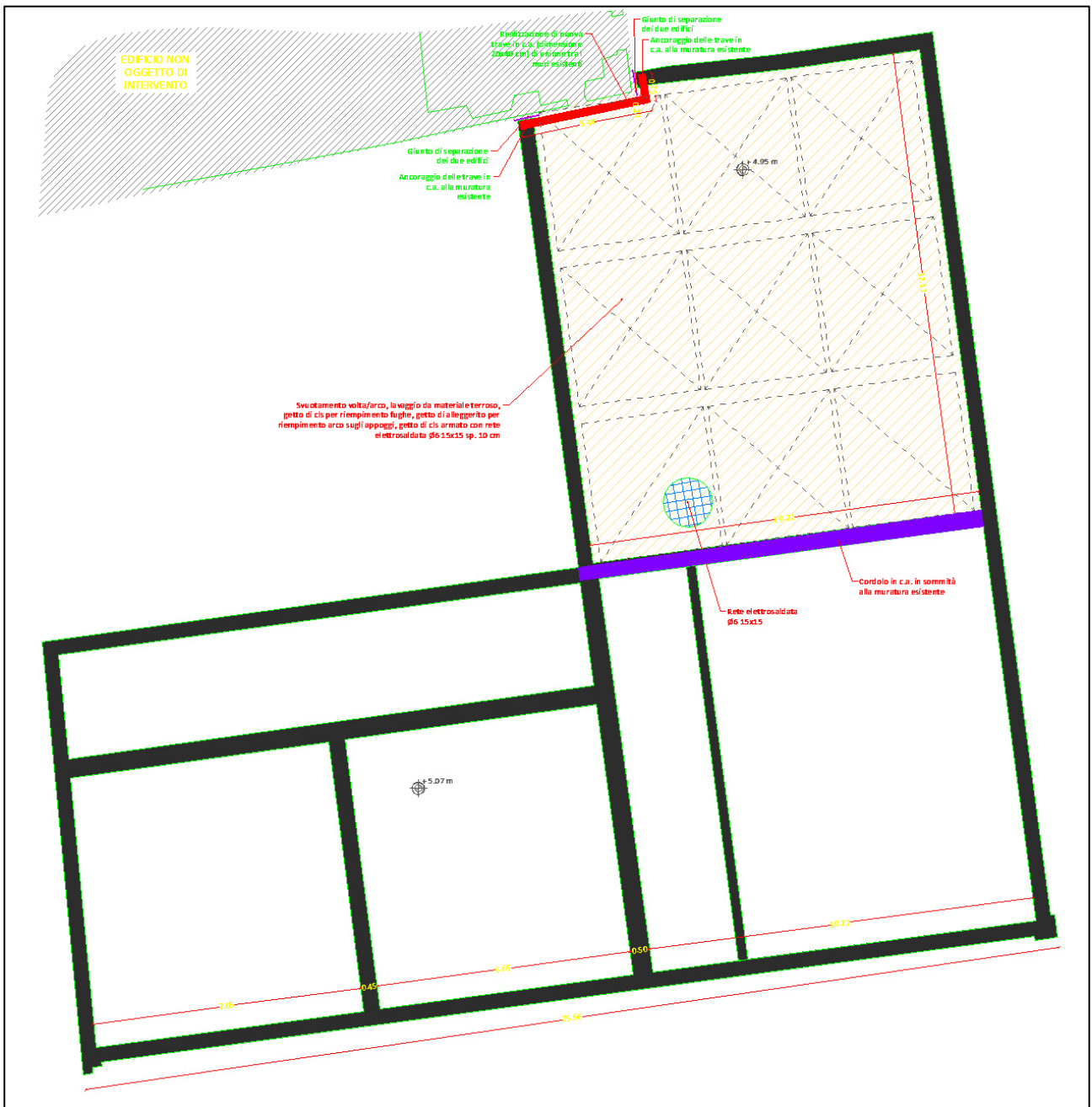


Figura 1 - Pianta terra



**SERTEC ENGINEERING
CONSULTING s.r.l.**
SP 222, n.31 10010 Loranze (TO)
P.IVA 00495550014

4

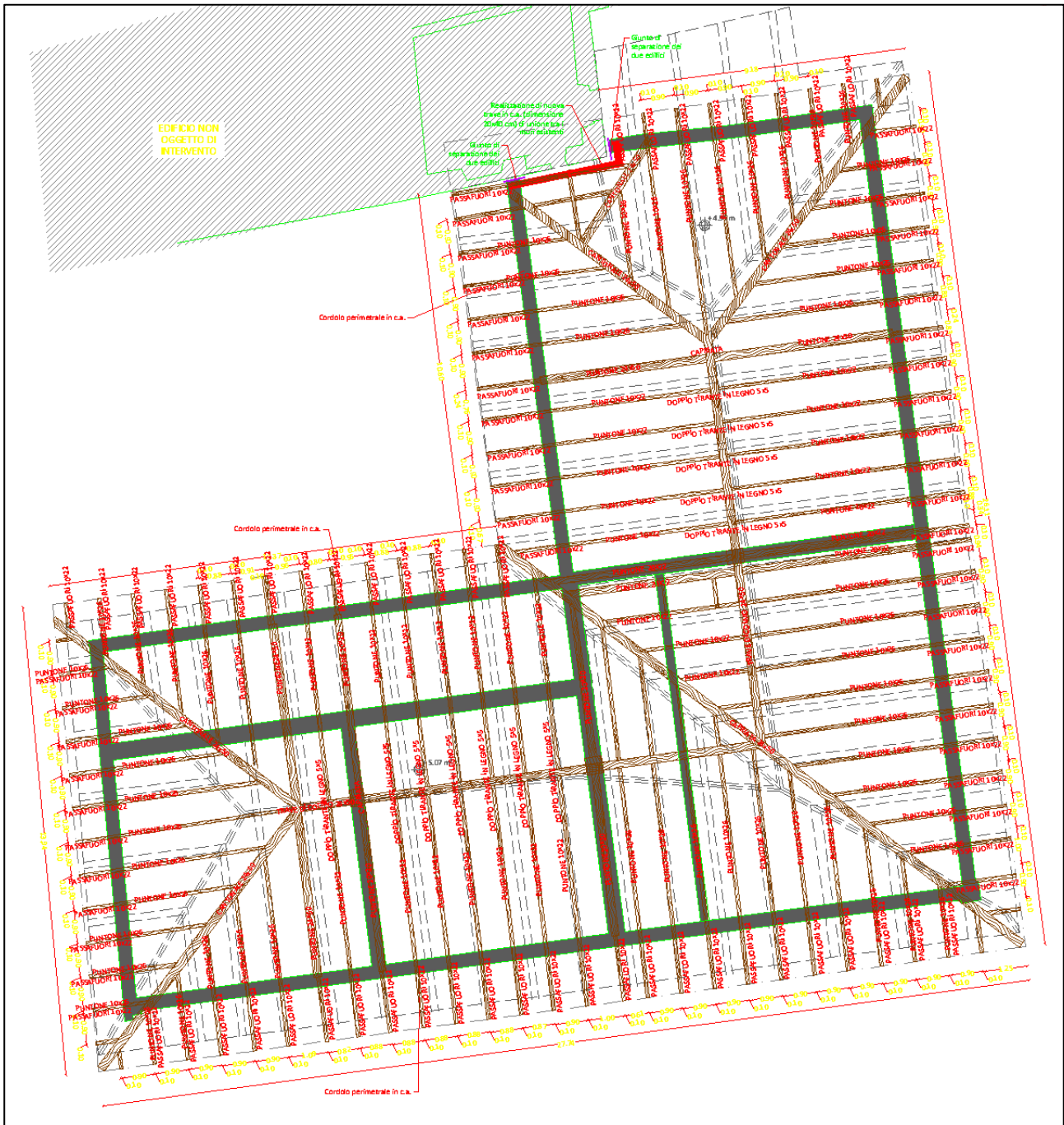


Figura 3 – Pianta copertura

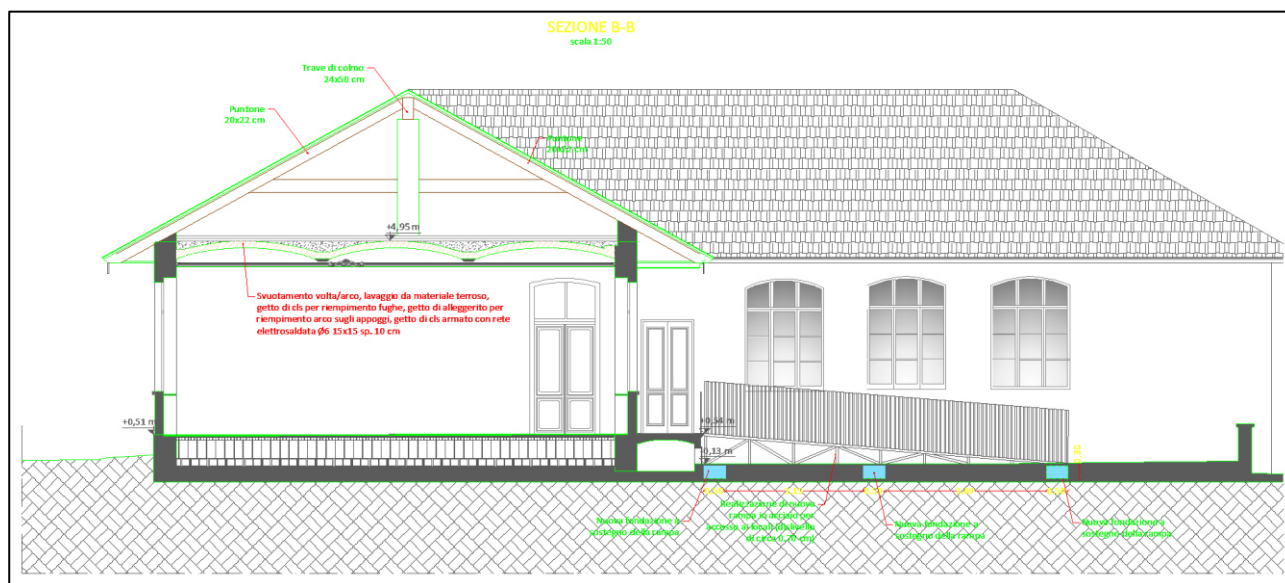


Figura 4 – Sezione B-B

Ai sensi dei capitoli 4, 6, 7 delle Norme Tecniche per le Costruzioni le opere in progetto sono considerate interventi di adeguamento.

Si è proceduto alla verifica delle opere strutturali adottando il metodo semiprobabilistico agli stati limite, secondo le disposizioni ed i livelli di sicurezza riportati nelle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO.

Il progetto degli interventi di è stato condotto sulla base delle seguenti norme tecniche di riferimento:

- Legge n° 1086 del 05/11/1971 – *"Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica"*;
- Legge n°64 del 02/02/1974 – *"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche"*;
- D.M. del 24/01/1986 – *"Norme tecniche relative alle costruzioni antisismiche"*;
- D.M. LL.PP. del 11/03/1988 – *"Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione"*;
- D.M. del 14/02/1992 – *"Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche"*;
- D.M. del 09/01/1996 – *"Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche"*;
- D.M. del 16/01/1996 – *"Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche"*;
- Circolare Ministero LL.PP. 15 Ottobre 1996 n° 252 AA.GG./S.T.C. – *"Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche di cui al D.M. del 09/01/1996"*;
- Circolare Ministero LL.PP. 10 Aprile 1997 n° 65 AA.GG. – *"Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche di cui al D.M. del 16/01/1996"*;
- D.P.R. n°380 del 06/06/2001 – *"Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentari in materia edilizia Circ. n°11651 del 14/02/1974"*;
- OPCM del 20/03/2003 n° 3274 – *"Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per la costruzione in zona sismica"*;
- OPCM 02/10/2003 n°3316 – *"Modifiche ed integrazioni all'OPCM 20 marzo 2003 n°3274"*;
- OPCM 03/05/2005 n°3431 – *"Ulteriori modifiche ed integrazioni all'OPCM 20 marzo 2003, n°3274"*;
- OPCM 28/04/2006 n° 3519 – *"Criteri generali per l'individuazione delle zone sismiche e per la formazione e l'aggiornamento degli elenchi delle medesime zone"*;
- D.G.R. del 21/05/2014 n° 65 – 7656 - *"Individuazione dell'ufficio tecnico regionale ai sensi del D.P.R. 6 giugno 2001, n° 380 e ulteriori modifiche e integrazioni alle procedure attuative di gestione e controllo delle attività urbanistico – edilizie ai fini della prevenzione del rischio sismico approvate con D.G.R 12 dicembre, n° 4 – 3084"*;
- D.M. del 07/03/2017 – *"Linee guida per la classificazione del rischio sismico delle costruzioni"*;
- D.M. del 17/01/2018 – *"Norme tecniche per le Costruzioni"*;
- Circolare n°7 del 21/01/2019 – *"Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. del 17/01/2018"*.

Conformemente a quanto previsto dal capitolo 12 del D.M. 17/01/2018 si sono considerati anche i seguenti riferimenti tecnici che si intendono coerenti con i principi del D.M. stesso:

- UNI EN 1990 – *"Criteri generali di progettazione strutturale"* ed appendice nazionale;



-
- UNI EN 1991 – *“Azioni sulle strutture”* ed appendice nazionale;
 - UNI EN 1992 – *“Progettazione delle strutture in calcestruzzo”* ed appendice nazionale;
 - UNI EN 1997 – *“Progettazione geotecnica”* ed appendice nazionale;
 - UNI EN 1998 – *“Progettazione delle strutture per la resistenza sismica”* ed appendice nazionale;
 - Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori pubblici – *“Linee guida per la messa in sicurezza in opera del calcestruzzo strutturale e per la valutazione delle caratteristiche meccaniche del calcestruzzo indurito mediante prove non distruttive”*.

3. METODO E CODICE DI CALCOLO.

I calcoli per le verifiche strutturali, geotecniche e di resistenza al fuoco sono stati condotti adottando il metodo semiprobabilistico agli stati limite, verificando i requisiti di sicurezza allo stato limite ultimo ed allo stato limite di esercizio.

La schematizzazione della procedura progettuale adottata può essere sinteticamente così riassunta:

- Individuazione della classe d'uso dell'opera e della sua vita utile;
- Definizione delle azioni agenti in condizioni statiche e dinamiche attraverso l'individuazione delle condizioni di carico;
- Predisposizione delle combinazioni di carico, con i relativi coefficienti di combinazione allo SLU, SLE, SLV, SLD;
- Analisi dell'involuppo delle azioni agenti mediante analisi sismica statica lineare;
- Valutazione della sicurezza dei nuovi elementi strutturali;
- Valutazione della sicurezza degli elementi strutturali esistenti;
- Determinazione degli indici di sicurezza.

L'analisi strutturale condotta è stata del tipo: **ANALISI SISMICA STATICA LINEARE**.

La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati sono stati effettuati con il programma di modellazione ModeSt ver. 8.29, prodotto da Tecnisoft Harpaceas.

Il software è sviluppato appositamente per il BIM, ed è in grado di calcolare i modelli più complessi grazie a potenti mesh automatiche ad elementi finiti, algoritmi non lineari e una raccolta completa di codici di progettazione, in modo da ottenere risultati accurati.

L'API (Application Programming Interface) aperta offre una soluzione di analisi scalabile e specifica per ogni paese, adatta a qualunque tipo di struttura.

ModeSt ver. 8.29 permette di analizzare una grande varietà di strutture ed è dotato di funzionalità appositamente sviluppate per la modellazione, l'analisi e la progettazione. Lo scheletro del progetto comprende le viste di pianta e i layout dei telai.

Il software è adatto per l'analisi strutturale ed è dotato di potenti tecniche per la generazione di mesh, che permette di lavorare in modo più efficace anche sui modelli più complessi.

Gli strumenti di definizione automatica delle mesh consentono la manipolazione manuale delle mesh, il loro perfezionamento e la generazione di mesh attorno ad aperture di ogni forma e dimensione.

ModeSt ver. 8.29 comprende risolutori all'avanguardia per garantire una rapida elaborazione anche dei modelli strutturali più complessi.



4. MODELLAZIONE E SCHEMA STATICO DELLE STRUTTURE.

Le strutture sono state modellate con il metodo degli elementi finiti, considerandole nella loro tridimensionalità. Si è quindi proceduto alla verifica delle opere con riferimento alle combinazioni di carico previste dalla normativa vigente. Per le opere oggetto di verifica si riporta lo schema statico adottato.

Gli elementi finiti utilizzati per la modellazione della struttura sono i seguenti:

- Elementi monodimensionali di tipo travi in CA (20X40cm);
- Elementi bidimensionali di tipo muratura in Mattoni pieni (spessore 50 e 25 cm);
- Elementi monodimensionali in legno massiccio (10x22cm, 5x5cm, 24x50cm, 20x20cm, 10x26cm, 20x40cm, 10x10cm);
- Elementi bidimensionali di tipo parete in CA (spessore 20 e 30 cm);
- Elementi bidimensionali di tipo platea in CA (spessore 30 cm);
- Elementi bidimensionali di tipo soletta in CA (spessore 30 cm);

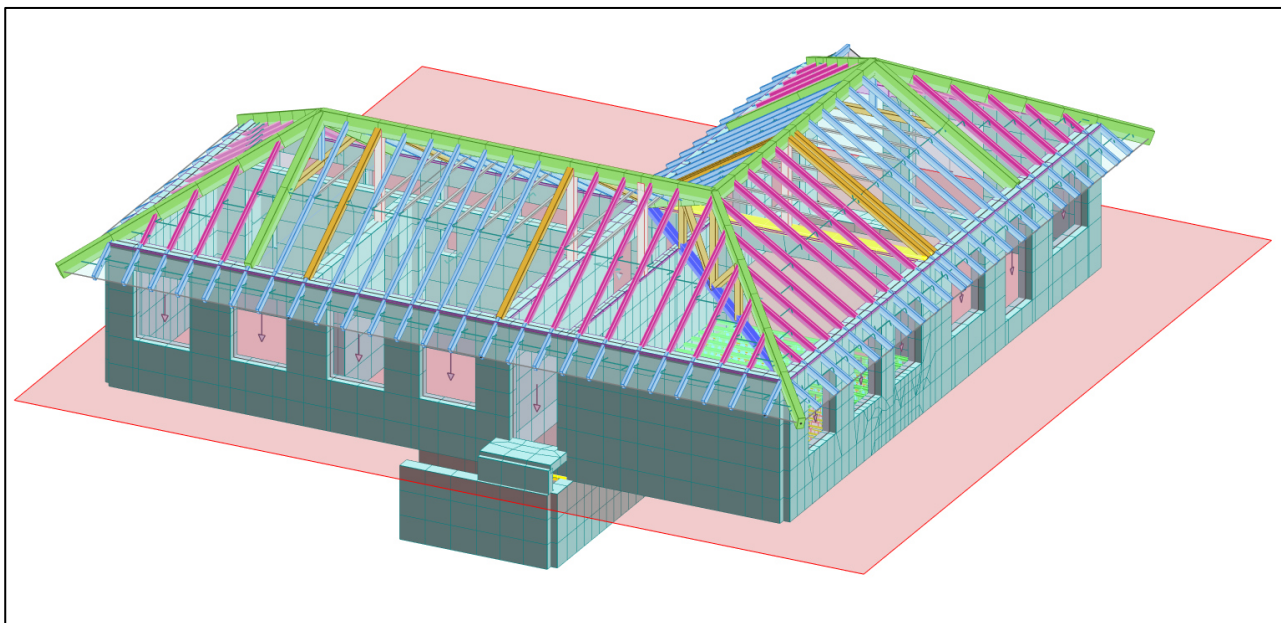


Figura 5 – Vista 3D ModeSt ver. 8.28

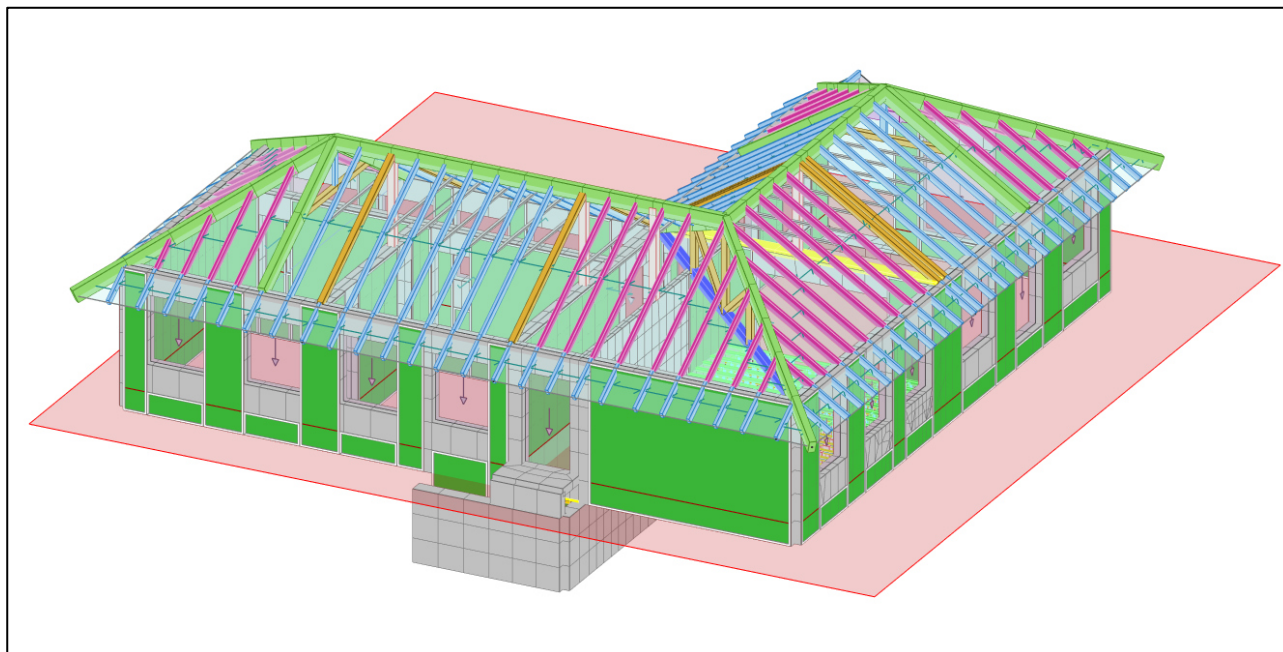


Figura 6- Vista 3D ModeSt ver. 8.28

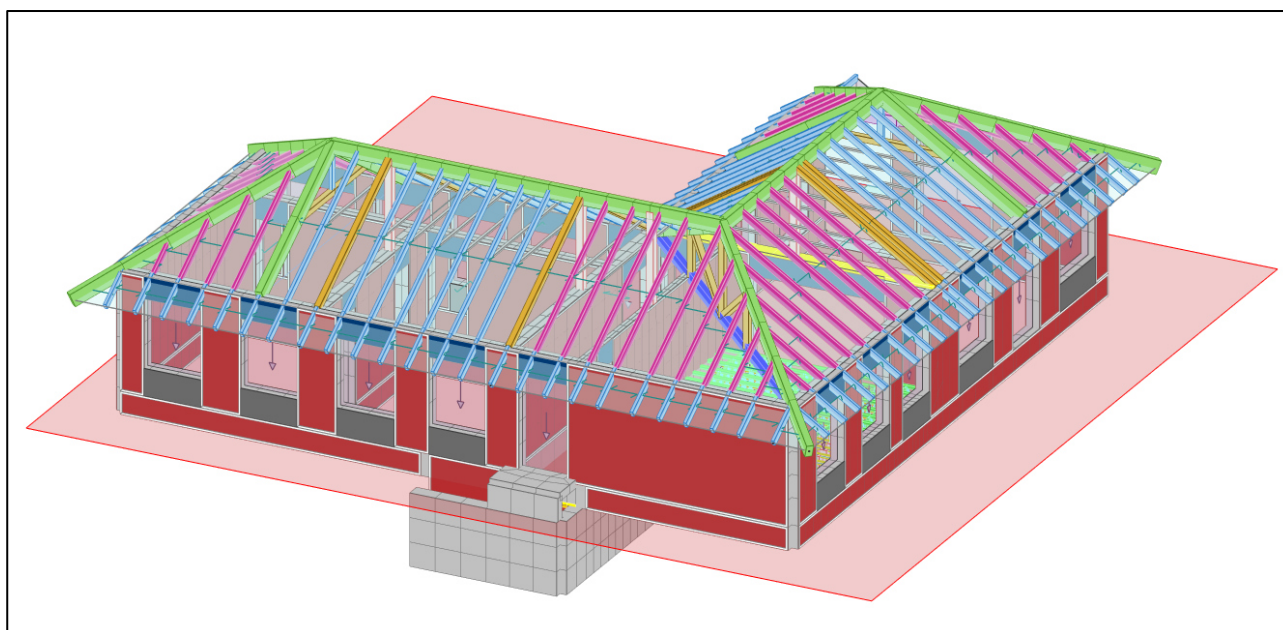


Figura 7- Vista 3D ModeSt ver. 8.28

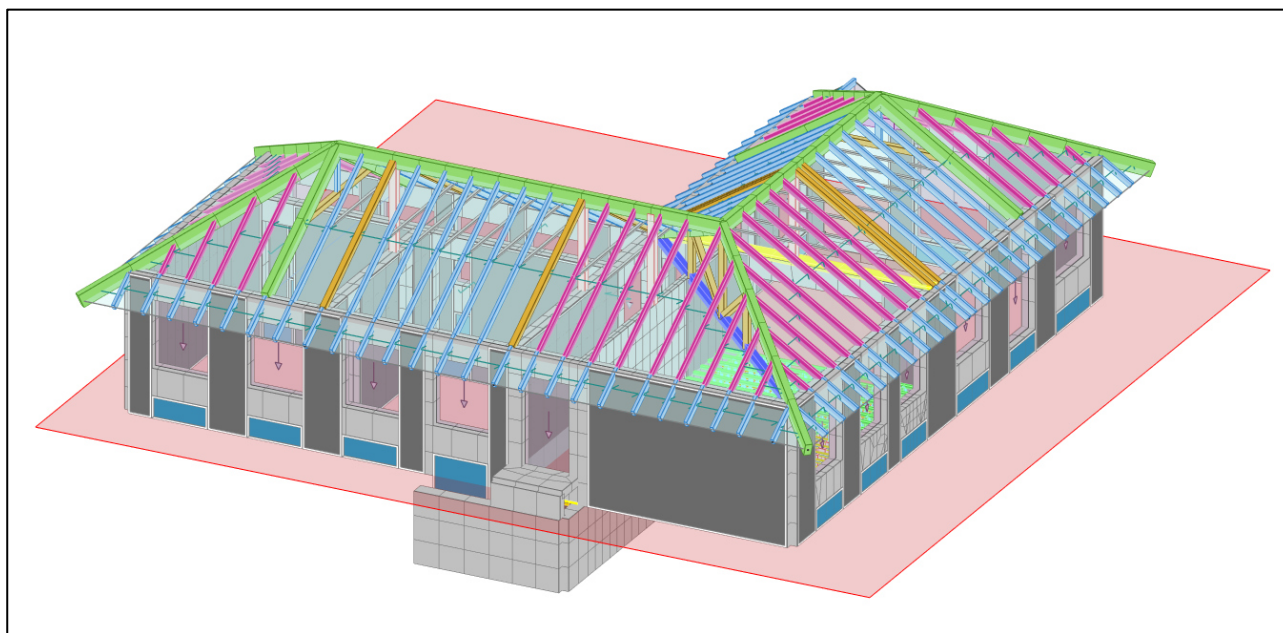


Figura 8- Vista 3D ModeSt ver. 8.28

5. CARATTERISTICHE E RESISTENZE DI CALCOLO DEI MATERIALI.

Si riportano le caratteristiche dei materiali delle opere strutturali di nuova costruzione previste in progetto.

5.1. Calcestruzzo armato.

Classe di esposizione.

Le diverse superfici di calcestruzzo di un dato componente strutturale possono essere soggette a diverse azioni ambientali, classificate dalla norma UNI EN 206:2016 come **classi di esposizione**. Le classi di esposizione da scegliere dipendono dalle disposizioni valide nel luogo d'impiego del calcestruzzo, e tale classificazione non esclude considerazioni in merito a condizioni speciali che possano esistere nel luogo di impiego del calcestruzzo o di misure protettive come l'uso di acciaio inossidabile o altri metalli resistenti alla corrosione e l'uso di rivestimenti protettivi per il calcestruzzo o per l'armatura. Le Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, al paragrafo 4.1.2.2.4.2, stabiliscono che le condizioni ambientali possano essere suddivise, ai fini della protezione contro la corrosione delle armature metalliche, in condizioni ordinarie, aggressive e molto aggressive in relazione a quanto indicato nella seguente tabella. La suddivisione fa riferimento alle classi di esposizione definite nelle Linee Guida per il calcestruzzo strutturale emesse dal Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici.

CONDIZIONI AMBIENTALI	CLASSE DI ESPOSIZIONE
Ordinarie	X0, XC1, XC2, XC3, XF1
Aggressive	XC4, XD1, XS1, XA1, XA2, XF2, XF3
Molto aggressive	XD2, XD3, XS2, XS3, XA3, XF4

Tabella 1 – Descrizione delle condizioni ambientali – Tab. 4.1.III D.M. 17/01/2018

La seguente tabella mostra le diverse classi di esposizione, tra le quali si è scelta la classe di esposizione per l'opera in c.a. in progetto.

Classe esposizione norma UNI 9858	Classe esposizione norma UNI 11104 UNI EN 206 -1	Descrizione dell'ambiente	Esempio	Massimo rapporto a/c	Minima Classe di resistenza	Contenuto minimo in aria (%)
1 Assenza di rischio di corrosione o attacco						
1	X0	Per calcestruzzo privo di armatura o inserti metallici: tutte le esposizioni eccetto dove c'è gelo/disgelo, o attacco chimico. Calcestruzzi con armatura o inserti metallici: in ambiente molto asciutto.	Interno di edifici con umidità relativa molto bassa. Calcestruzzo non armato all'interno di edifici. Calcestruzzo non armato immerso in suolo non aggressivo o in acqua non aggressiva. Calcestruzzo non armato soggetto a cicli di bagnato asciutto ma non soggetto ad abrasione, gelo o attacco chimico.	-	C 12/15	



2 Corrosione indotta da carbonatazione

Nota - Le condizioni di umidità si riferiscono a quelle presenti nel copriferro o nel ricoprimento di inserti metallici, ma in molti casi si può considerare che tali condizioni riflettano quelle dell'ambiente circostante. In questi casi la classificazione dell'ambiente circostante può essere adeguata. Questo può non essere il caso se c'è una barriera fra il calcestruzzo e il suo ambiente.

2 a	XC1	Asciutto o permanentemente bagnato.	Interni di edifici con umidità relativa bassa. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con le superfici all'interno di strutture con eccezione delle parti esposte a condensa, o immerse in acqua.	0,60	C 25/30	
2 a	XC2	Bagnato, raramente asciutto.	Parti di strutture di contenimento liquidi, fondazioni. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso prevalentemente immerso in acqua o terreno non aggressivo.	0,60	C 25/30	
5 a	XC3	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici esterne riparate dalla pioggia, o in interni con umidità da moderata ad alta.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XC4	Ciclicamente asciutto e bagnato.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici soggette a alternanze di asciutto ed umido. Calcestruzzi a vista in ambienti urbani. Superfici a contatto con l'acqua non comprese nella classe XC2.	0,50	C 32/40	

3 Corrosione indotta da cloruri esclusi quelli provenienti dall'acqua di mare

5 a	XD1	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in superfici o parti di ponti e viadotti esposti a spruzzi d'acqua contenenti cloruri.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XD2	Bagnato, raramente asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in elementi strutturali totalmente immersi in acqua anche industriale contenente cloruri (Piscine).	0,50	C 32/40	
5 c	XD3	Ciclicamente bagnato e asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, di elementi strutturali direttamente soggetti agli agenti disgelanti o agli spruzzi contenenti agenti disgelanti. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, elementi con una superficie immersa in acqua contenente cloruri e l'altra esposta all'aria. Parti di ponti, pavimentazioni e parcheggi per auto.	0,45	C 35/45	

4 Corrosione indotta da cloruri presenti nell'acqua di mare

4 a 5 b	XS1	Esposto alla salsedine marina ma non direttamente in contatto con l'acqua di mare.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali sulle coste o in prossimità.	0,50	C 32/40	
	XS2	Permanentemente sommerso.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso di strutture marine completamente immersi in acqua.	0,45	C 35/45	
	XS3	Zone esposte agli spruzzi o alle maree.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali esposti alla battigia o alle zone soggette agli spruzzi ed onde del mare.	0,45	C 35/45	

6 Attacco chimico**						
5 a	XA1	Ambiente chimicamente debolmente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Contenitori di fanghi e vasche di decantazione. Contenitori e vasche per acque reflue.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XA2	Ambiente chimicamente moderatamente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di terreni aggressivi.	0,50	C 32/40	
5 c	XA3	Ambiente chimicamente fortemente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di acque industriali fortemente aggressive. Contenitori di foraggi, mangimi e liquame provenienti dall'allevamento animale. Torri di raffreddamento di fumi di gas di scarico industriali.	0,45	C 35/45	

Tabella 2 - Classi di esposizione

In particolare, per le opere in c.a. in progetto si prevede una classe di esposizione pari a XC2.

Classe di consistenza.

La classe di consistenza è una proprietà del calcestruzzo allo stato fresco che influenza fortemente le proprietà del calcestruzzo indurito e la si misura facilmente in cantiere con il cono di Abrams. La classe di consistenza è da considerarsi come un indice della lavorabilità del calcestruzzo, cioè la caratteristica che consente di confezionare, trasportare, gettare e compattare il materiale con una certa facilità. Si riportano nella seguente tabella i valori delle classi di abbassamento al cono (slump) in funzione del relativo abbassamento al cono. Il calcestruzzo scelto per la realizzazione dell'opera in c.a. in progetto possiede una classe di consistenza S4.


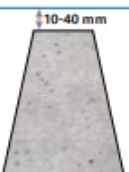
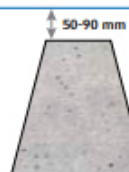
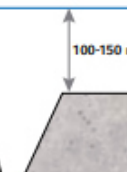
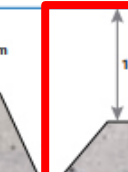

					
300 mm	10-40 mm	50-90 mm	100-150 mm	160-210 mm	≥220 mm
Cono di Abrams					
Classe di consistenza	S1	S2	S3	S4	S5
Denominazione corrente	umida	plastica	semifluida	fluida	superfluida

Figura 9 - Classi di consistenza

Classe di contenuto in cloruri.

I cloruri presenti nella massa cementizia sono una delle cause più importanti del degrado delle armature d'acciaio. Questi possono penetrare dall'esterno, se presenti in massicce quantità sulla superficie dell'elemento strutturale in calcestruzzo armato, ma possono essere veicolati anche dalle materie componenti il calcestruzzo. Ad esempio, alcuni additivi acceleranti possono contenere una certa quantità di cloruri.

Il contenuto di cloruri nel calcestruzzo non deve eccedere il valore indicato della classe selezionata della seguente tabella (par. 5.2.8 UNI EN 206:2016).



Contenuto massimo di cloruri nel calcestruzzo

Impiego del calcestruzzo	Classe di contenuto in cloruri ^{a)}	Massimo contenuto di Cl ⁻ rispetto alla massa del cemento ^{b)}
In assenza di armatura di acciaio o di altri inserti metallici (ad eccezione dei dispositivi di sollevamento resistenti alla corrosione)	Cl 1,0	1,0%
In presenza di armatura d'acciaio o di altri inserti metallici	Cl 0,20	0,20%
	Cl 0,40	0,40%
In presenza di armatura d'acciaio da precompressione	Cl 0,10	0,10%
	Cl 0,20	0,20%
a) La classe da applicare per uno specifico utilizzo del calcestruzzo dipende da disposizioni valide nel luogo d'impiego del calcestruzzo.		
b) Qualora siano impiegate aggiunte di tipo II e siano considerate nel computo del dosaggio di cemento, il contenuto in cloruri viene espresso come percentuale di ioni cloruro in massa rispetto al cemento + la massa totale delle aggiunte considerate.		

Tabella 3 - Contenuto massimo di cloruri nel calcestruzzo

Leggi costitutive dei materiali per calcestruzzo armato.

Con riferimento ai paragrafi 4.1.2.1.2.1 e 4.1.2.1.2.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni 2018, per il calcestruzzo si è considerata la legge costitutiva $\sigma - \epsilon$ di tipo parabola - rettangolo e per l'acciaio d'armatura il modello $\sigma - \epsilon$ di tipo elastico perfettamente plastico.

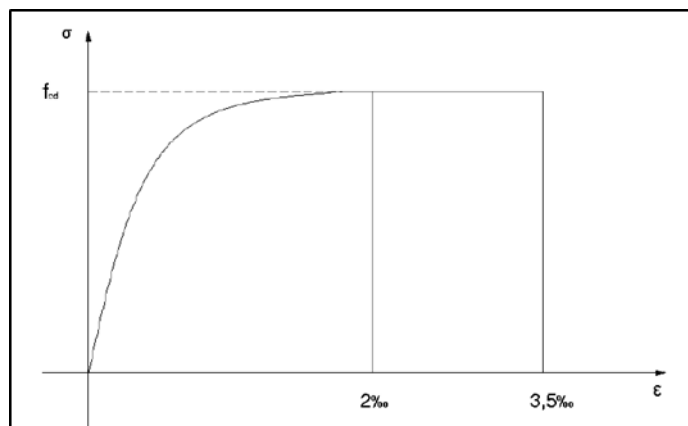


Figura 10 - Modello parabola-rettangolo per il calcestruzzo

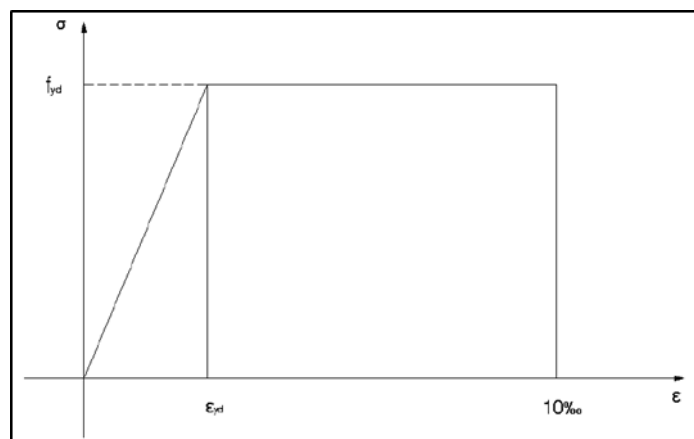


Figura 11 - Modello elastico-perfettamente plastico indefinito per l'acciaio

Determinazione del copriferro.

Le Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 al paragrafo 4.1.6.1.3 prescrivono che *"al fine della protezione delle armature dalla corrosione, lo strato di ricoprimento del calcestruzzo (copriferro) deve essere dimensionato in funzione dell'aggressività dell'ambiente e della sensibilità delle armature alla corrosione, tenendo anche conto delle tolleranze di posa delle armature"*.

A tal fine si può fare riferimento alla UNI EN 1992-1-1 per dimensionare correttamente i copriferri. Il valore nominale del copriferro è calcolato secondo l'espressione:

$$c_{nom} = c_{min} + \Delta c_{dev}$$

Dove:

$$c_{min} = \max\{c_{min,b}; c_{min,dur} + \Delta c_{dur,\gamma} - \Delta c_{dur,st} - \Delta c_{dur,add}; 10mm\}$$

In cui:

- $\Delta c_{dur,\gamma} = \Delta c_{dur,st} = \Delta c_{dur,add} = 0$;
- $c_{min,b}$ è il copriferro minimo necessario per l'aderenza delle armature. Per armature ordinarie $c_{min,b}$ è pari al diametro della barra, nel caso di barre singole, ed al diametro equivalente, nel caso di barre raggruppate;
- $c_{min,dur}$ è il copriferro minimo correlato alle condizioni ambientali e si ricava dai prospetti seguenti in funzione della classe di esposizione, ricordando che la classe strutturale per un periodo di vita nominale presunta della struttura pari a 50 anni è la classe strutturale S4 (vedi prospetti seguenti);
- Δc_{dev} è la tolleranza ed è compresa tra 0 e 10 mm.

prospetto 4.4N Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, requisiti con riferimento alla durabilità per acciai da armatura ordinaria, in accordo alla EN 10080

Requisito ambientale per $c_{min,dur}$ (mm)							
Classe strutturale	Classe di esposizione secondo il prospetto 4.1						
	X0	XC1	XC2 / XC3	XC4	XD1 / XS1	XD2 / XS2	XD3 / XS3
S1	10	10	10	15	20	25	30
S2	10	10	15	20	25	30	35
S3	10	10	20	25	30	35	40
S4	10	15	25	30	35	40	45
S5	15	20	30	35	40	45	50
S6	20	25	35	40	45	50	55

Tabella 4 - Valori del copriferro minimo, $c_{min,dur}$, in accordo alla EN 10080

A titolo cautelativo nei calcoli dell'opera in c.a. in progetto è stato adottato un valore di copriferro nominale pari a 35 mm.

Stato limite di fessurazione.

Le Norme Tecniche per le Costruzioni, al par. 4.1.2.2.4.4, suddividono in due gruppi le armature:

- Armature sensibili;
- Armature poco sensibili.



Appartengono al primo gruppo gli acciai da precompressione, mentre appartengono al secondo gruppo gli acciai ordinari. Per gli acciai zincati e per quelli inossidabili si può tenere conto della loro minor sensibilità alla corrosione.

Sono ora indicati i criteri di scelta dello stato limite di fessurazione al fine della protezione contro la corrosione delle armature metalliche con riferimento alla tab. 4.1.IV D.M. 17/01/2018.

Tab. 4.1.IV - Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

Gruppi di Esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	w_k	Stato limite	w_k
A	Ordinarie	frequente	apertura fessure	$\leq w_2$	apertura fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
B	Aggressive	frequente	apertura fessure	$\leq w_1$	apertura fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$
C	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	apertura fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	apertura fessure	$\leq w_1$

Tabella 5 - Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione

Il paragrafo 4.1.2.2.4 delle NTC 2018 individua i seguenti valori di w_1 , w_2 e w_3 .

w_1	0,2 mm
w_2	0,3 mm
w_3	0,4 mm

Tabella 6 - Valori limite di apertura delle fessure

Le seguenti tabelle riepilogative riassumono le prescrizioni relative al calcestruzzo armato dell'opera in progetto, con riferimento alle condizioni ambientali ed alla sensibilità delle armature alla corrosione.

Calcestruzzo		
Condizione ambientale	Tab. 4.1.III D.M. 17/01/2018	ORDINARIA
Classe di esposizione		XC2
Classe di consistenza		S4
Rapporto acqua / cemento massimo A/C max		0,60
Dimensione nominale degli aggregati massima D max		20 mm
Acciaio		
Acciaio da precompressione presente		NO
Acciaio ordinario presente		SI'
Acciaio zincato presente		NO
Acciaio inossidabile presente		NO

Tabella 7 - Materiali

Calcestruzzo C25/30.

Tipo di calcestruzzo		C25/30
Rck calcestruzzo	(daN/cm ²)	300
Modulo elastico	(daN/cm ²)	314472
Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	(daN/cm ²)	249
Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	(daN/cm ²)	18
Resistenza media (Fcm)	(daN/cm ²)	329
Resistenza media a trazione (Fctm)	(daN/cm ²)	26

Tabella 8 - Caratteristiche calcestruzzo C25/30

Acciaio ordinario per calcestruzzo armato B450C.

Tipo di acciaio		B450C
Modulo elastico	(daN/cm ²)	2060000
Tensione caratteristica di snervamento (Fyk)	(daN/cm ²)	4500
Tensione media di snervamento (Fym)	(daN/cm ²)	4500

Tabella 9 - Caratteristiche acciaio ordinario per calcestruzzo armato B450C

Legno C20.

Tipo di legno		C20
Modulo di elasticità medio parallelo alle fibre (E0, mean)	(daN/cm ²)	95000
Modulo di elasticità caratteristico parallelo alle fibre (E0,05)	(daN/cm ²)	64000
Modulo di elasticità tangenziale medio (Gmean)	(daN/cm ²)	5900
Resistenza caratteristica a flessione (fm,k)	(daN/cm ²)	200
Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre (fc,0,k)	(daN/cm ²)	190
Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre (ft,0,k)	(daN/cm ²)	115
Resistenza caratteristica a taglio (fv,k)	(daN/cm ²)	36

Tabella 10 - Caratteristiche legno massiccio C20

Legno C24.

Tipo di legno		C24
Modulo di elasticità medio parallelo alle fibre (E0, mean)	(daN/cm ²)	110000
Modulo di elasticità caratteristico parallelo alle fibre (E0,05)	(daN/cm ²)	74000
Modulo di elasticità tangenziale medio (Gmean)	(daN/cm ²)	6900
Resistenza caratteristica a flessione (fm,k)	(daN/cm ²)	240
Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre (fc,0,k)	(daN/cm ²)	210
Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre (ft,0,k)	(daN/cm ²)	145
Resistenza caratteristica a taglio (fv,k)	(daN/cm ²)	40

Tabella 11 - Caratteristiche legno massiccio C24



Muratura portante.

Tipo di muratura		Mattoni Pieni
Resistenza a compressione (fk)	(daN/cm ²)	34.5
Resistenza a compressione per forze orizzontali (fhk)	(daN/cm ²)	3.45
Modulo elastico (E)	(daN/cm ²)	15000
Modulo elastico tangenziale (G)	(daN/cm ²)	5000

Tabella 12 – Muratura portante in mattoni pieni

6. CRITERIO DI PROGETTAZIONE E METODO DI VERIFICA.

Nella tabella seguente si riportano alcuni dati utili per le analisi eseguite.

Regione		PIEMONTE
Provincia		TO
Comune		FELETTO
Altitudine		275 m s.l.m.
Zona sismica		ZONA 3
Tipo di costruzione	TAB. 2.4.I D.M. 17/01/2018	CON LIVELLI DI PRESTAZIONI ORDINARI
Vita nominale V_N	P.to 2.4.I D.M. 17/01/2018	50 ANNI
Classe d'uso	P.to 2.4.II D.M. 17/01/2018	III
Coefficiente d'uso C_U	P.to 2.4.II D.M. 17/01/2018	1,5
Periodo di riferimento V_R	P.to 2.4.3 D.M. 17/01/2018	50 ANNI
Categoria sottosuolo	Tab. 3.2.II D.M. 17/01/2018	D
Categoria topografica	Tab. 3.2.III D.M. 17/01/2018	T1

Tabella 13 – Criteri di modellazione dell'azione sismica

Il periodo di riferimento V_R di una costruzione, valutato moltiplicando la vita nominale V_N per il coefficiente d'uso della costruzione C_U , riveste una notevole importanza in quanto, assumendo che la legge di ricorrenza dell'azione sismica sia un processo poissoniano, è utilizzato per valutare, fissata la probabilità di superamento P_{VR} corrispondente allo stato limite considerato, il periodo di ritorno T_R dell'azione sismica cui fare riferimento per la verifica. La seguente tabella mostra i valori di V_R corrispondenti ai valori di V_N che individuano le frontiere tra i tre tipi di costruzione. Valori di V_N intermedi tra detti valori di frontiera sono consentiti ed i corrispondenti valori dei parametri necessari a definire l'azione sismica sono ricavati utilizzando le formule d'interpolazione fornite nelle norme tecniche.

VITA NOMINALE V_N	VALORI DI V_R			
	CLASSE D'USO			
	I	II	III	IV
≤ 10	35	35	35	35
≥ 50	≥ 35	≥ 50	≥ 75	≥ 100
≥ 100	≥ 70	≥ 100	≥ 150	≥ 200

Tabella 14 - Intervalli di valori attribuiti a V_R al variare di V_N e di C_U



Le azioni sismiche di progetto, in base alle quali valutare il rispetto dei diversi stati limite considerati, si definiscono a partire dalla “pericolosità sismica di base” del sito di costruzione e sono funzione delle caratteristiche morfologiche e stratigrafiche che determinano la risposta sismica locale. La pericolosità sismica è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (di categoria A come definita al par. 3.2.2 delle NTC 2018), nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente $S_e(T)$, con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza P_{VR} come definite nel par. 3.2.1 delle NTC 2018, nel periodo di riferimento V_R , come definito nel par. 2.4 delle NTC 2018.

Le forme spettrali sono definite, per ciascuna delle probabilità di superamento P_{VR} nel periodo di riferimento V_R , a partire dai valori dei seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

- a_g : accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_0 : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;
- T_c^* : valore di riferimento per la determinazione del periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

I calcoli sono stati realizzati facendo riferimento ai seguenti parametri.

	a_g [m/s ²]	F_0 [-]	T_c^* [s]
SLD	0.28	2.65	0.20
SLV	0.51	2.73	0.29

Tabella 15 – Parametri dello spettro

Per tenere conto delle condizioni topografiche ed in assenza di specifiche analisi di risposta sismica locale è necessario individuare il valore del coefficiente topografico S_T , dipendente dalle categorie topografiche illustrate nella seguente tabella.

Tab. 3.2.III – Categorie topografiche

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$

Tabella 16 - Categorie topografiche

Il caso in studio appartiene alla categoria topografica T1, alla quale corrisponde un coefficiente di amplificazione topografica S_T pari a 1 (tab. 3.2.V D.M. 17/01/2018).

Tab. 3.2.V – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media minore o uguale a 30°	1,2
T4	In corrispondenza della cresta di un rilievo con pendenza media maggiore di 30°	1,4

Tabella 17 – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S_T

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto si rende necessario inoltre valutare l'effetto della risposta sismica locale mediante specifiche analisi. In assenza di tali analisi, per la definizione dell'azione sismica si può fare riferimento ad un approccio semplificato, che si basa sull'individuazione di categorie di sottosuolo di riferimento illustrate nella seguente tabella.

Tab. 3.2.II – Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato.

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D, con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Tabella 18 - Categorie di sottosuolo da Tabella 3.2.II D.M. 17/01/2018

Nel caso in progetto la categoria di sottosuolo è la D, alla quale corrisponde un valore di coefficiente di amplificazione stratigrafica S_s pari a 1,80.



Categoria sottosuolo	S_s
A	1,00
B	$1,00 \leq 1,40 - 0,40 \cdot F_0 \cdot \frac{a_E}{g} \leq 1,20$
C	$1,00 \leq 1,70 - 0,60 \cdot F_0 \cdot \frac{a_E}{g} \leq 1,50$
D	$0,90 \leq 2,40 - 1,50 \cdot F_0 \cdot \frac{a_E}{g} \leq 1,80$
E	$1,00 \leq 2,00 - 1,10 \cdot F_0 \cdot \frac{a_E}{g} \leq 1,60$

Tabella 19 - Espressioni di S_s

Nelle costruzioni soggette all'azione sismica e non dotate di appositi dispositivi d'isolamento e/o dissipativi, si distinguono i seguenti comportamenti strutturali:

- Comportamento strutturale non dissipativo;
- Comportamento strutturale dissipativo.

Nel comportamento strutturale non dissipativo, nella valutazione della domanda tutte le membrature e i collegamenti rimangono in campo elastico o sostanzialmente elastico. La domanda derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce, ma indipendentemente dalla tipologia strutturale e senza tenere conto delle non linearità di materiale, attraverso un modello elastico.

Nel comportamento strutturale dissipativo, nella valutazione della domanda un numero elevato di membrature e/o collegamenti evolvono in campo plastico, mentre la restante parte della struttura rimane in campo elastico o sostanzialmente elastico. La domanda derivante dall'azione sismica e dalle altre azioni è calcolata, in funzione dello stato limite cui ci si riferisce e della tipologia strutturale, tenendo conto della capacità dissipativa legata alle non linearità di materiale. Se la capacità dissipativa è presa in conto implicitamente attraverso il fattore di comportamento q , si adotta un modello elastico.

Per l'opera in progetto è stato assunto un comportamento strutturale **non dissipativo**.

6.1. Fattore di comportamento.

Il fattore di comportamento definisce lo spettro di progetto a partire dallo spettro di risposta elastica ed il suo limite superiore è calcolabile con la seguente relazione analitica:

$$q = q_0 \cdot K_R$$

Dove:

- q_0 è il valore base del fattore di comportamento allo SLV;
- K_R è un fattore che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

La tab. 7.3.I delle NTC 2018 specifica, in funzione del comportamento strutturale (dissipativo o non dissipativo) e dello stato limite considerato, quali sono i valori del fattore di comportamento da adottare.

STATI LIMITE		Lineare (Dinamica e Statica)		Non Lineare	
		Dissipativo	Non Dissipativo	Dinamica	Statica
SLE	SLO	$q = 1,0$ § 3.2.3.4	$q = 1,0$ § 3.2.3.4		
	SLD	$q \leq 1,5$ § 3.2.3.5	$q \leq 1,5$ § 3.2.3.5	§ 7.3.4.1	§ 7.3.4.2
SLU	SLV	$q \geq 1,5$ § 3.2.3.5	$q \leq 1,5$ § 3.2.3.5		
	SLC	---	---		

Tabella 20 - Fattore di comportamento

Come previsto al par. 7.3.1 delle NTC 2018, si è considerato un fattore di comportamento q pari a 1,50 per comportamento strutturale non dissipativo.

Di seguito si riportano gli spettri utilizzati nei calcoli strutturali.

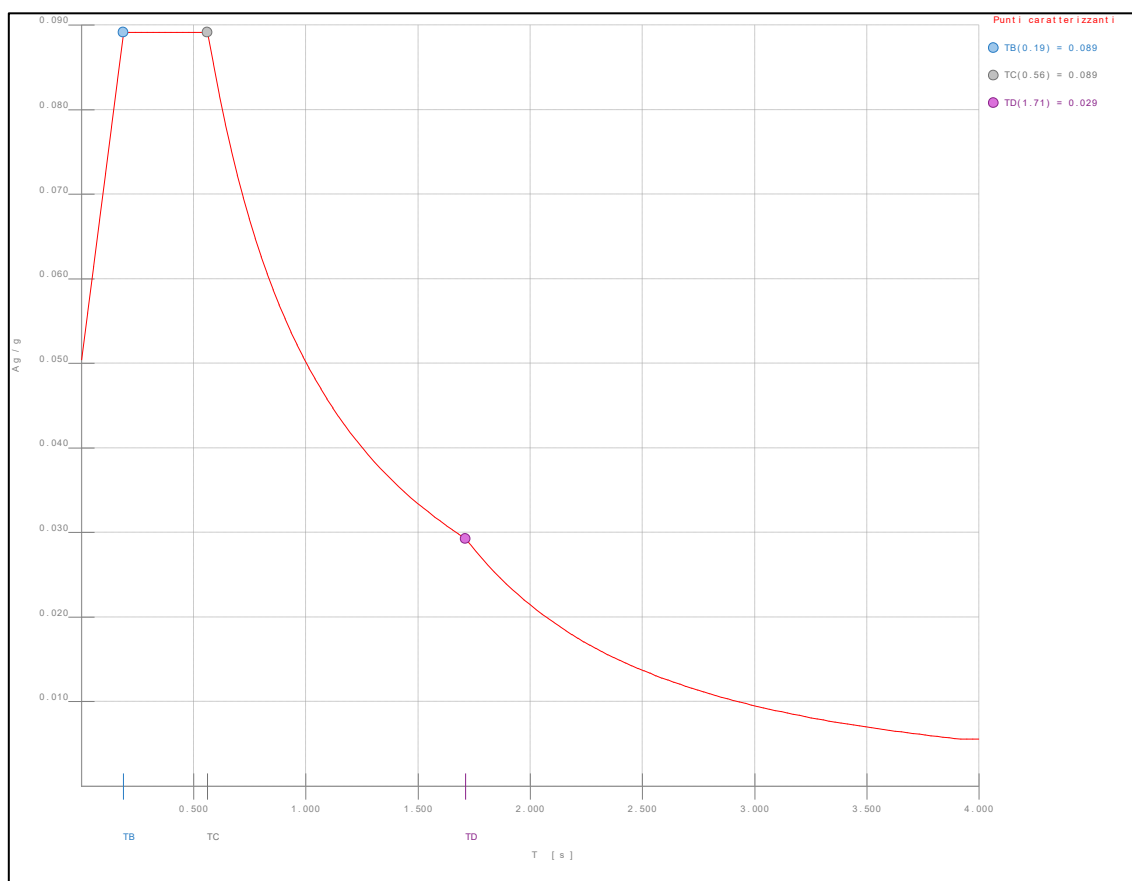


Figura 12 - Spettro SLD

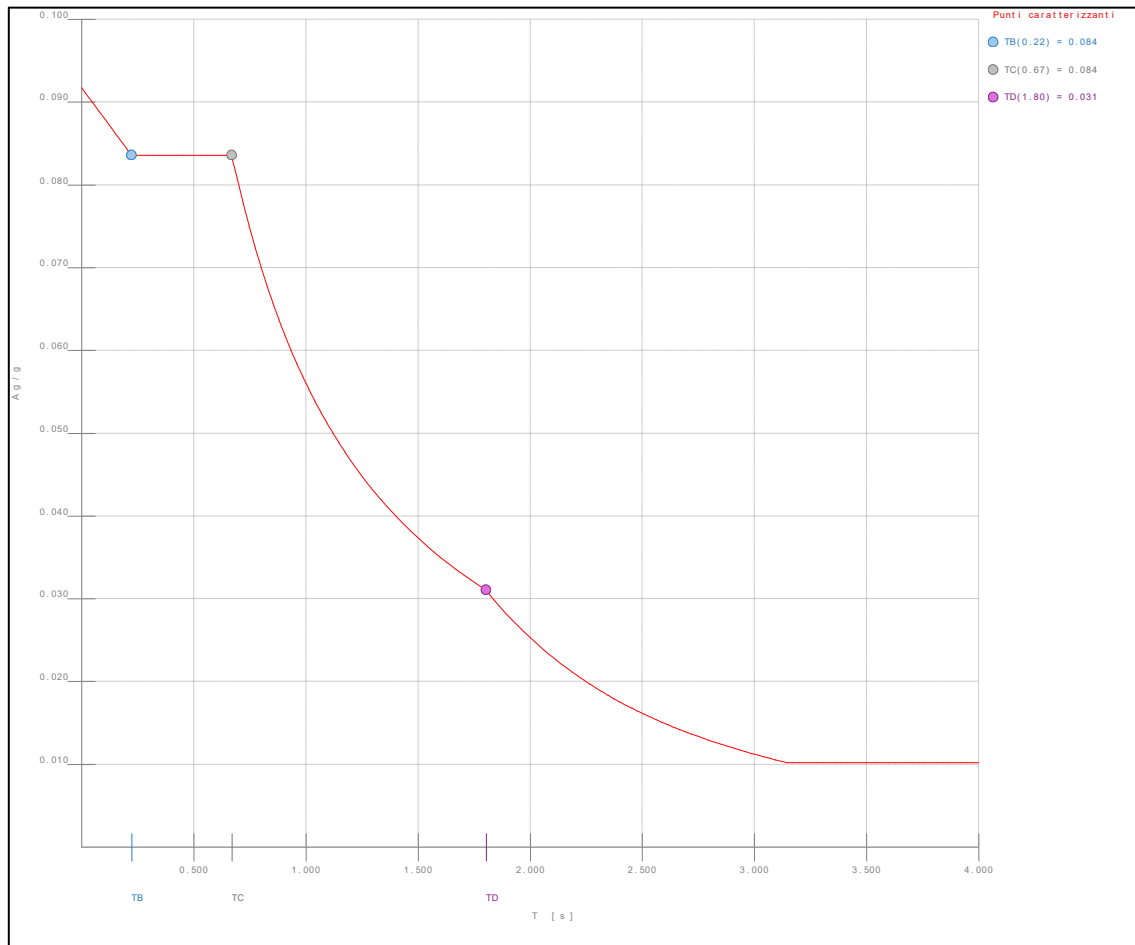


Figura 13 - Spettro SLV

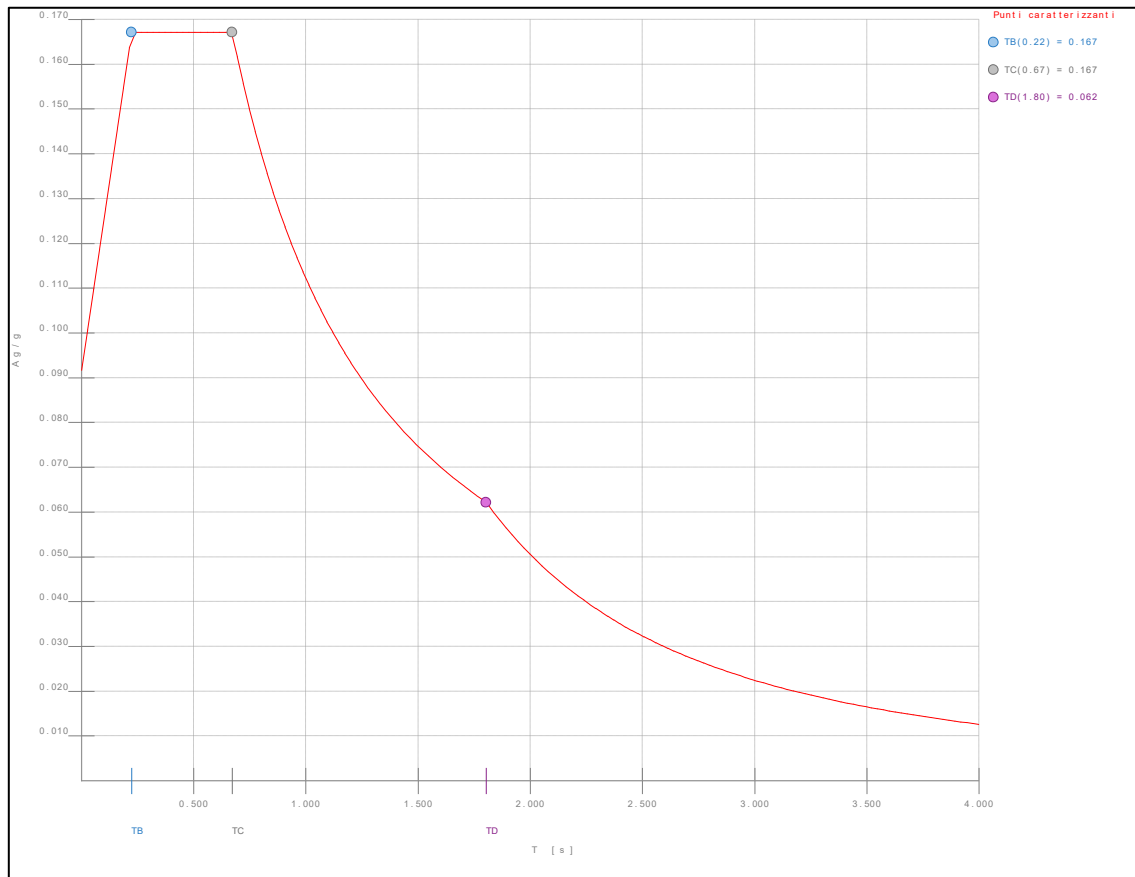


Figura 14 - Spettro SNT

6.2. Rispetto dei requisiti nei confronti degli stati limite.

Le verifiche degli elementi strutturali primari (ST) si eseguono, come sintetizzato nella tab. 7.3.III delle Norme Tecniche per le Costruzioni, in dipendenza della classe d'uso (CU).

Tab. 7.3.III – Stati limite di elementi strutturali primari, elementi non strutturali e impianti

STATI LIMITE		CU I	CU II			CU III e IV		
		ST	ST	NS	IM	ST	NS	IM ^(*)
SLE	SLO					RIG		FUN
	SLD	RIG	RIG			RES		
SLU	SLV	RES	RES	STA	STA	RES	STA	STA
	SLC		DUT ^(**)			DUT ^(**)		

(*) Per le sole CU III e IV, nella categoria Impianti ricadono anche gli arredi fissi.

(**) Nei casi esplicitamente indicati dalle presenti norme.

Tabella 21 - Verifiche nei confronti dei vari Stati Limite secondo NTC 2018

La condizione in termini di rigidità sulla struttura si ritiene soddisfatta qualora la conseguente deformazione degli elementi strutturali non produca sugli elementi non strutturali danni tali da rendere la costruzione temporaneamente inagibile.



Al fine di soddisfare le verifiche di resistenza (RES) si deve verificare che i singoli elementi strutturali e la struttura nel suo insieme possiedano una capacità in resistenza sufficiente a soddisfare la domanda allo SLV.

Per le strutture a comportamento non dissipativo, la capacità delle membrature è calcolata con riferimento al loro comportamento elastico o sostanzialmente elastico.

Per le strutture a comportamento dissipativo, la capacità delle membrature è calcolata con riferimento al loro comportamento ultimo.

6.3. Analisi sismica statica lineare.

L'analisi sismica statica lineare consiste nell'applicazione di forze statiche equivalenti alle forze d'inerzia indotte dall'azione sismica, a condizione che il periodo del modo di vibrare principale nella direzione in esame (T_1) non sia superiore a $2,5 T_C$ o T_D e che la costruzione sia regolare in altezza.

Per costruzioni civili e industriali che non superino i 40 metri di altezza e la cui massa sia distribuita in modo approssimativamente uniforme lungo l'altezza T_1 (in secondi) può essere stimato, in assenza di calcoli, utilizzando la formula seguente:

$$T_1 = 2\sqrt{d}$$

Dove:

- d è lo spostamento laterale elastico del punto più alto dell'edificio, espresso in metri, dovuto alla combinazione di carichi applicata nella direzione orizzontale.

L'entità delle forze si ottiene dall'ordinata dello spettro di progetto corrispondente al periodo T_1 e la loro distribuzione sulla struttura segue la forma del modo di vibrare principale nella direzione in esame, valutata in modo approssimato.

La forza da applicare a ciascuna massa della costruzione è data dalla formula seguente:

$$F_i = F_h \cdot z_i \cdot \frac{W_i}{\sum_j z_j \cdot W_j}$$

Dove:

- F_i è la forza da applicare alla massa i-esima;
- $F_h = \frac{S_d(T_1) \cdot W \cdot \lambda}{g}$;
- $S_d(T_1)$ è l'ordinata dello spettro di risposta di progetto definito al 3.2.3.5;
- W è il peso complessivo della costruzione;
- λ è un coefficiente pari a 0,85 se $T_1 < 2 T_C$ e la costruzione ha almeno tre orizzontamenti, uguale a 1 in tutti gli altri casi;
- g è l'accelerazione di gravità
- z_i e z_j sono le quote, rispetto al piano di fondazione (v. 3.2.3.1), delle masse i e j.

7. ANALISI DEI CARICHI.

Si elencano qui le azioni considerate per le analisi strutturali eseguite.

AZIONI PERMANENTI STRUTTURALI.

Le azioni permanenti strutturali considerate sono quelle date dal peso proprio di ciascun elemento strutturale:

- Peso dell'unità di volume del calcestruzzo armato, pari a 25,00 kN/m³.
- Peso dell'unità di volume dell'acciaio, pari a 78,50 kN/m³.
- Peso dell'unità di volume del legno, pari a 6 kN/m³.

AZIONI PERMANENTI NON STRUTTURALI.

Le azioni permanenti non strutturali considerate sono:

Pacchetto solaio

Descrizione	Misura (cm)	Y (KN/m3)	Totale KN/m2
Pietrame	16	22	3.52
Massetto ripartitore per impianti	10	24	2.40
TOTALE			5.92

Pacchetto copertura

Descrizione	Misura (cm)	Y (KN/m3)	Totale KN/m2
Tegole maritate (embrici e coppi)			0.600
Modulo fotovoltaico standard 165x100			0.15
TOTALE			0.75

SOVRACCARICHI.

I sovraccarichi, o carichi imposti, comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera. I modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- Carichi verticali uniformemente distribuiti q_k ;
- Carichi verticali concentrati Q_k ;
- Carichi orizzontali lineari H_k .

I valori nominali e/o caratteristici di q_k , Q_k ed H_k sono riportati nella Tab. 3.1.II delle NTC 2018. Tali valori sono comprensivi degli effetti dinamici ordinari.

I sovraccarichi utilizzati per il calcolo corrispondono alle categorie:

- A pari a 2.00 KN/m2.
- C pari a 5.00 KN/m2
- H "copertura", pari a 0.5KN/m2

neve



Calcolo delle azioni della neve

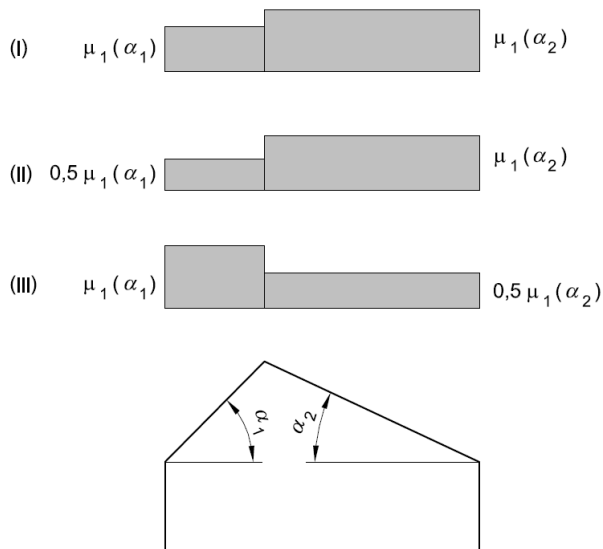
Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: I Alpina

Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbano-Cusio-Ossola, Vercelli, Vicenza

Coefficiente di esposizione del sito: Normale

Classificazione della costruzione: Copertura a due falde



T_r (tempo di ritorno): 50 anni

C_t (coefficiente termico): 1.00

a_s (altitudine sul livello del mare): 275.00 <m>

α_1 (angolo sinistro d'inclinazione della falda): 29.00 <grad>

α_2 (angolo destro d'inclinazione della falda): 29.00 <grad>

Parametri derivati (3.4.2):

q_{sk} (valore di riferimento del carico neve al suolo): 158.83 <daN/mq>

Parametri derivati (tab. 3.4.I):

C_E (coefficiente d'esposizione): 1.00

$\mu_1(\alpha_1)$ (coefficiente di forma della copertura): 0.80

$\mu_1(\alpha_2)$ (coefficiente di forma della copertura): 0.80

Carichi agenti:

q_{ss} (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso I): 127.07 <daN/mq>

q_{sd} (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso I): 127.07 <daN/mq>

q_{ss} (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso II): 63.53 <daN/mq>

q_{sd} (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso II): 127.07 <daN/mq>

q_{ss} (carico sinistro provocato dalla neve sulle coperture nel caso III): 127.07 <daN/mq>

q_{sd} (carico destro provocato dalla neve sulle coperture nel caso III): 63.53 <daN/mq>

Il carico della neve agente sulla struttura è stato valutato pari a 1.27 kN/m².

Vento lat

Calcolo delle azioni del vento

Normativa di riferimento: Norme tecniche per le costruzioni D.M. 17 gennaio 2018 e Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Zona di ubicazione dell'edificio: 1 - Valle d'Aosta, Piemonte, Lombardia, Trentino Alto Adige, Veneto, Friuli Venezia Giulia (esclusa la Provincia di Trieste)

Classe di rugosità del terreno: A - Area urbana, in cui almeno il 15% della superficie del terreno sia coperto da edifici la cui altezza media supera i 15 m (tab. 3.3.III)

Categoria di esposizione del sito: V

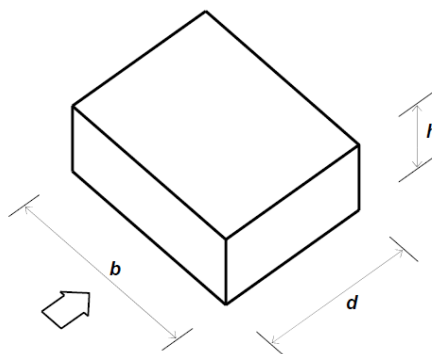
Parametri derivati (tab. 3.3.I):

$V_{b,0}$ (velocità base di riferimento al livello del mare): 25.00 <m/sec>
 a_0 : 1000.00 <m>
 K_s : 0.40

Parametri derivati (tab. 3.3.II):

K_r : 0.23
 z_0 : 0.70 <m>
 z_{min} : 12.00 <m>

Classificazione della costruzione: Edifici a pianta rettangolare con coperture piane, a falde, inclinate e curvilinee - Pareti verticali (C3.3.8.1.1)



a_s (altitudine sul livello del mare): 275.00 <m>
 T_r (tempo di ritorno): 50 anni
 V_b (velocità base di riferimento [3.3.1]): 25.00 <m/sec>
 c_a (coefficiente di altitudine [3.3.1.b]): 1.00
 V_r (velocità di riferimento [3.3.2]): 25.00 <m/sec>
 c_r (coefficiente di ritorno [3.3.3]): 1.00
 c_t (coefficiente topografico): 1.00
 q_r (pressione cinetica di riferimento): 39.06 <daN/mq>
 c_e (coefficiente di esposizione): 1.48
 c_d (coefficiente dinamico): 1.00
 h (altezza dell'edificio): 9.00 <m>
 b (dimensione in pianta ortogonale al flusso): 24.00 <m>
 d (profondità dell'edificio): 26.00 <m>

Coefficienti di pressione C_{pe} :

sopravento: 0.73
laterale: -0.78
sottovento: -0.37

Pressioni esterne:

sopravento: 42.45 <daN/mq>
laterale: -44.90 <daN/mq>
sottovento: -21.34 <daN/mq>

Criteri di valutazione del C_{pi} (C3.3.8.5) riferiti a edifici aventi: Area con distribuzione uniforme di aperture



Coefficiente di pressione C_{pi} :

positivo: 0.20
negativo: -0.30

Pressioni interna:

positiva: 11.56 <daN/mq>
negativa: -17.34 <daN/mq>

Pressioni massimizzate (esterne+interne):

sopravento: 59.79 <daN/mq>
laterale: -56.45 <daN/mq>
sottovento: -32.89 <daN/mq>

Il carico dell'vento agente sulla struttura è stato valutato pari a 0.60

8. COMBINAZIONI DI CARICO.

Le combinazioni di carico utilizzate sono quelle previste dalle Norme Tecniche per le Costruzioni. Si elencano di seguito i coefficienti parziali di sicurezza con riferimento alla tabella 2.6.I delle NTC 2018 e le relative combinazioni delle azioni:

Tab. 2.6.I – Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU

		Coefficiente	EQU	A1	A2
		γ_F			
Carichi permanenti G_1	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali $G_2^{(1)}$	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevoli	γ_Q	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

⁽¹⁾ Nel caso in cui l'intensità dei carichi permanenti non strutturali o di una parte di essi (ad es. carichi permanenti portati) sia ben definita in fase di progetto, per detti carichi o per la parte di essi nota si potranno adottare gli stessi coefficienti parziali validi per le azioni permanenti.

Tabella 22 - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche a SLU

Ai fini delle verifiche agli stati limite, con riferimento al par. 2.5.3 si sono definite le seguenti combinazioni delle azioni:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\gamma_{Qi} \cdot \psi_{0i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_1 + G_2 + Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{0i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + \sum_{i=1}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E :

$$E + G_1 + G_2 + \sum_{i=1}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$



9. RISULTATI DI CALCOLO.

DEFORMAZIONE.

Si riporta la deformazione della struttura per la combinazione di carico a SLE. Il valore massimo di spostamento risulta pari a 4.91mm.

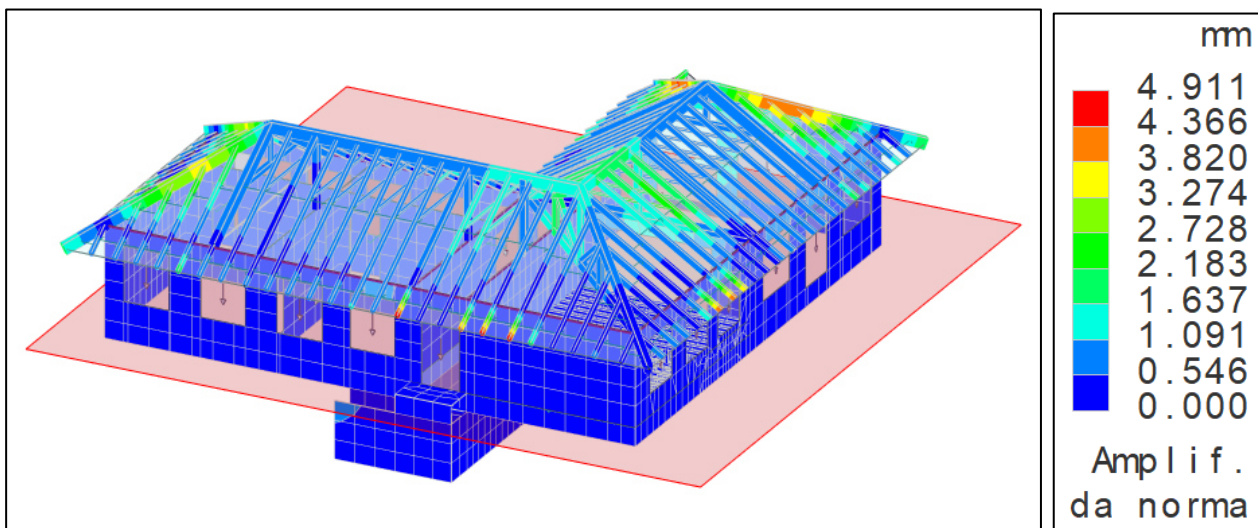


Figura 15 – Deformazione a SLE

TENSIONI VON MISES.

Si riportano le sollecitazioni di von Mises sugli elementi bidimensionali:

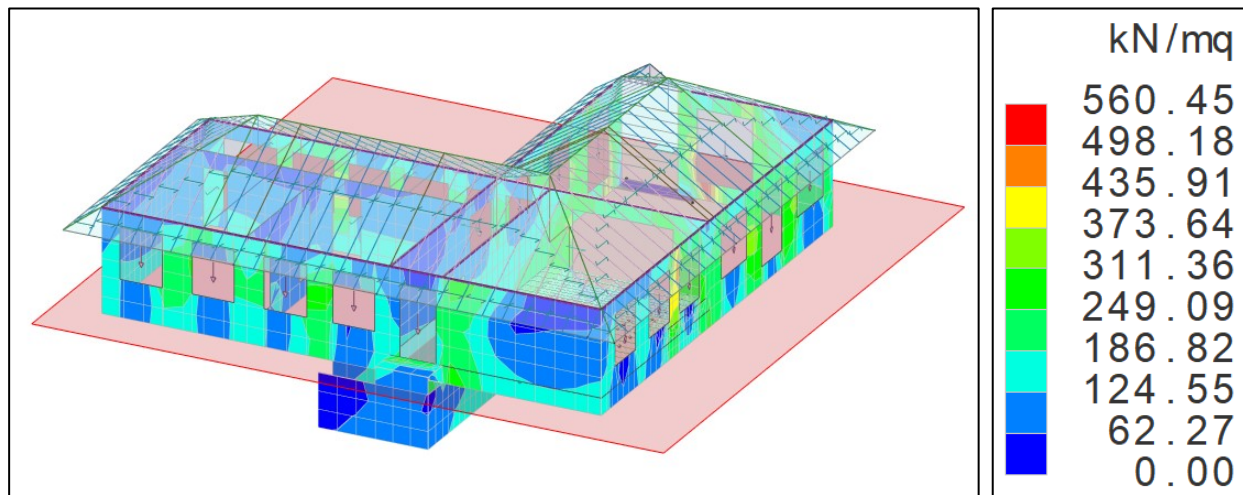


Figura 16 – Von mises a SLU

MOMENTO FLETTENTE.

Si riporta il momento flettente della struttura per la combinazione di carico a SLU. Il momento flettente massimo in valore assoluto risulta pari a 49.45 kNm.

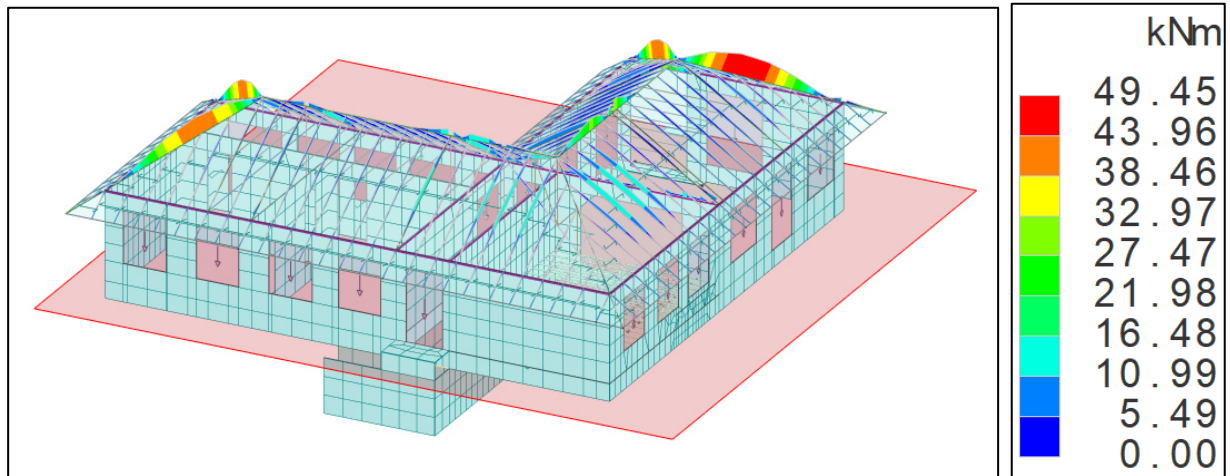


Figura 17 - Momento flettente a SLU

TAGLIO.

Si riporta il taglio della struttura per la combinazione di carico a SLU. Il taglio massimo in valore assoluto risulta pari a 44.97 kN.

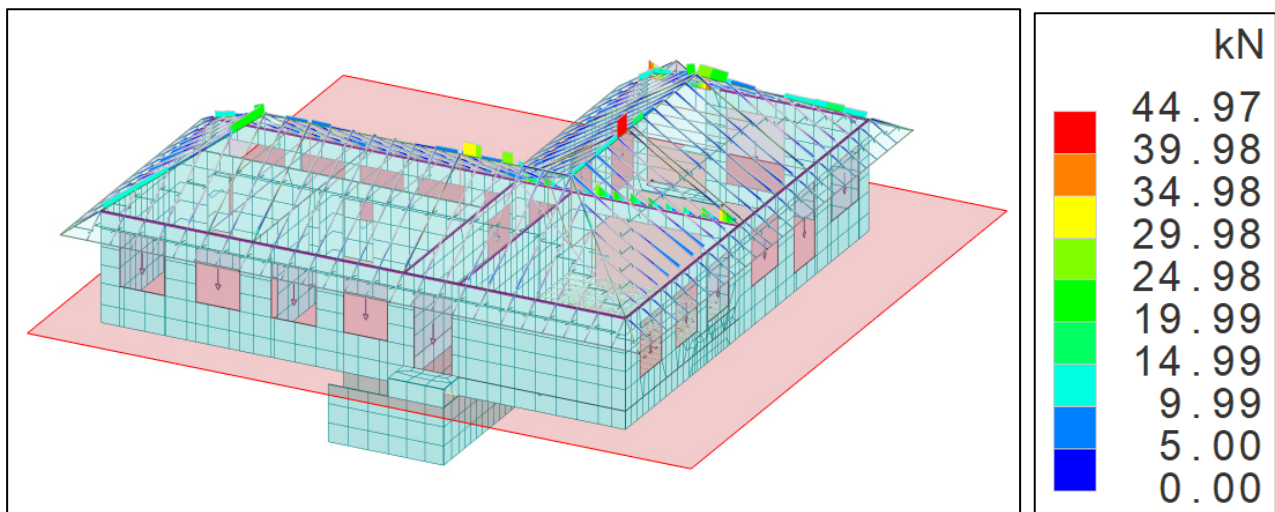


Figura 18 - Taglio a SLU

SFORZO NORMALE.

Si riporta lo sforzo normale della struttura per la combinazione di carico a SLU. Lo sforzo normale massimo in valore assoluto risulta pari a 100 kN.

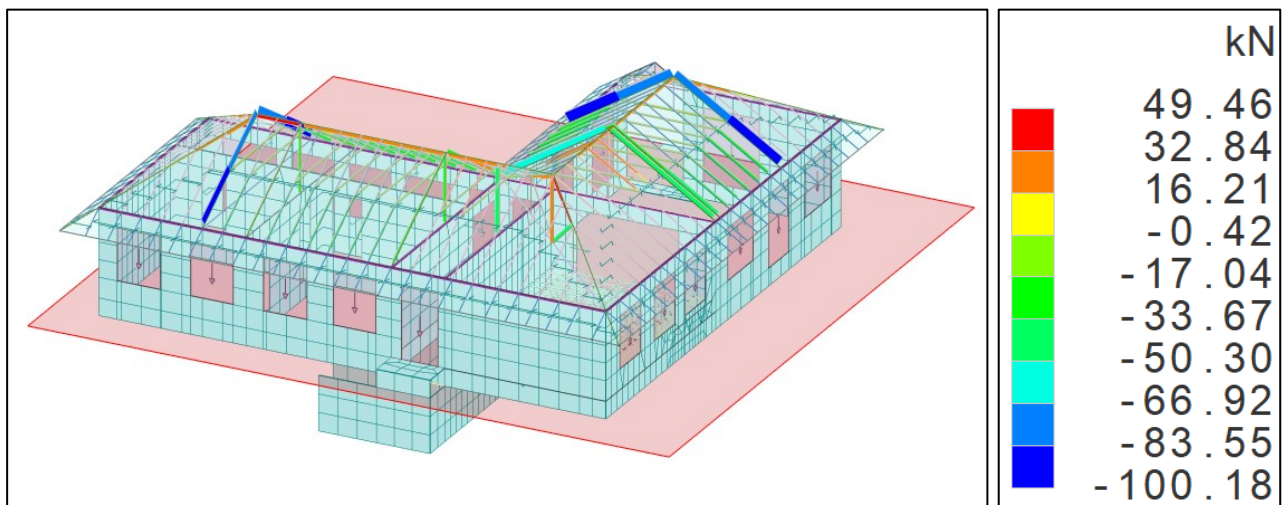


Figura 19 – Sforzo normale a SLU

TENSIONI TERRENO.

Si riportano le tensioni del terreno per la combinazione di carico a SLU. La tensione del terreno massima in valore assoluto risulta pari a 0,12 kg/cm².

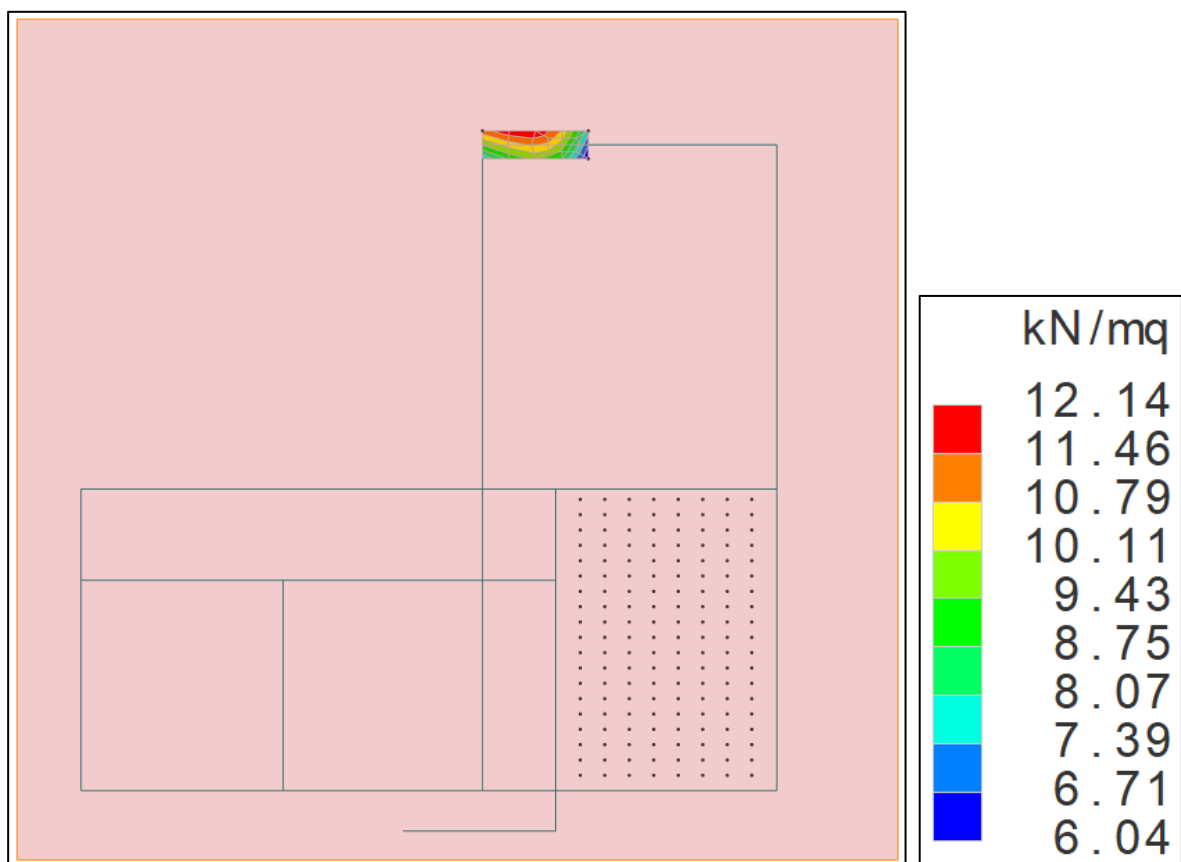


Figura 17 – Tensioni terreno a SLU

10. VERIFICHE STRUTTURALI e GEOTECNICHE

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVE IN CLS 20x40CM

Verifiche e armature travi

Simbologia

Δ_{sm}	= Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	= Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	= Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	= Tensione nel calcestruzzo
σ_f inf	= Tensione nel ferro - inferiore
σ_f sup	= Tensione nel ferro - superiore
σ_s	= Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
A_c eff	= Area di calcestruzzo efficace
A_s	= Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfE I	= Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S	= Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St.	= Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)
AfEP I	= Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
AfEP S	= Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
B	= Base
CC	= Combinazione delle condizioni di carico elementari
c	= momento fittizio in campata
a	= momento fittizio agli appoggi
T	= momento traslato per taglio
e	= eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
TG	= taglio da gerarchia delle resistenze
TGND	= taglio non dissipativo limitante la gerarchia
TG (Li)	= taglio da gerarchia delle resistenze, limite inferiore
TG (Ls)	= taglio da gerarchia delle resistenze, limite superiore
Caso	= Caso di verifica
Cf inf	= Copriferro inferiore
Cf sup	= Copriferro superiore
Cls	= Tipo di calcestruzzo
El	= Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Fcd	= Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	= Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	= Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	= Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	= Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	= Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H	= Altezza
K ₂	= Coefficiente per distribuzione deformazioni
Lung.	= Lunghezza del tratto di progettazione
M'ydy	= Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy	= Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
My	= Momento flettente intorno all'asse Y
Sez.	= Numero della sezione
Sic.	= Sicurezza
Staff.	= Staffatura adottata
TCC	= Tipo di combinazione di carico
SLU	= Stato limite ultimo
SLE R	= Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F	= Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q	= Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD	= Stato limite di danno
SLV	= Stato limite di salvaguardia della vita
SLU I	= Stato limite di resistenza al fuoco
SND	= Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo	= Tipologia
Cir.	= Circolare
R	= Rettangolare
Is	= I stondata
Tp	= Tipo di acciaio
VRcd	= Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	= Taglio ultimo lato armatura
Vrd	= Taglio ultimo resistente
Vsdu	= Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	= Ampiezza caratteristica delle fessure
X	= Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
xg	= Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
Wb	= Larghezza membratura resistente al taglio
c	= Ricoprimento dell'armatura
ctg θ	= Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
s	= Distanza massima tra le barre



Travata n. 6189

Nodi: 211 -1888

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	TP	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>		<daN/cm>	<daN/cm>
5R		20.00	40.00	4.10	4.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.
<m>				<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<daNm>	<daNm>	
0.05	48	SLU	1	25.00	4.02	4.02	4.02	4.02	293.16	5234.26	17.855

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<daNm>	<daNm>	
0.05	11	SND	1	25.00	4.02	4.02	4.02	4.02	179.31	5033.16	28.070

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ_f sup	σ_f inf	σ_c
<m>				<cm>	<cm>	<cm>	<daNm>	<daN/cm>	<daN/cm>	<daN/cm>
0.05	53	SLE R	1	25.00	4.02	4.02	207.46	-41.40	160.16	4.49
0.05	29	SLE Q	1	25.00	4.02	4.02	160.93	-32.11	124.23	3.48

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	My	c	s	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm}	A _s	A _{c eff}	σ_s	ϵ_{sm}	Wk
	<m>					<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cm>	<cm>	<daN/cm>		<mm>
59	0.05	29	SLE Q	1	5	25.00	160.93	33.00	98.00	0.50	16.00	143.90	4.02	195.79	124.23	0.04	0.01
64	0.05	25	SLE F	1	5	25.00	168.26	33.00	98.00	0.50	16.00	143.90	4.02	195.79	129.89	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmg/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.	
48	SLU	0.06	0.05	0.01	ø8/10 2 br.	10.05	0.20	4191.62	1.61	20442.60	20442.60	20442.60	4.877

VERIFICHE STRUTTURALI PLATEA IN CLS SPESSORE 30CM

Verifiche e armature solette/platee

Simbologia

Δ_{sm}	=Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	=Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
σ_f	=Tensione nel ferro
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
A _{c eff}	=Area di calcestruzzo efficace
A _s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfE I	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St.	=Area di ferro effettiva della staffatura
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf inf	=Copriferro inferiore
Cf sup	=Copriferro superiore
Cls	=Tipo di calcestruzzo
DV	=Direzione di verifica XX = Verifica per momento Mxx YY = Verifica per momento Myy
Fcd	=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo

Fctk = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
 Fyd = Resistenza di calcolo dell'acciaio
 Fyk = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
 K₂ = Coefficiente per distribuzione deformazioni
 M'ydy = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
 MRdy = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
 Mom = Momento flettente
 My = Momento flettente intorno all'asse Y
 Nodo = Numero del nodo
 Sic. = Sicurezza
 Spess. = Spessore
 TCC = Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 Tp = Tipo di acciaio
 VRcd = Taglio ultimo lato calcestruzzo
 VRsd = Taglio ultimo lato armatura
 Vrdu = Taglio ultimo resistente
 Vsdu = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
 Wk = Ampiezza caratteristica delle fessure
 X = Coordinata X del nodo
 Y = Coordinata Y del nodo
 c = Ricoprimento dell'armatura
 ctgθ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
 s = Distanza massima tra le barre

Armatura platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	MRdy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-334	17.29	23.34	XX	80	SLU	3.93	3.93	3065.23	4224.76	1.378
-331	14.46	22.84	XX	47	SLU	3.93	3.93	-631.89	-4224.76	6.686
-336	18.26	23.34	YY	48	SLU	3.93	3.93	-316.33	-4224.76	13.356
-334	17.29	23.34	YY	48	SLU	3.93	3.93	387.28	4224.76	10.909

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	M'ydy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-334	17.29	23.34	XX	7	SLV (E)	3.93	3.93	2477.67	3791.60	1.530
-331	14.46	22.84	XX	7	SLV (E)	3.93	3.93	-481.37	-3791.60	7.877
-336	18.26	23.34	YY	7	SLV (E)	3.93	3.93	-261.29	-3791.60	14.511
-334	17.29	23.34	YY	5	SLV (E)	3.93	3.93	305.33	3791.60	12.418

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	AfE St.	Vsdu	ctgθ	VRcd	VRsd	Vrdu	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<cmq/m>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
-336	18.26	23.34	XX	48	SLU	3.93	3.93		7356.58				11823.30	1.607
-1786	17.32	23.59	YY	48	SLU	3.93	3.93		1621.57				11823.30	7.291

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	Mom	σ _c	σ _f
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
-1787	16.82	23.59	XX	85	SLE R	3.93	3.93	2252.87	34.90	2317.68



-1787	16.82	23.59	XX	29	SLE Q	3.93	3.93	1982.19	30.70	2039.21
-331	14.46	22.84	XX	52	SLE R	3.93	3.93	-436.03	6.75	448.57
-331	14.46	22.84	XX	29	SLE Q	3.93	3.93	-224.47	3.48	230.93
-334	17.29	23.34	YY	53	SLE R	3.93	3.93	279.94	4.34	288.00
160	18.26	23.84	YY	84	SLE R	3.93	3.93	-234.98	3.64	241.74
160	18.26	23.84	YY	29	SLE Q	3.93	3.93	-216.96	3.36	223.20
-334	17.29	23.34	YY	29	SLE Q	3.93	3.93	231.61	3.59	238.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c off} <cmq>	σ _s <daN/cmq>	ε _{sm}	Wk <mm>
-1787	16.82	23.59	XX	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	2039.21	0.59	0.24
-1787	16.82	23.59	XX	25	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	2071.78	0.60	0.24
-331	14.46	22.84	XX	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	230.93	0.07	0.03
-331	14.46	22.84	XX	57	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	268.41	0.08	0.03
160	18.26	23.84	YY	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	223.20	0.07	0.03
160	18.26	23.84	YY	89	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	226.79	0.07	0.03
-334	17.29	23.34	YY	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	238.27	0.07	0.03
-334	17.29	23.34	YY	25	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	244.29	0.07	0.03

VERIFICHE STRUTTURALI SOLETTA IN CLS SPESSORE 30CM

Armatura soletta a quota 0.85

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
-380	14.96	0.17	XX	32	SLU	2.62	2.62	533.53	2919.03	5.471
-384	17.09	0.17	XX	31	SLU	2.62	2.62	-183.01	-2919.03	15.950
-379	14.46	0.17	YY	79	SLU	2.62	2.62	1068.41	2919.03	2.732
-346	14.46	-1.28	YY	79	SLU	2.62	2.62	-1541.25	-2919.03	1.894

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
-379	14.46	0.17	XX	3	SND	2.62	2.62	710.26	2562.17	3.607
-384	17.09	0.17	XX	3	SND	2.62	2.62	-342.23	-2562.17	7.487
-379	14.46	0.17	YY	13	SND	2.62	2.62	1340.92	2562.17	1.911
-346	14.46	-1.28	YY	13	SND	2.62	2.62	-1351.87	-2562.17	1.895

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	AfE St.	Vsdu <daN>	ctgθ	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
-384	17.09	0.17	XX	49	SLU	2.62	2.62		2175.94				11823.30	5.434
-381	15.46	0.17	XX	3	SND	2.62	2.62		2386.40				11823.30	4.954
-346	14.46	-1.28	YY	79	SLU	2.62	2.62		4048.50				11823.30	2.920
-379	14.46	0.17	YY	13	SND	2.62	2.62		4712.23				11823.30	2.509

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	Mom <daNm>	σ _c <daN/cmq>	σ _f <daN/cmq>
-380	14.96	0.17	XX	37	SLE R	2.62	2.62	395.64	7.43	602.98
-380	14.96	0.17	XX	29	SLE Q	2.62	2.62	339.83	6.38	517.93
-384	17.09	0.17	XX	36	SLE R	2.62	2.62	-134.11	2.52	204.39
-384	17.09	0.17	XX	29	SLE Q	2.62	2.62	-86.58	1.62	131.96
-379	14.46	0.17	YY	84	SLE R	2.62	2.62	790.71	14.84	1205.09

-379	14.46	0.17	YY	29	SLE Q	2.62	2.62	623.05	11.69	949.57
-346	14.46	-1.28	YY	84	SLE R	2.62	2.62	-1067.76	20.04	1627.33
-346	14.46	-1.28	YY	29	SLE Q	2.62	2.62	-983.35	18.46	1498.68

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cm²>	ε _{sm}	W _k <mm>
-380	14.96	0.17	XX	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	517.93	0.15	0.08
-380	14.96	0.17	XX	41	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	529.58	0.15	0.08
-384	17.09	0.17	XX	41	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	144.30	0.04	0.02
-384	17.09	0.17	XX	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	131.96	0.04	0.02
-379	14.46	0.17	YY	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	949.57	0.28	0.15
-379	14.46	0.17	YY	89	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	987.24	0.29	0.15
-346	14.46	-1.28	YY	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	1498.68	0.44	0.23
-346	14.46	-1.28	YY	89	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	1518.68	0.44	0.24

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN ACCIAIO IPE120

Verifiche aste in acciaio

Simbologia

σ _{id,max}	<daN/cm²>	= Tensione ideale massima
σ _N	<daN/cm²>	= Tensione normale per momento flettente
σ _N	<daN/cm²>	= Tensione normale per sforzo normale
τ	<daN/cm²>	= Tensione tangenziale per taglio e/o torsione
A _{eff}	<cmq>	= Area effettiva per trazione
A _{net}	<cmq>	= Area netta per compressione
A _{area}	<cmq>	= Area
A _{tag,y}	<cmq>	= Area resistente a taglio in dir. Y
A _{tag,z}	<cmq>	= Area resistente a taglio in dir. Z
CC		= Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cod.		= Codice
D	<cm>	= Distanza
F _{yk/FC}	<daN/cm²>	= Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio / Fattore di confidenza
F _{yt/FC}	<daN/cm²>	= Tensione caratteristica di rottura / Fattore di confidenza
I _y	<cm>	= Raggio giratorio d'inerzia rispetto all'asse Y
I _z	<cm>	= Raggio giratorio d'inerzia rispetto all'asse Z
J _ω	<cm⁶>	= Costante di ingobbamento
J _y	<cm⁴>	= Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J _z	<cm⁴>	= Momento d'inerzia rispetto all'asse Z
K _σ		= Fattore di riduzione del modulo di elasticità dell'acciaio in funzione della temperatura
K _σ		= Fattore di riduzione della resistenza a snervamento dell'acciaio in funzione della temperatura
M	<daNm>	= Momento agente
M _{Ny,c,Rd}	<daNm>	= Resistenza di calcolo a pressoflessione intorno all'asse Y
M _y	<daNm>	= Momento flettente intorno all'asse Y
M _{y,Ed}	<daNm>	= Momento flettente di calcolo intorno all'asse Y
M _{y,V,c,Rd}	<daNm>	= Resistenza di calcolo a flessione ridotta per taglio intorno all'asse Y
M _{y,c,Rd}	<daNm>	= Resistenza di calcolo a flessione intorno all'asse Y
M _z	<daNm>	= Momento flettente intorno all'asse Z
N	<daN>	= Sforzo normale
N _{Ed}	<daN>	= Forza assiale di calcolo
N _{c,Rd}	<daN>	= Resistenza a compressione
Sez.		= Numero della sezione
T	<daN>	= Taglio agente
Temp.	<°C>	= Temperatura
Tipo		= Tipologia
		Cir. = Circolare
		R = Rettangolare
		Is = I stondata
Tp		= Tipo di acciaio
T _y	<daN>	= Taglio in dir. Y
T _z	<daN>	= Taglio in dir. Z
V _{Ed}	<daN>	= Forza di taglio di calcolo
V _{c,Rd}	<daN>	= Resistenza a taglio
W _{y,pl}	<cm³>	= Modulo di resistenza plastico intorno all'asse Y
W _{ymin}	<cm³>	= Modulo di resistenza minimo rispetto all'asse Y
W _{z,pl}	<cm³>	= Modulo di resistenza plastico intorno all'asse Z
W _{zmin}	<cm³>	= Modulo di resistenza minimo rispetto all'asse Z
X _l	<cm>	= Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
f _{z,g}	<cm>	= Freccia in direzione Z globale
f _{z,l}	<cm>	= Freccia in direzione Z locale

Caratteristiche profilati utilizzati

Sez.	Cod.	Tipo	D <cm>	Area <cm²>	A _{net} <cm²>	A _{eff} <cm²>	J _y <cm⁴>	J _z <cm⁴>	I _y <cm>	I _z <cm>	W _{ymin} <cm³>	W _{zmin} <cm³>	Tp	F _{yk/FC} <daN/cm²>	F _{yt/FC} <daN/cm²>
2	Tac-IPE120	Is	--	13.21	13.21	13.21	317.76	27.67	4.90	1.45	52.96	8.65	S235 UNI EN 10025-2	1958.33	3000.00



7	Tir-C20	Cir.	--	3.14	3.14	3.14	0.79	0.79	0.50	0.50	0.79	0.79	S235 UNI EN 10025-2	1958.33	3000.00
---	---------	------	----	------	------	------	------	------	------	------	------	------	---------------------	---------	---------

Caratteristiche profilati utilizzati

Sez.	Cod.	Wy, plas <cm>	Wz, plas <cm>	Atag, y <cmq>	Atag, z <cmq>	Jw <cm6>	Temp. <°C>	Kyφ	Kzφ
2	Tac-IPE120	60.93	13.60	9.10	6.31	889.59			
7	Tir-C20	1.30	1.30	2.00	2.00				

Asta n. 1002 (-395 1001) - Sez. 2 (Tac-IPE120) - Crit. 1

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 13 SND Xl=0.12 - Classe 3

Sollecitazioni: N=123.19 Tz=-65.57 My=-38.64 Ty=-6.56 Mz=2.64

Tensioni: $\sigma_N=9.33$ $\sigma_{m,d}=103.55$ $\tau=0.00$ $\sigma_{max}=112.87$ (sfrut=0.06)

Tensioni: $\sigma_N=9.33$ $\sigma_{m,d}=2.10$ $\tau=14.91$ $\tau_{max}=14.91$ (sfrut=0.01)

Tensioni: $\sigma_N=9.33$ $\sigma_{m,d}=103.55$ $\tau=0.00$ $\sigma_{ID,max}=112.87$ (sfrut=0.06)

- Verifica a taglio Dir. Z [4.2.16] - CC 62 SLU Xl=0.76 - Classe 1

Sollecitazioni: Tz=-316.28

V,Ed=-316.28 Vc,Rd=6790.20 V,Ed/Vc,Rd=0.05

- Verifica in termini tensionali [4.2.4] - CC 79 SLU Xl=0.76 - Classe 3

Sollecitazioni: N=123.44 Tz=-288.27 My=59.86 Ty=-3.96 Mz=-1.08

Tensioni: $\sigma_N=9.34$ $\sigma_{m,d}=125.56$ $\tau=0.00$ $\sigma_{max}=134.90$ (sfrut=0.07)

Tensioni: $\sigma_N=9.34$ $\sigma_{m,d}=-0.86$ $\tau=65.53$ $\tau_{max}=65.53$ (sfrut=0.06)

Tensioni: $\sigma_N=9.34$ $\sigma_{m,d}=88.83$ $\tau=55.64$ $\sigma_{ID,max}=137.57$ (sfrut=0.07)

- Verifica freccia massima per soli carichi accidentali - CC 67

fz,l=0.00

- Verifica freccia massima carichi totali - CC 67

fz,l=0.00 (L/27032)

VERIFICHE STRUTTURALI PILASREI IN LEGNO 10X10CM

Verifiche aste in legno

Caratteristiche sezioni utilizzate

Simbologia

Area =Area della sezione

Cir. =Circolare

Cod. =Codice della sezione

Iy, Iz =Raggi d'inerzia intorno agli assi Y, Z

Jy, Jz =Momenti d'inerzia intorno agli assi Y, Z

R = Rettangolare

Sez. =Numero della sezione

Tipo =Tipologia

f_{c,0,k} =Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre

f_{m,k} =Resistenza caratteristica a flessione

f_{t,0,k} =Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre

f_{v,k} =Resistenza caratteristica a taglio

Wy, Wz =Moduli di resistenza intorno agli assi Y, Z

Verifiche di resistenza e stabilità

Simbologia

$\lambda_{rel,m}$ =Snellezza per instabilità flessio-torsionale

$\lambda_{rel,y}$, $\lambda_{rel,z}$ =Snellezze per instabilità a compressione intorno agli assi Y e Z

σ_{RDY} , σ_{RDZ} <daN/cm²> =Tensioni resistenti per momenti My e Mz

$\sigma_{c,0,d}$ <daN/cm²> =Tensione a compressione

$\sigma_{m,d}$ <daN/cm²> =Tensione a flessione

$\sigma_{t,0,d}$ <daN/cm²> =Tensione a trazione

τ_d <daN/cm²> =Tensione a taglio

$\tau_{tor,d}$ <daN/cm²> =Tensione a torsione

SERTEC ENGINEERING

CONSULTING s.r.l.

SP 222, n.31 10010 Loranzè (TO)

P.IVA 00495550014

Tel. +39 0125 1970499

Fax +39 0125 564014

info@sertec-engineering.com

info.sertec@pec.it

El	=Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
$K_{c,y}, K_{c,z}$	=Coefficienti di riduzione per stabilità
K_{cr}	=Coefficiente di influenza delle fessurazioni del legno
K_{crit}	=Coefficiente per instabilità flessione-torsionale
K_{fi}	=Fattore di conversione dal frattile 5% al frattile 20%
K_{hy}, K_{hz}	=Coefficienti moltiplicativi per sezioni piccole (flessione)
K_l	=Coefficiente moltiplicativo per sezioni piccole (trazione)
K_m	=Coefficiente di forma
K_{mod}	=Coefficiente di durata dei carichi/umidità del legno
Ltors	<m> = Distanza fra ritegni torsionali (7.3.2.2.1)
$M_{eqx,y}, M_{eqx,z}$	<daNm> = Momenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
$M_{max,y}, M_{max,z}$	<daNm> = Momenti massimi agenti intorno agli assi Y e Z
M_k	<daNm> = Momento torcente
$M_{y,eq}, M_{z,eq}$	<daNm> = Momenti flettenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
$M_{y,sk}, M_{y,dx}$	<daNm> = Momenti flettenti intorno all'asse Y a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
$M_{y,z}$	<daNm> = Momenti flettenti intorno agli assi Y e Z
$M_{z,sk}, M_{z,dx}$	<daNm> = Momenti flettenti intorno all'asse Z a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
N	<daN> = Sforzo normale
T_y, T_z	<daN> = Tagli in direzione Y e Z
Xl	<m> = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
[Lin.], [Par.]	=Tipo di momento (Lineare, Parabolico)
$f_{c,0,d}$	<daN/cm²> = Tensione resistente per compressione
$f_{t,0,t}$	<daN/cm²> = Tensione resistente per trazione
$f_{v,d}$	<daN/cm²> = Tensione resistente per taglio

Verifiche di deformabilità

Simbologia

$f_{z,g}$ <cm> = Freccia in direzione Z globale

$f_{z,l}$ <cm> = Freccia in direzione Z locale

Elenco combinazioni di carico teoriche per calcolo freccia

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	S
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	1	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
8	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
9	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
20	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	1	-----
21	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
22	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
23	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
24	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
36	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	1	-----
37	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	ψ_0	-----
38	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
39	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
40	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
52	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	1	-----
53	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	ψ_0	-----
54	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
55	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
56	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
68	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	1	-----
69	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	ψ_0	-----
70	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
71	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
72	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----

Caratteristiche sezioni utilizzate

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cm²>	Jy <cm⁴>	Jz <cm⁴>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cm>	Wzmin <cm>	$f_{a,k}$ <daN/cm²>	$f_{c,0,k}$ <daN/cm²>	$f_{t,0,k}$ <daN/cm²>	$f_{v,k}$ <daN/cm²>
3	Tlg-10x22	R	220.00	8873.33	1833.33	6.35	2.89	806.67	366.67	166.67	158.33	95.83	30.00
4	Tlg-10x5	R	50.00	104.17	416.67	1.44	2.89	41.67	83.33	166.67	158.33	95.83	30.00
8	Tlg-24x50	R	1200.00	250000.00	57600.00	14.43	6.93	10000.00	4800.00	240.00	210.00	145.00	40.00
9	Tlg-20x20	R	400.00	13333.30	13333.30	5.77	5.77	1333.33	1333.33	240.00	210.00	145.00	40.00
11	Tlg-10x26 nuovo	R	260.00	14646.70	2166.67	7.51	2.89	1126.67	433.33	240.00	210.00	145.00	40.00
12	Tlg-20x40	R	800.00	106667.00	26666.70	11.55	5.77	5333.33	2666.67	240.00	210.00	145.00	40.00
13	P1g-10x10	R	100.00	833.33	833.33	2.89	2.89	166.67	166.67	166.67	158.33	95.83	30.00
14	Tlg-10x10	R	100.00	833.33	833.33	2.89	2.89	166.67	166.67	166.67	158.33	95.83	30.00

Caratteristiche sezioni utilizzate nelle verifiche di resistenza al fuoco

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cm²>	Jy <cm⁴>	Jz <cm⁴>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cm>	Wzmin <cm>
------	------	------	---------------	-------------	-------------	------------	------------	---------------	---------------



Asta n. 163 (1114 163) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-176.21$

[Lin.] $M_{y,sx}=0.64$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.38$

[Lin.] $M_{z,sx}=0.01$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.01$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

$L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-176.21$ $T_z=-1.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-176.21$ $T_z=-1.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-172.19$ $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.75$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-175.74$ $T_z=-5.85$ $M_y=-3.45$ $T_y=-4.00$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.49$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU

Sollecitazioni: $N=-402.02$

[Lin.] $M_{y,sx}=1.92$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.15$

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.13$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $\sigma_{m,d}=0.74$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU

Sollecitazioni: $N=-402.58$

[Lin.] $M_{y,sx}=0.76$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.46$

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.14$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$

$L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-172.19$ $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_t=1.00$ $f_{v,d}=22.00$

Tensioni: $\tau_d=0.37$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-172.19$ $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ $\sigma_{m,d}=-5.75$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-172.19$ $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.75$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $XI=0.06$

Sollecitazioni: $N=-402.58$ $T_z=-1.29$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ Sfr.=0.05

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO 10X22CM

Asta n. 734 (-1731 -1734) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=4.52$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{ft}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$



Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=4.52$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=1.23$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=4.52$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=4.52$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.23$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SLU XI=0.00

Sollecitazioni: $N=94.42$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.83$ $M_z=10.31$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU XI=0.00

Sollecitazioni: $N=92.09$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.38$ $M_z=18.35$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=5.01$ Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU XI=0.00

Sollecitazioni: $N=92.09$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.38$ $M_z=18.35$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=18.00$

Tensioni: $\tau_d=0.11$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU XI=0.00

Sollecitazioni: $N=92.09$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.38$ $M_z=18.35$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.01$ Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/15186)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/23805)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/11744)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO 20X20CM

Asta n. 775 (-1719 -1775) Tlg-20x20 Crit. 8

-
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=1300.51$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.93$ $M_z=-8.94$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.25$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=1300.51$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.93$ $M_z=-8.94$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.25$ $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=1300.51$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.93$ $M_z=-8.94$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=50.00$

Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=1300.51$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.93$ $M_z=-8.94$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU XI=0.00

Sollecitazioni: $N=3079.46$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=11.98$ $M_z=-24.77$ $M_x=1.28$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.70$ Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU XI=0.00

Sollecitazioni: $N=2329.87$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=20.01$ $M_z=-52.60$ $M_x=2.14$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00



- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=3005.74$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=35.90$ $M_z=-77.25$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.51$ $\sigma_{m,d}=5.79$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=2555.71$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-31.07$ $M_z=68.77$ $M_x=2.03$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=0.23$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=2309.97$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=48.66$ $M_z=-106.20$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=2309.97$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=48.66$ $M_z=-106.20$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.96$ $Sfr.=0.06$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.02$ (L/21755) $f_{z,L}=0.01$ (L/65882)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/28620) $f_{z,G}=0.00$ (L/91888)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.02$ (L/14922) $f_{z,L}=0.00$ (L/105810)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO 10X10CM

Asta n. 1022 (-443 193) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $XI=1.09$

Sollecitazioni: $N=489.31$ $T_z=-1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fl}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.89$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $XI=0.10$

Sollecitazioni: $N=486.49$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_{d,0}=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $XI=1.09$

Sollecitazioni: $N=735.96$ $T_z=-2.31$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.36$ Sfr.=0.14

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 3 SND $XI=0.10$

Sollecitazioni: $N=790.86$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=1.60$ $M_z=-1.39$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.91$ $\sigma_{m,d}=0.83$ Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $XI=0.10$

Sollecitazioni: $N=382.18$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.73$ $M_z=4.36$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=22.00$

Tensioni: $\tau_{d,0}=0.11$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SND $XI=0.10$

Sollecitazioni: $N=382.18$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.73$ $M_z=4.36$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.61$ Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/33537)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/212404)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/19770) $f_{z,L}=0.00$ (L/60910)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO 10X26CM

Asta n. 2009 (-1470 -1654) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $XI=0.21$

Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$

$L=270.77$ $\lambda_{rel,y}=0.61$ $\lambda_{rel,z}=1.59$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.34$



Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.92$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I XI=2.71

Sollecitazioni: $N=90.19$ $T_z=-42.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=2.23$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{ft}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I XI=0.21

Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{ft}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.92$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I XI=0.21

Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{ft}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$

Tensioni: $\tau_d=1.12$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I XI=0.21

Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{ft}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.92$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU XI=0.21

Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

$L=270.77$ $\lambda_{rel,y}=0.61$ $\lambda_{rel,z}=1.59$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.34$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.20$ Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU XI=2.71

Sollecitazioni: $N=330.04$ $T_z=-148.58$ $M_y=0.00$ $T_y=2.19$ $M_z=5.94$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.27$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU XI=0.21

Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.20$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU XI=0.21

Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=5.17$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $XI=0.21$

Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.20$ $Sfr.=0.16$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.03$ (L/9842) $f_{z,L}=0.01$ (L/29088)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.02$ (L/13600) $f_{z,L}=0.00$ (L/50346)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.03$ (L/8080) $f_{z,L}=0.01$ (L/21459)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO 20X40CM

Asta n. 2090 (205 -1777) Tlg-20x40 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=183.36$ $T_z=-102.68$ $M_y=87.79$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$

$L=470.11$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.38$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.44$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=1.71$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=183.36$ $T_z=-102.68$ $M_y=87.79$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=183.36$ $T_z=-102.68$ $M_y=87.79$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=1.71$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=183.36$ $T_z=-102.68$ $M_y=87.79$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$



Tensioni: $\tau_d=0.39$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I XI=4.70

Sollecitazioni: $N=183.36$ $T_z=-102.68$ $M_y=87.79$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.71$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU XI=4.70

Sollecitazioni: $N=813.86$ $T_z=-139.26$ $M_y=140.30$ $T_y=8.02$ $M_z=-53.39$ $M_x=-13.63$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

$L=470.11$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.38$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.44$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.02$ $\sigma_{m,d}=4.63$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND XI=0.48

Sollecitazioni: $N=-105.82$ $T_z=56.96$ $M_y=-18.86$ $T_y=15.67$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.14$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_t=470.11$ $\lambda_{rel,m}=0.44$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.35$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND XI=4.70

Sollecitazioni: $N=-65.78$ $T_z=-100.27$ $M_y=76.90$ $T_y=-15.64$ $M_z=-67.22$ $M_x=1.22$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_t=470.11$ $\lambda_{rel,m}=0.44$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.96$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND

Sollecitazioni: $N=-105.89$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-68.88$ $M_{y,eq}=57.13$

[Lin.] $M_{z,sx}=5.06$ $M_{z,dx}=65.86$ $M_{z,eq}=37.49$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=470.11$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.38$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.44$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=-2.48$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU XI=4.70

Sollecitazioni: $N=824.56$ $T_z=-136.34$ $M_y=127.08$ $T_y=-3.39$ $M_z=55.59$ $M_x=8.81$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU XI=0.17

Sollecitazioni: $N=8.22$ $T_z=74.73$ $M_y=0.00$ $T_y=3.94$ $M_z=-79.99$ $M_x=-13.87$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=813.86$ $T_z=-139.26$ $M_y=140.30$ $T_y=8.02$ $M_z=-53.39$ $M_x=-13.63$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.02$ $\sigma_{m,d}=4.63$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=9.60$ $T_z=-141.81$ $M_y=151.81$ $T_y=3.94$ $M_z=-62.17$ $M_x=-13.87$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=0.53$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=572.04$ $T_z=-143.91$ $M_y=161.34$ $T_y=0.00$ $M_z=-4.30$ $M_x=-3.61$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$

Tensioni: $\tau_d=0.54$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=-65.78$ $T_z=-100.27$ $M_y=76.90$ $T_y=-15.64$ $M_z=-67.22$ $M_x=1.22$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-3.96$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $XI=4.70$

Sollecitazioni: $N=364.28$ $T_z=-106.09$ $M_y=103.25$ $T_y=-29.05$ $M_z=-125.76$ $M_x=3.03$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.65$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $XI=0.17$

Sollecitazioni: $N=-105.89$ $T_z=68.07$ $M_y=0.00$ $T_y=15.67$ $M_z=-5.06$ $M_x=-3.14$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{Z,L}=0.00$ (L/100983)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{Z,L}=0.00$ (L/103178)



- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/48185)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO 24X50CM

Asta n. 2098 (-1642 -1636) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=78.64$ $T_z=13.87$ $M_y=-37.10$ $T_y=-28.13$ $M_z=63.24$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$

$L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=1.69$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=78.64$ $T_z=13.87$ $M_y=-37.10$ $T_y=-28.13$ $M_z=63.24$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=78.64$ $T_z=13.87$ $M_y=-37.10$ $T_y=-28.13$ $M_z=63.24$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=78.64$ $T_z=13.87$ $M_y=-37.10$ $T_y=-28.13$ $M_z=63.24$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=1.69$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I XI=0.73

Sollecitazioni: $N=57.29$ $T_z=-36.45$ $M_y=-28.12$ $T_y=-28.13$ $M_z=42.73$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=0.12$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I XI=0.73

Sollecitazioni: $N=57.29$ $T_z=-36.45$ $M_y=-28.12$ $T_y=-28.13$ $M_z=42.73$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$

Tensioni: $\tau_d=0.12$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I XI=0.00

Sollecitazioni: $N=78.64$ $T_z=13.87$ $M_y=-37.10$ $T_y=-28.13$ $M_z=63.24$ $M_x=-7.25$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.69$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=625.82$ $T_z=-57.29$ $M_y=-60.87$ $T_y=-34.99$ $M_z=157.09$ $M_x=7.96$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$

$L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $\sigma_{m,d}=3.88$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=-12.75$ $T_z=40.75$ $M_y=-45.16$ $T_y=-30.90$ $M_z=64.81$ $M_x=-4.45$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_{tors}=72.92$ $\lambda_{rel,m}=0.16$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.80$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND

Sollecitazioni: $N=-34.09$

[Par.] $M_{y,sx}=45.16$ $M_{y,dx}=55.78$ $M_{y,eq}=-56.52$

[Lin.] $M_{z,sx}=-64.81$ $M_{z,dx}=42.28$ $M_{z,eq}=55.79$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=1.73$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=625.82$ $T_z=-57.29$ $M_y=-60.87$ $T_y=-34.99$ $M_z=157.09$ $M_x=7.96$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 78 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=645.52$ $T_z=-26.21$ $M_y=-80.33$ $T_y=-40.38$ $M_z=167.59$ $M_x=13.55$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$

Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=625.82$ $T_z=-57.29$ $M_y=-60.87$ $T_y=-34.99$ $M_z=157.09$ $M_x=7.96$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $\sigma_{m,d}=3.88$ Sfr.=0.04



- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $XI=0.73$
Sollecitazioni: $N=581.50$ $T_z=-161.75$ $M_y=22.14$ $T_y=-34.99$ $M_z=131.57$ $M_x=7.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.41$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $XI=0.73$
Sollecitazioni: $N=581.50$ $T_z=-161.75$ $M_y=22.14$ $T_y=-34.99$ $M_z=131.57$ $M_x=7.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.41$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $XI=0.00$
Sollecitazioni: $N=-12.75$ $T_z=40.75$ $M_y=-45.16$ $T_y=-30.90$ $M_z=64.81$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $XI=0.00$
Sollecitazioni: $N=625.82$ $T_z=-57.29$ $M_y=-60.87$ $T_y=-34.99$ $M_z=157.09$ $M_x=7.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.88$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $XI=0.73$
Sollecitazioni: $N=-53.26$ $T_z=-14.65$ $M_y=-49.24$ $T_y=-26.47$ $M_z=40.61$ $M_x=-6.47$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/95573)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/127430)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/95573)

VERIFICHE STRUTTURALI TRAVI IN LEGNO DOPPIO 5X5CM

Asta n. 6038 (-1682 -1681) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-369.94$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.15$ $M_{z,dx}=0.20$ $M_{z,eq}=0.18$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.40$ $\sigma_{m,d}=14.67$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=-369.94$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $XI=2.64$

Sollecitazioni: $N=-369.94$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.40$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $XI=2.64$

Sollecitazioni: $N=-369.94$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=-369.94$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.40$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU

Sollecitazioni: $N=-1365.47$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.38$ $M_{z,dx}=0.60$ $M_{z,eq}=0.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.31$ $\sigma_{m,d}=19.40$ $Sfr.=0.54$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=-1365.47$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_I=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $XI=2.64$



Sollecitazioni: $N=-1365.47$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.31$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.39$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $XI=2.64$

Sollecitazioni: $N=-1365.47$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $XI=0.00$

Sollecitazioni: $N=-1365.47$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.31$ $Sfr.=0.32$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=1.87$ (L/282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/5541720)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,G}=3.36$ (L/157)

VERIFICHE STRUTTURALI PARETE IN CLS 30CM

Verifiche e armature pareti

Simbologia

Δ_{sm}	=Distanza media tra le fessure
Φ_{eq}	=Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
σ_f	=Tensione nel ferro
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$	=Area di calcestruzzo efficace
A_s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Cf	=Copriferro
Cls	=Tipo di calcestruzzo
Fcd	=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	=Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	=Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	=Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
K_2	=Coefficiente per distribuzione deformazioni
M'_{ydy}	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
M'_{ydz}	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Z
MRdy	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
MRdz	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Z

My =Momento flettente intorno all'asse Y
 Mz =Momento flettente intorno all'asse Z
 N =Sforzo normale
 Nu =Sforzo normale ultimo
 Sez. =Sezione di verifica
 Sic. =Sicurezza
 Spess. =Spessore
 TCC =Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 Tp =Tipo di acciaio
 Ty =Taglio in dir. Y
 Tz =Taglio in dir. Z
 VRcd =Taglio ultimo lato calcestruzzo
 VRsd =Taglio ultimo lato armatura
 Vrdu =Taglio ultimo resistente
 Vsdu =Taglio agente nella direzione del momento ultimo
 Wk =Ampiezza caratteristica delle fessure
 Xf =Coordinata X finale
 Xi =Coordinata X iniziale
 Xv =Coordinata X di verifica
 Zona =Zona di verifica
 Zv =Coordinata Z di verifica
 c =Ricoprimento dell'armatura
 ctg θ =Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
 s =Distanza massima tra le barre

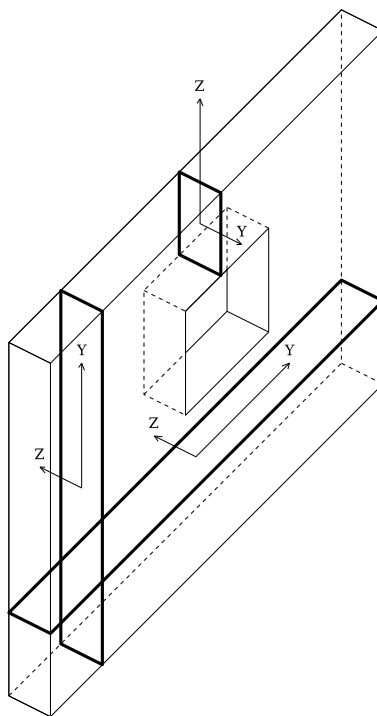


Figura numero 4: Riferimenti sezione



Parete n. 125

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Spess.	Cf	Cl	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
Oriz.	30.00	4.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Verifiche su sezioni orizzontali

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	Mz	My	Nu	MRdz	MRdy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	
32	SLU	Diff. long.	0.00	0.00	2.63	-9279.73	3018.27	0.00	-9279.73	119824.00	0.00	39.700
80	SLU	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	-9641.27	0.00	-1260.71	-9641.27	0.00	-13220.00	10.486
32	SLU	Diff. long.	0.42	0.00	2.63	-8189.84	2267.07	0.00	-8189.84	118632.00	0.00	52.328
80	SLU	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	-8551.38	0.00	-2972.65	-8551.38	0.00	-13093.30	4.405
31	SLU	Diff. long.	0.85	0.00	2.63	-6871.65	3363.34	0.00	-6871.65	117182.00	0.00	34.841
80	SLU	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	-7461.66	0.00	-4684.61	-7461.66	0.00	-12966.20	2.768

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	Mz	My	Nu	M'yz	M'zdy	Sic.
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daNm>	<daNm>	
15	SND	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	-8421.69	0.00	-1374.85	-8421.69	0.00	-11646.30	8.471
15	SND	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	-7583.30	0.00	-2858.20	-7583.30	0.00	-11544.70	4.039
15	SND	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	-6745.06	0.00	-4341.57	-6745.06	0.00	-11444.00	2.636

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	Mz	My	σ_c	σ_s
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
85	SLE R	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	-7037.92	0.00	-929.21	4.40	69.16
29	SLE Q	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	-6460.88	0.00	-783.98	3.59	46.50
85	SLE R	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	-6199.55	0.00	-2112.32	12.16	502.10
29	SLE Q	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	-5622.51	0.00	-1855.82	10.66	433.74
85	SLE R	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	-5361.30	0.00	-3295.44	19.42	969.11
29	SLE Q	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	-4784.25	0.00	-2927.67	17.25	860.02

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

CC	TCC	Zona	Zv	Xi	Xf	N	Mz	My	c	s	K ₂	Φ_{eq}	Δ_{sm}	A _s	A _{c,eff}	σ_s	ϵ_{sm}	W _k
			<m>	<m>	<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cm²>	<cm²>	<daN/cm²>		<mm>
29	SLE Q	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	-6460.88	0.00	-783.98	35.00	283.11	0.50	12.00	219.79	11.31	1411.74	46.50	0.01	0.01
25	SLE F	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	-6502.31	0.00	-800.21	35.00	283.11	0.50	12.00	221.86	11.31	1431.24	49.40	0.01	0.01
29	SLE Q	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	-5622.51	0.00	-1855.82	35.00	283.11	0.50	12.00	284.15	11.31	2018.34	433.74	0.13	0.06
89	SLE F	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	-5697.89	0.00	-1889.65	35.00	283.11	0.50	12.00	284.26	11.31	2019.33	442.79	0.13	0.06
29	SLE Q	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	-4784.25	0.00	-2927.67	35.00	283.11	0.50	12.00	293.33	11.31	2104.87	860.02	0.25	0.12
89	SLE F	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	-4859.63	0.00	-2979.71	35.00	283.11	0.50	12.00	293.35	11.31	2105.05	875.73	0.26	0.13

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	Zona	Zv	Xi	Xf	TCC	Ty	Tz	Vsdu	ctgθ	VRsd	VRcd	Vrdu	Sic.
		<m>	<m>	<m>		<daN>	<daN>	<daN>		<daN>	<daN>	<daN>	
3	Diff. long.	0.00	0.00	2.63	SND	1880.32	0.00	1880.32	2.50	143222.00	171107.00	143222.00	76.169
79	Diff. tras.	0.00	0.00	2.63	SLU	0.00	-4044.82	4044.82				31885.80	7.883
3	Diff. long.	0.42	0.00	2.63	SND	-1878.30	0.00	1878.30	2.50	143222.00	170979.00	143222.00	76.251
79	Diff. tras.	0.42	0.00	2.63	SLU	0.00	4044.73	4044.73				31744.60	7.848
3	Diff. long.	0.85	0.00	2.63	SND	1880.32	0.00	1880.32	2.50	143222.00	170851.00	143222.00	76.169
79	Diff. tras.	0.85	0.00	2.63	SLU	0.00	-4044.82	4044.82				31603.50	7.813

VERIFICHE MURATURA MATONI PIENI 50CM.

Verifiche muratura

Tabelle riassuntive verifiche

Verifiche maschi, fasce e cinematismi

Simbologia

Φ_t	= Coefficiente di riduzione della resistenza per eccentricità trasversale
ΣN_{2dx}	= Reazione totale dei solai a destra
ΣN_{2sx}	= Reazione totale dei solai a sinistra
δ	= Spostamento relativo
δ/h	= Rapporto (moltiplicato per 1000) tra lo spostamento relativo e l'altezza
λ	= Snellezza convenzionale
ρ	= Fattore laterale di vincolo
τ_0	= Resistenza media a taglio della muratura a tessitura irregolare in assenza di tensioni normali
$\tau_{0d SLU}$	= Resistenza di calcolo a taglio della muratura a tessitura irregolare in assenza di tensioni normali per azioni statiche
$\tau_{0d SLV}$	= Resistenza di calcolo a taglio della muratura a tessitura irregolare in assenza di tensioni normali per azioni sismiche
$\zeta_E (A_2)$	= Indice di sicurezza in termini di accelerazione
An.	= Tipo di analisi
	L = Lineare
	NL = Non lineare
	PD = P-Delta
CC	= Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Comm.	= Commento
L	= Lunghezza
M_v	= Momento flettente dovuto al vento o al sisma
M_u	= Momento ultimo
N	= Sforzo normale
N_1	= Carico trasmesso dal pannello sovrastante
N_u	= Sforzo normale ultimo
Num.	= Numero elemento V (ver. statiche), S (ver. sismiche), C (ver. cinematismi)
S_{dx}	= Numero del solaio a destra
S_{sx}	= Numero del solaio a sinistra
Sic.	= Sicurezza
Spess.	= Spessore
TCC	= Tipo di combinazione di carico
	SLU = Stato limite ultimo
	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
V_{Ed}	= Taglio agente
V_u	= Taglio ultimo
X_g	= Coord. X del baricentro al piede
Y_g	= Coord. Y del baricentro al piede
Z_f	= Coordinata Z finale
Z_i	= Coordinata Z iniziale
Z_v	= Coordinata Z di verifica
a	= Interasse irrigidimenti
d_1	= Eccentricità della muratura sovrastante
d_2	= Eccentricità di appoggio del solaio
e	= Eccentricità di calcolo
e_1	= Eccentricità per sezioni di estremità
e_2	= Eccentricità per sezione di massimo M_v
e_a	= Eccentricità per tolleranze di esecuzione
e_{s1}	= Eccentricità convenzionale della muratura sovrastante
e_{s2}	= Eccentricità convenzionale della reazione d'appoggio dei solai
e_v	= Eccentricità dovuta alle azioni orizzontali ortogonali al piano
$f_{d SLU}$	= Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni statiche
$f_{d SLV}$	= Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni sismiche
f_k	= Resistenza caratteristica della muratura
h	= Altezza
m	= Coefficiente di eccentricità

Maschio n. 1V (ver. statiche)

$X_g=0.49$ <m> $Y_g=0.17$ <m> $L=0.90$ <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ_0	$\tau_{0d SLU}$	$\tau_{0d SLV}$
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		312	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							344	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN_{2sx}	ΣN_{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ_t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<cm>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	-6641.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7460.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6963.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6465.90	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
18	SLU	-6717.83	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7528.23	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7030.98	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6533.73	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---



19	SLU	-6313.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7141.62	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6644.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6147.12	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
20	SLU	-6309.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7136.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6639.18	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6141.93	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
30	SLU	-6496.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7144.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6647.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6150.01	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
31	SLU	-6067.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6609.63	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6112.38	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5615.13	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
32	SLU	-6572.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7212.33	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6715.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6217.83	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
33	SLU	-6168.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6825.73	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6328.48	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5831.23	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
34	SLU	-6164.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6820.54	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6323.29	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5826.04	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
46	SLU	-6786.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7776.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7279.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6781.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
47	SLU	-6550.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7662.61	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7165.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6668.11	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
48	SLU	-6862.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7844.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7346.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6849.62	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
49	SLU	-6458.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7457.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6960.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6463.01	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
50	SLU	-6454.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7452.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6955.07	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6457.82	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
62	SLU	-6185.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6861.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6364.09	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5866.84	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
63	SLU	-5548.81	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6137.68	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-5640.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5143.18	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
64	SLU	-6261.68	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6929.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6431.91	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5934.66	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
65	SLU	-5857.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6542.55	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6045.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5548.05	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
66	SLU	-5853.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6537.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6040.11	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5542.86	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
78	SLU	-7097.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8059.47	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7562.22	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-7064.97	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
79	SLU	-7069.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8134.57	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7637.31	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-7140.07	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
80	SLU	-7173.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8127.29	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7630.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-7132.79	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
81	SLU	-6769.61	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7740.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7243.44	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6746.19	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
82	SLU	-6765.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7735.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7238.25	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6741.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6641.39	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6525.39	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---

18	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6717.83	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6728.91	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6313.46	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6024.39	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6309.24	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6021.62	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6496.31	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6401.35	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6067.27	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5814.73	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6572.76	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6604.87	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6168.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5900.35	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6164.17	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5897.58	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6786.47	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6649.43	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6550.86	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6228.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6862.91	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6852.95	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6458.53	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6148.43	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6454.32	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6145.66	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6185.24	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6397.89	-161.15	2.52	10.59	10.59	1.27	0.39	-18449.50	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-5548.81	-150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5808.98	-268.57	4.62	12.69	12.69	1.52	0.30	-14353.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6261.68	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6601.42	-161.15	2.44	10.51	10.51	1.26	0.39	-18605.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-5857.31	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5896.90	-161.15	2.73	10.80	10.80	1.30	0.38	-18020.90	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-5853.09	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5894.12	-161.15	2.73	10.80	10.80	1.30	0.38	-18018.30	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-7097.54	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6652.88	161.15	-2.42	10.49	10.49	1.26	0.39	-18642.80	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-7069.32	150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6233.95	268.57	-4.31	12.38	12.38	1.49	0.31	-14865.30	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-7173.98	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6856.40	161.15	-2.35	10.42	10.42	1.25	0.39	-18786.80	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6769.61	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6151.89	161.15	-2.62	10.69	10.69	1.28	0.38	-18247.80	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6765.40	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6149.11	161.15	-2.62	10.69	10.69	1.28	0.38	-18245.40	---

VERIFICHE CAPACITA PORTANTE FUNDAZIONI.

Fondazioni superficiali

Simbologia

β	=Inclinazione del piano di campagna
γ_r	=Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
η	=Inclinazione del piano di posa della fondazione
ϕ'_r	=Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
$\sigma_{v0,f}$	=Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
B	=Base della fondazione
B'	=Base della fondazione reagente
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D	=Profondità del piano di posa della fondazione
L	=Lunghezza della fondazione (L>B)
L'	=Lunghezza della fondazione reagente



Mx =Momento intorno all'asse X
My =Momento intorno all'asse Y
N =Sforzo normale
N_c =Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
N_g =Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
N_q =Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
R_d =Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic. =Sicurezza
Tx =Taglio in dir. X
Ty =Taglio in dir. Y
b_c =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
b_g =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
b_q =Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c'_r =Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
i_c =Fattore di inclinazione relativo alla coesione
i_g =Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
i_q =Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
q_{lim} =Pressione limite
s_c =Fattore di forma relativo alla coesione
s_g =Fattore di forma relativo al peso del terreno
s_q =Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche capacità portante

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Metodo utilizzato: Indicazioni EC7

Platea n. 605

B=1.00 <m> L=3.80 <m> D=0.30 <m> β=0.00 <grad> η=0.00 <grad> γ_r=1700.00 <daN/mc>
σ_{v0,r}=510.00 <daN/mq>

Verifiche in condizioni drenate

φ'_r=29.00 <grad> c'_r=0.00 <daN/mq>
N_q=16.44 N_c=27.86 N_g=17.12 b_q=1.00 b_c=1.00 b_g=1.00

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	s _q	s _c	s _g	i _q	i _c	i _g	q _{lim} <daN/mq>	R _d <daN>	Sic.
17	4725.91	-3909.74	1811.36	129.92	91.78	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22123.50	34189.10	7.23
18	4829.27	-3996.94	1837.59	131.49	93.06	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22130.60	34221.90	7.09
19	4531.00	-3763.66	1721.53	119.72	93.69	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22152.20	34287.90	7.57
20	4532.42	-3765.60	1724.08	119.78	94.08	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22152.00	34285.90	7.56
30	4707.39	-3904.87	1782.36	129.88	124.53	0.94	3.75	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22120.70	34049.70	7.23
31	4501.64	-3757.56	1675.92	119.73	148.70	0.95	3.73	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22147.40	34042.60	7.56
32	4810.76	-3992.07	1808.60	131.45	125.81	0.95	3.75	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22127.90	34085.40	7.09
33	4512.49	-3758.79	1692.54	119.69	126.45	0.95	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22149.40	34142.40	7.57
34	4513.91	-3760.73	1695.08	119.75	126.83	0.95	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22149.20	34140.30	7.56
46	4744.42	-3914.62	1840.35	129.95	59.02	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22126.20	34327.60	7.24
47	4563.35	-3773.81	1772.56	119.84	39.51	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22156.60	34525.80	7.57
48	4847.78	-4001.82	1866.58	131.52	60.30	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22133.20	34357.40	7.09
49	4549.51	-3768.54	1750.52	119.75	60.94	0.95	3.77	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22154.90	34432.40	7.57
50	4550.93	-3770.47	1753.07	119.81	61.32	0.95	3.77	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22154.80	34430.30	7.57
62	4695.44	-3889.55	1941.30	136.13	144.09	0.94	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22083.00	33814.40	7.20
63	4481.71	-3732.03	1940.82	130.13	181.30	0.94	3.72	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22081.80	33632.50	7.50
64	4798.80	-3976.75	1967.54	137.70	145.37	0.94	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22091.00	33855.10	7.05
65	4500.53	-3743.47	1851.48	125.93	146.01	0.94	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22110.20	33896.80	7.53
66	4501.95	-3745.41	1854.03	125.99	146.39	0.94	3.73	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22110.10	33894.80	7.53
78	4756.38	-3929.94	1681.41	123.71	39.46	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22163.40	34561.50	7.27
79	4583.27	-3799.34	1507.65	109.43	6.91	0.95	3.80	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22220.80	34931.70	7.62
80	4859.74	-4017.14	1707.64	125.28	40.74	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22169.60	34586.30	7.12
81	4561.47	-3783.85	1591.58	113.51	41.38	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22193.60	34676.50	7.60
82	4562.89	-3785.79	1594.13	113.57	41.76	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22193.40	34674.30	7.60

Cedimenti

SERTEC ENGINEERING
CONSULTING s.r.l.

SP 222, n.31 10010 Loranze (TO)
P.IVA 00495550014

Tel. +39 0125 1970499
Fax +39 0125 564014
info@sertec-engineering.com
info.sertec@pec.it

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia

v_r = Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione
 B = Base della fondazione
 CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
 Ced = Cedimento calcolato
 D = Profondità del piano di posa della fondazione
 E_r = Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione
 H = Spessore del terreno responsabile del cedimento
 I_r = Coefficiente di profondità
 I_s = Coefficiente di influenza
 L = Lunghezza della fondazione ($L > B$)
 N = Sforzo normale
 kw = Costante di sottofondo
 q_{es} = Pressione di esercizio

Platea n. 605

$B=1.00$ <m> $L=3.80$ <m> $D=0.30$ <m> $H=5.00$ <m> $E_r=5000000.00$ <daN/mq> $v_r=0.28$
 $I_s=0.77$ $I_r=0.89$ $kw=3960640.00$ <daN/mc>

CC	N <daN>	q_{es} <daN/mq>	Ced <cm>
1	3420.80	900.21	0.02
1	2974.52	782.77	0.02
2	3100.83	816.01	0.02
3	3304.70	869.66	0.02
3	2763.43	727.22	0.02
4	2988.28	786.39	0.02
5	3834.54	1009.09	0.03
5	3726.79	980.73	0.02
6	3501.94	921.56	0.02
7	3718.44	978.54	0.02
7	3515.70	925.18	0.02
8	3389.39	891.94	0.02
9	3701.06	973.96	0.02
9	3484.08	916.86	0.02
10	3372.53	887.51	0.02
11	3825.18	1006.63	0.03
11	3709.76	976.25	0.02
12	3492.86	919.17	0.02
13	3314.06	872.12	0.02
13	2780.45	731.70	0.02
14	2997.35	788.78	0.02
15	3438.18	904.78	0.02
15	3006.13	791.09	0.02
16	3117.69	820.44	0.02
17	4725.91	1243.66	0.03
18	4829.27	1270.86	0.03
19	4531.00	1192.37	0.03
20	4532.42	1192.74	0.03
21	3502.60	921.74	0.02
22	3571.51	939.87	0.02
23	3372.66	887.54	0.02
24	3373.61	887.79	0.02
25	3296.69	867.55	0.02
26	3245.11	853.98	0.02
27	3244.78	853.89	0.02
28	3245.08	853.97	0.02
29	3245.11	853.98	0.02
30	4707.39	1238.79	0.03
31	4501.64	1184.64	0.03
32	4810.76	1265.99	0.03
33	4512.49	1187.50	0.03
34	4513.91	1187.87	0.03
35	3490.26	918.49	0.02
36	3353.09	882.39	0.02



37	3559.17	936.62	0.02
38	3360.32	884.29	0.02
39	3361.27	884.54	0.02
40	3296.69	867.55	0.02
41	3240.99	852.89	0.02
42	3245.11	853.98	0.02
43	3244.78	853.89	0.02
44	3245.08	853.97	0.02
45	3245.11	853.98	0.02
46	4744.42	1248.53	0.03
47	4563.35	1200.88	0.03
48	4847.78	1275.73	0.03
49	4549.51	1197.24	0.03
50	4550.93	1197.61	0.03
51	3514.94	924.99	0.02
52	3394.23	893.22	0.02
53	3583.85	943.12	0.02
54	3385.01	890.79	0.02
55	3385.95	891.04	0.02
56	3296.69	867.55	0.02
57	3249.22	855.06	0.02
58	3245.11	853.98	0.02
59	3244.78	853.89	0.02
60	3245.08	853.97	0.02
61	3245.11	853.98	0.02
62	4695.44	1235.64	0.03
63	4481.71	1179.40	0.03
64	4798.80	1262.84	0.03
65	4500.53	1184.35	0.03
66	4501.95	1184.72	0.03
67	3482.29	916.39	0.02
68	3339.80	878.89	0.02
69	3551.20	934.53	0.02
70	3352.35	882.20	0.02
71	3353.30	882.45	0.02
72	3296.69	867.55	0.02
73	3238.34	852.19	0.02
74	3245.11	853.98	0.02
75	3244.78	853.89	0.02
76	3245.08	853.97	0.02
77	3245.11	853.98	0.02
78	4756.38	1251.68	0.03
79	4583.27	1206.12	0.03
80	4859.74	1278.88	0.03
81	4561.47	1200.39	0.03
82	4562.89	1200.76	0.03
83	3522.91	927.08	0.02
84	3407.51	896.71	0.02
85	3591.82	945.22	0.02
86	3392.98	892.89	0.02
87	3393.92	893.14	0.02
88	3296.69	867.55	0.02
89	3251.88	855.76	0.02
90	3245.11	853.98	0.02
91	3244.78	853.89	0.02
92	3245.08	853.97	0.02
93	3245.11	853.98	0.02
94	3245.11	853.98	0.02

11. INDIVIDUAZIONE DELL'INDICE DI SICUREZZA.

Sulla base delle verifiche strutturali eseguite è stato possibile procedere alla determinazione dell'indice di sicurezza.

Simbologia

$\zeta_E (A_g)$	=Indice di sicurezza in termini di accelerazione
$\zeta_E (T_R)$	=Indice di sicurezza in termini di periodo di ritorno
$\zeta_{ESLD} (A_g)$	=Indice di sicurezza in termini di accelerazione (SLD)
$\zeta_{ESLD} (T_R)$	=Indice di sicurezza in termini di periodo di ritorno (SLD)
$\zeta_{ESLV} (A_g)$	=Indice di sicurezza in termini di accelerazione (SLV)
$\zeta_{ESLV} (T_R)$	=Indice di sicurezza in termini di periodo di ritorno (SLV)
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
Elem.	=Elemento
PGA_C	=Accelerazione al suolo (capacità)
PGA_{CLD}	=Capacità per lo stato limite di danno (SLD)
PGA_{CLV}	=Capacità per lo stato limite di salvaguardia della vita (SLV)
PGA_D	=Accelerazione al suolo (domanda)
PVR_C	=Capacità di probabilità di superamento dell'azione sismica
PVR_D	=Domanda di probabilità di superamento dell'azione sismica
Sfr.C	=Tasso di sfruttamento (capacità)
Sfr.D	=Tasso di sfruttamento (domanda)
$T_{R,C}$	=Periodo di ritorno (capacità)
$T_{R,D}$	=Periodo di ritorno (domanda)
TCC	=Tipo di combinazione di carico
	SLU = Stato limite ultimo
	SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
	SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
	SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
	SLD = Stato limite di danno
	SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
	SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
	SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
TV	=Tipo di verifica
	PRFL = Flessione e pressoflessione
	TAG = Taglio o altre rotture fragili
	NOD = Nodi in c.a. e collegamenti in acciaio
	STAB = Stabilità
	CP = Capacità portante
	RNP = Resistenza nel piano
	RFP = Resistenza fuori piano
	CIN = Cinematismi
	DEF = Deformazione
	N/C = Non calcolabile
T_{RCLD}	=Periodo di ritorno per lo stato limite di danno (SLD)
T_{RCLV}	=Periodo di ritorno per lo stato limite di salvaguardia della vita (SLV)

Capacità in termini di accelerazione al suolo e periodo di ritorno

Nome indice di sicurezza	PGA_{CLD} <g>	$\zeta_{ESLD} (A_g)$	T_{RCLD}	$\zeta_{ESLD} (T_R)$	PGA_{CLV} <g>	$\zeta_{ESLV} (A_g)$	T_{RCLV}	$\zeta_{ESLV} (T_R)$
indice	0.119	2.360	2475	4.194	0.119	1.298	2475	1.667

Capacità e domanda - riepilogo generale

TCC	PGA_D <g>	PGA_C <g>	$\zeta_E (A_g)$	$T_{R,D}$	PVR_D	$T_{R,C}$	PVR_C	$\zeta_E (T_R)$
SLD	0.050	0.119	2.360	75	63.00	2475	2.00	4.194
SLV	0.092	0.119	1.298	712	10.00	2475	2.00	1.667

L'indice di sicurezza della struttura nello SDP è stato valutato pari a 1.298.



12. CONCLUSIONI.

La presente relazione ha riguardato gli interventi di adeguamento sismico dell'edificio residenziale situato in via Luigi Fascio Nro 6, nel comune di Feletto (TO).

Il calcolo è stato eseguito utilizzando il software ModeSt ver. 8.29, prodotto da Tecnisoft Harpaceas, implementando un'analisi sismica statica lineare, utilizzando un fattore di comportamento q pari a 1,50 per comportamento strutturale non dissipativo.

Gli interventi per l'intervento locale della struttura hanno riguardato:

- **Setto e travi in c.a.**: Si prevede la realizzazione di un muro in c.a. come elemento strutturale verticale, al quale si aggiunge una travi in cemento armato per un miglior funzionamento.
- **Soletta in acciaio**: Questo lavoro sarà eseguito con travi di legno unidirezionali, al pacchetto verrà anche attaccato uno strato di calcestruzzo di distribuzione;
- **Copertura in Legno**: il nuovo tetto sarà realizzato con travi in legno, che resisteranno al nuovo soffitto.

Dall'analisi dei risultati si evince come, a seguito degli interventi in progetto, il valore del parametro ξ_E riguardo a essere maggiore a il valore 1.

Si rimanda agli allegati del codice di calcolo per le verifiche puntuali di ciascun elemento strutturale.

Sommario

Risultati del calcolo.....	4
Parametri di calcolo	4
Figura numero 1: Spettro SLD	6
Figura numero 2: Spettro SLV	6
Figura numero 3: Spettro SND	7
Criteri di progetto utilizzati.....	50
Travi in c.a.	50
Aste in acciaio	55
Aste in legno	57
Pareti	58
Murature	60
Solette/Platee	62
Verifiche e armature travi.....	65
Travata n. 6189	65
Travata n. 6190	66
Travata n. 6191	66
Verifiche e armature solette/platee.....	67
Armatura platea a quota 0.00	67
Armatura soletta a quota 0.85	68
Verifiche aste in legno.....	69
Verifiche muratura.....	574
Tabelle riassuntive verifiche	574
Verifiche maschi, fasce e cinematismi	579
Maschio n. 1V (ver. statiche)	580
Maschio n. 2V (ver. statiche)	582
Maschio n. 3V (ver. statiche)	583
Maschio n. 4V (ver. statiche)	584
Maschio n. 5V (ver. statiche)	585
Maschio n. 6V (ver. statiche)	587
Maschio n. 7V (ver. statiche)	588
Maschio n. 8V (ver. statiche)	589
Maschio n. 9V (ver. statiche)	590
Maschio n. 10V (ver. statiche)	592
Maschio n. 11V (ver. statiche)	594
Maschio n. 12V (ver. statiche)	596
Maschio n. 13V (ver. statiche)	596
Maschio n. 14V (ver. statiche)	598
Maschio n. 15V (ver. statiche)	599
Maschio n. 16V (ver. statiche)	601
Maschio n. 17V (ver. statiche)	602
Maschio n. 18V (ver. statiche)	603
Maschio n. 19V (ver. statiche)	605
Maschio n. 20V (ver. statiche)	606
Maschio n. 21V (ver. statiche)	607
Maschio n. 22V (ver. statiche)	608
Maschio n. 23V (ver. statiche)	610
Maschio n. 24V (ver. statiche)	611
Maschio n. 25V (ver. statiche)	613
Maschio n. 26V (ver. statiche)	613
Maschio n. 27V (ver. statiche)	615
Maschio n. 28V (ver. statiche)	617
Maschio n. 29V (ver. statiche)	618
Maschio n. 30V (ver. statiche)	619
Maschio n. 31V (ver. statiche)	620
Maschio n. 32V (ver. statiche)	622
Maschio n. 33V (ver. statiche)	624
Maschio n. 34V (ver. statiche)	624
Maschio n. 35V (ver. statiche)	626
Maschio n. 36V (ver. statiche)	628
Maschio n. 37V (ver. statiche)	629
Maschio n. 38V (ver. statiche)	630
Maschio n. 39V (ver. statiche)	632
Maschio n. 40V (ver. statiche)	633
Maschio n. 41V (ver. statiche)	635
Maschio n. 42V (ver. statiche)	635
Maschio n. 43V (ver. statiche)	637
Maschio n. 44V (ver. statiche)	639
Maschio n. 45V (ver. statiche)	640
Maschio n. 46V (ver. statiche)	641
Maschio n. 47V (ver. statiche)	643
Maschio n. 48V (ver. statiche)	644
Maschio n. 49V (ver. statiche)	646
Maschio n. 50V (ver. statiche)	647
Maschio n. 51V (ver. statiche)	648
Maschio n. 52V (ver. statiche)	649
Maschio n. 53V (ver. statiche)	651
Maschio n. 54V (ver. statiche)	653
Maschio n. 55V (ver. statiche)	654
Maschio n. 56V (ver. statiche)	655
Maschio n. 57V (ver. statiche)	657

Relazione di calcolo

Maschio n. 58V (ver. statiche)	658
Maschio n. 59V (ver. statiche)	660
Maschio n. 60V (ver. statiche)	660
Maschio n. 61V (ver. statiche)	662
Maschio n. 62V (ver. statiche)	663
Maschio n. 63V (ver. statiche)	665
Maschio n. 64V (ver. statiche)	666
Maschio n. 65V (ver. statiche)	667
Maschio n. 66V (ver. statiche)	668
Maschio n. 101S (ver. sismiche)	670
Maschio n. 102S (ver. sismiche)	671
Maschio n. 201S (ver. sismiche)	672
Maschio n. 202S (ver. sismiche)	672
Maschio n. 203S (ver. sismiche)	673
Maschio n. 204S (ver. sismiche)	674
Maschio n. 205S (ver. sismiche)	675
Maschio n. 206S (ver. sismiche)	676
Maschio n. 207S (ver. sismiche)	677
Maschio n. 208S (ver. sismiche)	678
Maschio n. 209S (ver. sismiche)	679
Maschio n. 210S (ver. sismiche)	679
Maschio n. 301S (ver. sismiche)	680
Maschio n. 302S (ver. sismiche)	681
Maschio n. 303S (ver. sismiche)	682
Maschio n. 304S (ver. sismiche)	682
Maschio n. 305S (ver. sismiche)	683
Maschio n. 306S (ver. sismiche)	684
Maschio n. 307S (ver. sismiche)	685
Maschio n. 308S (ver. sismiche)	685
Maschio n. 309S (ver. sismiche)	686
Maschio n. 310S (ver. sismiche)	687
Maschio n. 311S (ver. sismiche)	688
Maschio n. 312S (ver. sismiche)	688
Maschio n. 313S (ver. sismiche)	689
Maschio n. 314S (ver. sismiche)	690
Maschio n. 315S (ver. sismiche)	690
Maschio n. 316S (ver. sismiche)	691
Maschio n. 317S (ver. sismiche)	692
Maschio n. 318S (ver. sismiche)	693
Maschio n. 319S (ver. sismiche)	693
Maschio n. 320S (ver. sismiche)	694
Maschio n. 321S (ver. sismiche)	695
Maschio n. 322S (ver. sismiche)	696
Maschio n. 323S (ver. sismiche)	696
Maschio n. 324S (ver. sismiche)	697
Maschio n. 325S (ver. sismiche)	698
Maschio n. 326S (ver. sismiche)	698
Maschio n. 327S (ver. sismiche)	699
Maschio n. 328S (ver. sismiche)	700
Maschio n. 329S (ver. sismiche)	700
Maschio n. 330S (ver. sismiche)	701
Maschio n. 331S (ver. sismiche)	702
Maschio n. 332S (ver. sismiche)	703
Maschio n. 333S (ver. sismiche)	703
Maschio n. 334S (ver. sismiche)	704
Maschio n. 335S (ver. sismiche)	705
Maschio n. 336S (ver. sismiche)	705
Maschio n. 337S (ver. sismiche)	706
Maschio n. 338S (ver. sismiche)	707
Maschio n. 339S (ver. sismiche)	708
Maschio n. 340S (ver. sismiche)	708
Maschio n. 2C (ver. cinematismi)	709
Maschio n. 4C (ver. cinematismi)	710
Maschio n. 6C (ver. cinematismi)	711
Maschio n. 8C (ver. cinematismi)	712
Maschio n. 12C (ver. cinematismi)	713
Maschio n. 14C (ver. cinematismi)	714
Maschio n. 17C (ver. cinematismi)	715
Maschio n. 19C (ver. cinematismi)	716
Maschio n. 21C (ver. cinematismi)	717
Maschio n. 23C (ver. cinematismi)	718
Maschio n. 25C (ver. cinematismi)	719
Maschio n. 28C (ver. cinematismi)	720
Maschio n. 30C (ver. cinematismi)	721
Maschio n. 33C (ver. cinematismi)	722
Maschio n. 36C (ver. cinematismi)	723
Maschio n. 39C (ver. cinematismi)	724
Maschio n. 41C (ver. cinematismi)	725
Maschio n. 44C (ver. cinematismi)	726
Maschio n. 47C (ver. cinematismi)	727
Maschio n. 49C (ver. cinematismi)	728
Maschio n. 51C (ver. cinematismi)	729

Relazione di calcolo

Maschio n. 55C (ver. cinematismi)	730
Maschio n. 57C (ver. cinematismi)	731
Maschio n. 59C (ver. cinematismi)	732
Maschio n. 61C (ver. cinematismi)	733
Maschio n. 63C (ver. cinematismi)	734
Maschio n. 65C (ver. cinematismi)	735
Fondazioni superficiali	736
Verifiche capacità portante	737
Cedimenti	737
Sintesi	739

Risultati del calcolo

Parametri di calcolo

La modellazione della struttura e la rielaborazione dei risultati del calcolo sono stati effettuati con:
 ModeSt ver. 8.29, licenza n. 6381, prodotto da Tecnisoft s.a.s. - Prato
 La struttura è stata calcolata utilizzando come solutore agli elementi finiti:
 Xfinest ver. 9.5.8, licenza n. 0, prodotto da Ce.A.S. S.r.l. - Milano

Tipo di normativa: stati limite D.M. 18
 Tipo di calcolo: sismica statica
 Vincoli esterni: Considera sempre vincoli assegnati in modellazione
 Schematizzazione piani rigidi:
 Imp.1: impalcato non rigido
 Imp.2: controventatura solai
 Imp.3: impalcato non rigido
 Modalità di recupero masse secondarie: trasferire le masse
 - All'impalcato più vicino in assoluto: No
 - Anche sui nodi degli impalcati non rigidi: No
 - Modificare coordinate baricentro impalcati rigidi: XY

Generazione combinazioni

- Tipo di analisi: Lineare
 - Valuta spostamenti e non sollecitazioni: No
 - Buckling: No

Opzioni di calcolo

- Sono state considerate infinitamente rigide le zone di connessione fra travi, pilastri ed elementi bidimensionali con una riduzione del 20%
 - Calcolo con offset rigidi dai nodi: No
 - Uniformare i carichi variabili: No
 - Massimizzare i carichi variabili: No
 - Recupero carichi zone rigide: taglio e momento flettente
 - Modalità di combinazione momento torcente: disaccoppiare le azioni

Opzioni del solutore

- Tipo di elemento bidimensionale: QF46
 - Calcolo sforzo nei nodi: No
 - Trascura deformabilità a taglio delle aste: No
 - Analisi dinamica con metodo di Lanczos: Sì
 - Check sequenza di Sturm: Sì
 - Analisi non lineare con Newton modificato: No
 - Usa formulazione secante per buckling: No
 - Trascura buckling torsionale: No

Opzioni per analisi P-Delta

- Numero massimo di iterazioni: 0
 - Valore della norma euclidea degli spostamenti: 0

Dati struttura

- Sito di costruzione: feletto LON. 7.74629 LAT. 45.30510
 Contenuto tra ID reticolo: 12684 12685 12462 12463

Simbologia

Ag =Accelerazione orizzontale massima al sito
 Cc =Coefficiente funzione della categoria del suolo
 Fo =Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale
 Ss =Coefficiente di amplificazione stratigrafica
 Tr =Periodo di ritorno <anni>
 TCC=Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 Tc*=Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale <sec>

TCC	Tr	Ag <g>	Fo	Tc*	Ss	Cc
SLD	75	0.0280	2.65	0.20	1.80	2.78
SLV	712	0.0510	2.73	0.29	1.80	2.33

Relazione di calcolo

- Spettri: Automatici da normativa
- Tipo di opera: Opera ordinaria
- Vita nominale V_N : 50.00
- Classe d'uso: Classe III
- SL Esercizio: SLOPvr No, SLDPvr 63.00
- SL Ultimi: SLVPvr 10.00, SLCPvr No
- Struttura dissipativa: Sì
- Classe di duttilità: Classe B
- Quota di riferimento: -2.68 <m>
- Quota max della struttura: 8.58 <m>
- Altezza della struttura: 11.26 <m>
- Numero piani edificio: 3
- Coefficiente θ : 0.00
- Edificio regolare in altezza: Sì
- Edificio regolare in pianta: No
- Forze orizzontali convenzionali per stati limite non sismici: No
- Genera stati limite per verifiche di resistenza al fuoco: Sì

Dati di piano

Simbologia

- Ea =Eccentricità complessiva
- Ex =Eccentricità in dir. X
- Ey =Eccentricità in dir. Y
- Imp.=Numero dell'impalcato
- Lx =Dimensione del piano in dir. X
- Ly =Dimensione del piano in dir. Y

Imp.	Lx <m>	Ly <m>	Ex <m>	Ey <m>	Ea <m>
1	24.99	24.62	1.25	1.23	1.75
2	24.99	23.17	1.25	1.16	1.70
3	14.61	11.86	0.73	0.59	0.94

- Eccentricità di calcolo: 1.75 <m>
- Considera eccentricità aggiuntiva sugli impalcati non rigidi: No

Dati di calcolo

- Categoria del suolo di fondazione: D
- Tipologia strutturale: muratura esistente in pietra e/o mattoni pieni

Periodo T_1	0.30734
Coeff. λ SLD	0.85
Coeff. λ SLV	0.85
Rapporto di sovrarresistenza (α_u/α_1)	1.50
Valore di riferimento del fattore di comportamento (q_0)	3.00
Fattore di comportamento dissipativo (q)	3.00
Fattore di comportamento non dissipativo (q_{ND})	1.50
Fattore di comportamento per SLD (q_D)	1.50

- Categoria topografica: T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
- Coeff. amplificazione topografica S_T : 1.00
- Accelerazione di picco del terreno $A_g S$: 0.0917 <g>
- Fattore di comportamento per sisma verticale (q_v): 1.50
- Smorzamento spettro: 5.00%

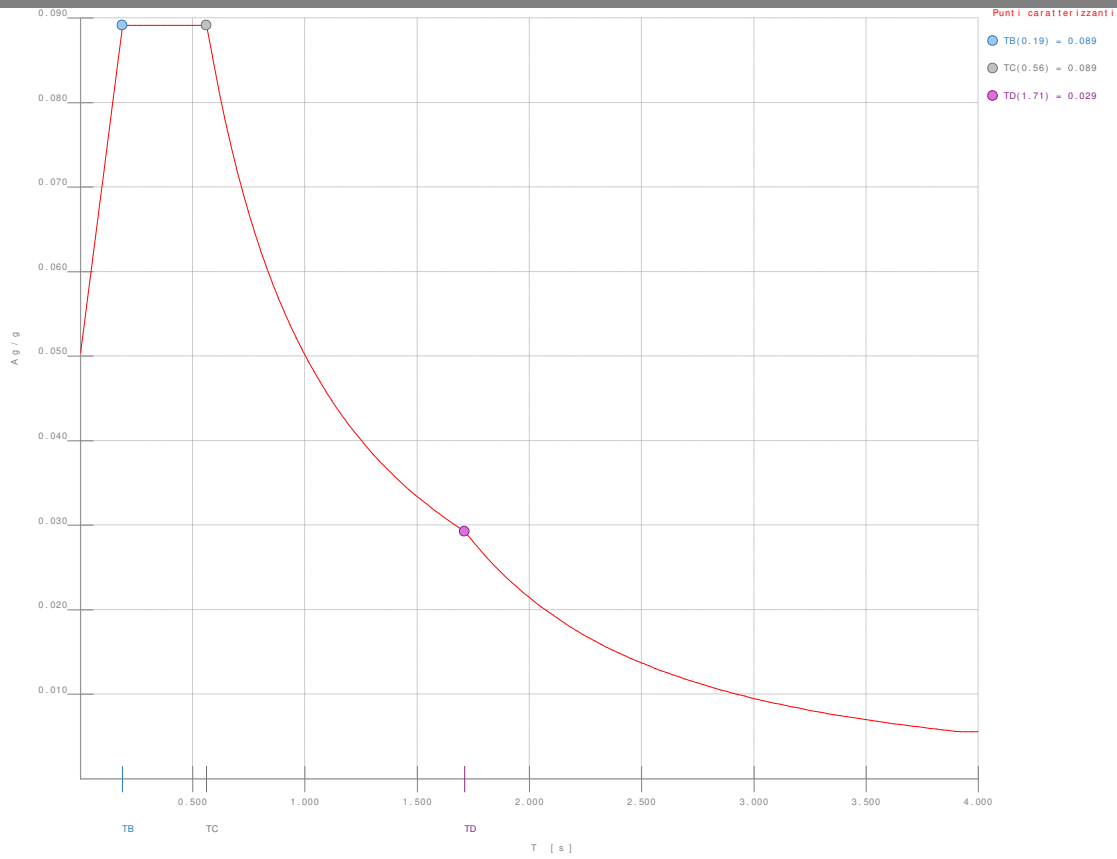


Figura numero 1: Spettro SLD

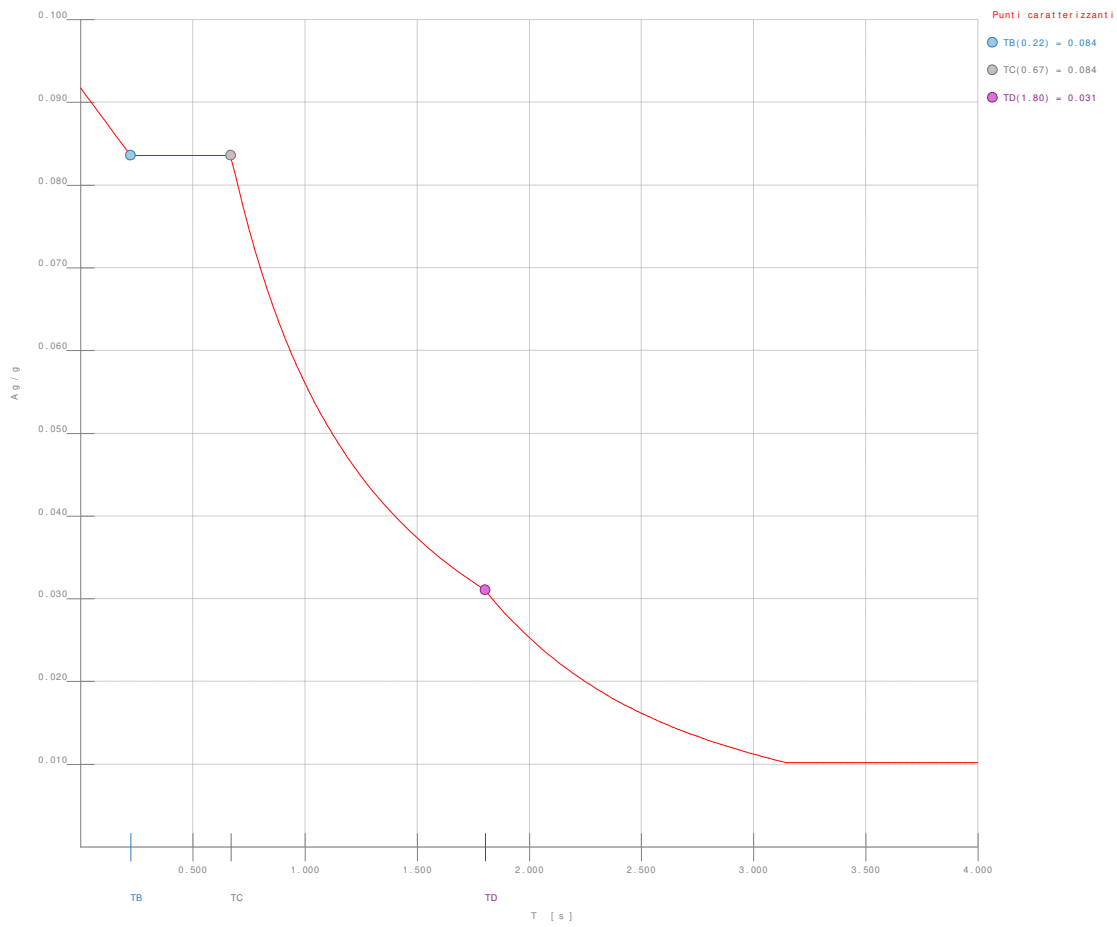


Figura numero 2: Spettro SLV

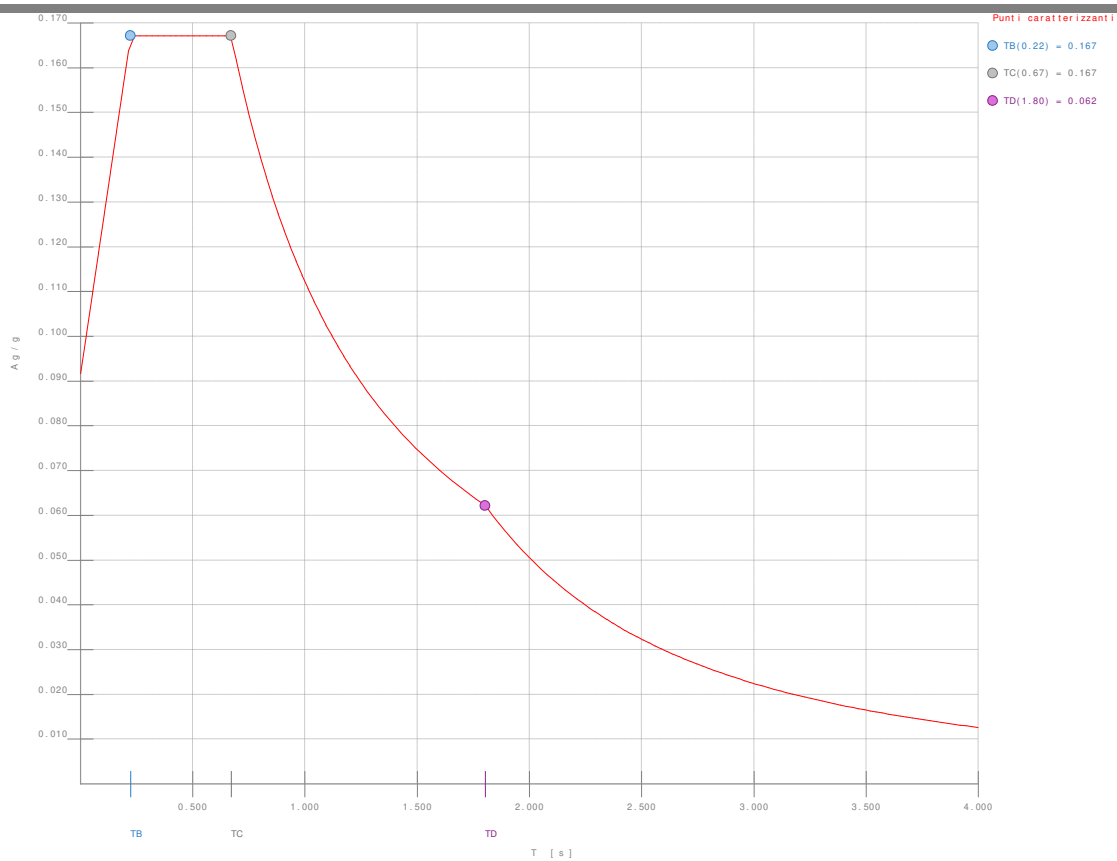


Figura numero 3: Spettro SND

- Angolo di ingresso del sisma: 0.00 <grad>

Ambienti di carico

Simbologia

- N = Numero
- Comm. = Commento
- 1 = Gs
- 2 = Gns
- 3 = Qa
- 4 = Qc
- 5 = Qh
- 6 = Vx+
- 7 = Vx-
- 8 = Vy+
- 9 = Vy-
- 10 = Neve
- F = azioni orizzontali convenzionali
- SLU = Stato limite ultimo
- SLR = Stato limite per combinazioni rare
- SLF = Stato limite per combinazioni frequenti
- SLQ/D = Stato limite per combinazioni quasi permanenti o di danno
- S = Si
- N = No

N	Comm.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	S	I	SLU	SLR	SLF	SLQ
1	Calcolo sismico	S	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	N	S	N	N	N
2	Calcolo statico	S	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	N	S	S	S	S
3	Vento da 0°	S	S	S	S	S	S	N	N	N	N	S	N	S	S	S	S
4	Vento da 180°	S	S	S	S	S	N	S	N	N	N	S	N	S	S	S	S
5	Vento da 90°	S	S	S	S	S	N	N	S	N	N	S	N	S	S	S	S
6	Vento da 270°	S	S	S	S	S	N	N	N	S	N	S	N	S	S	S	S
7	Calcolo per incendio	S	S	S	S	S	N	N	N	N	N	S	S	N	N	N	N

Elenco combinazioni di carico simboliche

Simbologia

- CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
- Comm. = Commento
- TCC = Tipo di combinazione di carico
- SLU = Stato limite ultimo
- SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
- SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente

Relazione di calcolo

SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD = Stato limite di danno
SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	S
1	Amb. 1 (Sisma)	SLU S	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	1
2	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	-----	γ max	-----
3	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
4	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
5	Amb. 2 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	1	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
8	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
9	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	-----	ψ_0	-----
10	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_1	-----
11	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
12	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
13	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
14	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----
15	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	γ max	-----
16	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
17	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
18	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
19	Amb. 3 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
20	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	-----
21	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	-----
22	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
23	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
24	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	-----
25	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_1	-----
26	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	ψ_2	-----
27	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
28	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
29	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
30	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	-----
31	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	γ max	-----
32	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	γ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
33	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
34	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
35	Amb. 4 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
36	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	1	-----
37	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	1	-----	-----	ψ_0	-----
38	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
39	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
40	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----
41	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_1	-----
42	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_1	-----	-----	ψ_2	-----
43	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
44	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
45	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
46	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----
47	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	γ max	-----
48	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	γ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
49	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
50	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
51	Amb. 5 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
52	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	1	-----
53	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	1	-----	ψ_0	-----
54	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
55	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
56	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	ψ_0	-----	ψ_0	-----
57	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_1	-----
58	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_1	-----	ψ_2	-----
59	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
60	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
61	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
62	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	ψ_2	-----	ψ_2	-----
63	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----

Relazione di calcolo

64	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
65	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
66	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
67	Amb. 6 (SLU)	SLU	γ max	γ max	γ max	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----	-----	-----	$\psi_0 * \gamma$ max	$\psi_0 * \gamma$ max	-----
68	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	1	-----
69	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	1	ψ_0	-----
70	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	ψ_0	1	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
71	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ_0	1	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
72	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	1	ψ_0	ψ_0	-----	-----	-----	ψ_0	ψ_0	-----
73	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_1	-----
74	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_1	ψ_2	-----
75	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_1	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----
76	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_2	ψ_1	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----
77	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	1	1	ψ_1	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----
78	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	ψ_2	ψ_2	-----
79	Amb. 7 (SLU I)	SLU I	1	1	ψ_2	ψ_2	ψ_2	-----	-----	-----	-----	ψ_2	-----

Genera le combinazioni con un solo carico di tipo variabile come di base: Si

Considera sollecitazioni dinamiche con segno dei modi principali: No

Combinazioni delle CCE

Simbologia

An. =Tipo di analisi

L = Lineare

NL = Non lineare

PD = P-Delta

Bk =Buckling

S = Si

N = No

CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari

Comm. =Commento

TCC =Tipo di combinazione di carico

SLU = Stato limite ultimo

SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara

SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente

SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente

SLD = Stato limite di danno

SLV = Stato limite di salvaguardia della vita

SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco

SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

CC	Comm.	TCC	An.	Bk	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	S X	S Y
1	Amb. 1 (SLU S) S +X+0.3Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
2	Amb. 1 (SLE) S +X+0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.30
3	Amb. 1 (SLU S) S +X-0.3Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
4	Amb. 1 (SLE) S +X-0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	-0.30
5	Amb. 1 (SLU S) S -X+0.3Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	0.30
6	Amb. 1 (SLE) S -X+0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	0.30
7	Amb. 1 (SLU S) S -X-0.3Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	-0.30
8	Amb. 1 (SLE) S -X-0.3Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.00	-0.30
9	Amb. 1 (SLU S) S +0.3X+Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
10	Amb. 1 (SLE) S +0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	1.00
11	Amb. 1 (SLU S) S -0.3X+Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00
12	Amb. 1 (SLE) S -0.3X+Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	1.00
13	Amb. 1 (SLU S) S +0.3X-Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	-1.00
14	Amb. 1 (SLE) S +0.3X-Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.30	-1.00
15	Amb. 1 (SLU S) S -0.3X-Y	SLV+SND	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	-1.00
16	Amb. 1 (SLE) S -0.3X-Y	SLD	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	-1.00
17	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
18	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
19	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
20	Amb. 2 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
21	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
22	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
23	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
24	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
25	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
26	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
27	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
28	Amb. 2 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
29	Amb. 2 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
30	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
31	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
32	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	1.50	0.90	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
33	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
34	Amb. 3 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	1.05	0.00	0.90	0.00	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00

Relazione di calcolo

35	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
36	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	1.00	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
37	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	1.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
38	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
39	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.70	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
40	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
41	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
42	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
43	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
44	Amb. 3 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
45	Amb. 3 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
46	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00
47	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	1.50	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
48	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	1.50	0.00	0.90	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
49	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
50	Amb. 4 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	1.05	0.00	0.00	0.90	0.00	0.00	0.75	0.00	0.00
51	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
52	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
53	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	1.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
54	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
55	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.60	0.00	0.00	0.50	0.00	0.00
56	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
57	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
58	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
59	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
60	Amb. 4 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
61	Amb. 4 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
62	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	1.50	0.00	0.00
63	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	0.00	1.50	0.00	0.75	0.00	0.00
64	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	1.50	0.00	0.00	0.90	0.00	0.75	0.00	0.00
65	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.75	0.00	0.00
66	Amb. 5 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.90	0.00	0.75	0.00	0.00
67	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	1.00	0.00	0.00
68	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.50	0.00	0.00
69	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	1.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.50	0.00	0.00
70	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.50	0.00	0.00
71	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.60	0.00	0.50	0.00	0.00
72	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
73	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00	0.00
74	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
75	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
76	Amb. 5 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
77	Amb. 5 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
78	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.90	1.50	0.00	0.00
79	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.50	0.75	0.00	0.00
80	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.90	0.75	0.00	0.00
81	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.05	1.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.90	0.75	0.00	0.00
82	Amb. 6 (SLU)	SLU	L	N	1.30	1.50	1.50	1.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.90	0.75	0.00	0.00
83	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	1.00	0.00	0.00
84	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	1.00	0.50	0.00	0.00
85	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.50	0.00	0.00
86	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	0.70	1.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.50	0.00	0.00
87	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	L	N	1.00	1.00	1.00	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.60	0.50	0.00	0.00
88	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00
89	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.20	0.00	0.00	0.00
90	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
91	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.30	0.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
92	Amb. 6 (SLE F)	SLE F	L	N	1.00	1.00	0.50	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
93	Amb. 6 (SLE Q)	SLE Q	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
94	Amb. 7 (SLU I)	SLU I	L	N	1.00	1.00	0.30	0.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Elenco masse nodi

Simbologia

Mo = Massa orizzontale

Nodo = Numero del nodo

Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>
-1895	595.05	-1890	435.93	-1889	3719.15	-1888	708.10	-1887	114.47	-1886	422.96	-1885	513.79
-1884	597.31	-1883	499.19	-1882	187.56	-1881	151.84	-1880	841.19	-1879	72.70	-1878	188.59
-1877	119.14	-1874	72.42	-1873	57.90	-1872	203.24	-1871	125.56	-1870	119.14	-1868	109.39
-1867	119.14	-1865	128.89	-1864	98.11	-1863	108.63	-1862	607.22	-1861	145.69	-1860	106.12
-1859	134.03	-1858	115.81	-1857	119.14	-1855	83.40	-1854	87.52	-1853	115.79	-1852	79.66
-1851	75.38	-1850	69.77	-1849	119.14	-1847	154.88	-1846	50.69	-1845	73.59	-1844	104.54
-1843	49.06	-1842	119.14	-1840	119.14	-1839	73.59	-1838	104.54	-1837	98.11	-1836	49.06

Relazione di calcolo

-1835	119.14	-1832	119.14	-1831	103.39	-1830	85.17	-1829	82.63	-1828	38.07	-1827	51.35
-1826	81.50	-1825	52.32	-1824	95.19	-1823	187.20	-1822	56.35	-1821	95.19	-1820	217.31
-1819	56.35	-1818	194.32	-1811	54.86	-1809	441.46	-1808	412.40	-1807	528.29	-1806	184.98
-1805	350.17	-1804	184.04	-1803	350.17	-1802	313.98	-1801	483.89	-1799	492.93	-1798	513.27
-1797	434.00	-1796	361.23	-1795	528.29	-1778	159.46	-1777	161.16	-1776	267.94	-1775	214.67
-1774	826.07	-1752	191.41	-1751	86.72	-1750	191.41	-1749	111.50	-1748	86.81	-1747	191.23
-1746	111.56	-1745	191.23	-1744	1671.27	-1738	529.26	-1735	59.40	-1734	58.23	-1731	733.41
-1730	327.97	-1729	304.03	-1728	327.97	-1727	351.91	-1726	327.97	-1725	259.92	-1724	649.26
-1723	345.50	-1722	327.94	-1721	391.68	-1720	386.13	-1719	751.96	-1718	383.58	-1717	354.00
-1716	304.23	-1715	343.04	-1714	809.03	-1713	328.30	-1712	308.22	-1711	332.56	-1710	356.91
-1709	332.56	-1708	332.56	-1707	814.96	-1706	352.64	-1705	741.15	-1704	462.97	-1703	462.97
-1702	468.94	-1701	470.38	-1700	475.00	-1699	217.29	-1698	385.52	-1697	381.54	-1696	437.65
-1695	383.27	-1694	372.89	-1693	337.40	-1692	342.78	-1691	342.78	-1690	182.14	-1689	182.14
-1688	230.02	-1687	182.14	-1686	182.14	-1685	182.14	-1684	134.26	-1683	182.14	-1682	182.14
-1681	182.14	-1680	182.23	-1679	182.23	-1675	249.53	-1674	233.95	-1673	185.26	-1672	185.26
-1671	233.95	-1670	185.26	-1668	200.84	-1667	348.11	-1665	200.84	-1664	185.26	-1663	185.26
-1662	136.57	-1661	136.57	-1660	185.26	-1658	200.84	-1657	348.11	-1656	312.33	-1655	302.85
-1654	290.77	-1653	285.95	-1652	292.69	-1651	238.46	-1650	226.95	-1649	148.00	-1648	51.80
-1647	48.93	-1646	74.32	-1645	220.17	-1644	203.81	-1643	203.81	-1642	55.17	-1641	325.03
-1640	152.35	-1639	129.62	-1636	79.70	-1635	122.75	-1634	1895.66	-1633	2032.07	-1632	2070.68
-1631	1690.67	-1630	951.28	-1629	1614.10	-1628	2175.84	-1627	1824.93	-1626	951.28	-1625	818.70
-1624	160.29	-1620	1114.05	-1619	1104.12	-1618	1061.98	-1617	1061.98	-1616	2183.24	-1615	1832.79
-1614	1980.58	-1613	1757.57	-1612	1061.98	-1611	1061.98	-1610	1582.94	-1609	1805.96	-1608	1538.11
-1607	1676.17	-1606	1061.98	-1605	1061.98	-1604	2168.37	-1603	2030.31	-1602	1499.27	-1601	1679.80
-1600	1061.98	-1599	1061.98	-1598	1772.68	-1597	1892.20	-1596	1061.98	-1595	1531.13	-1594	1520.50
-1593	1061.98	-1592	2340.93	-1591	2051.49	-1590	1520.50	-1589	1623.03	-1588	1061.98	-1587	1061.99
-1586	1427.66	-1585	1288.54	-1584	2140.92	-1583	2069.56	-1582	1998.19	-1581	1998.19	-1580	2138.16
-1579	2212.26	-1578	1858.22	-1577	1653.26	-1576	1308.34	-1575	1407.79	-1574	1564.06	-1573	2176.60
-1572	1564.06	-1571	474.41	-1570	619.79	-1569	408.97	-1568	535.04	-1567	408.97	-1566	874.22
-1565	833.32	-1564	408.97	-1563	457.26	-1562	408.97	-1561	906.94	-1560	866.91	-1559	433.51
-1558	347.62	-1557	656.90	-1556	1070.03	-1555	408.97	-1554	570.58	-1553	408.97	-1552	703.92
-1551	971.08	-1550	683.19	-1549	449.87	-1548	639.03	-1547	690.89	-1546	470.91	-1545	453.07
-1544	826.07	-1543	243.84	-1542	982.98	-1541	261.40	-1540	572.00	-1539	826.07	-1538	221.67
-1537	913.58	-1536	1531.22	-1535	572.00	-1534	312.02	-1533	217.82	-1531	452.42	-1530	714.44
-1529	745.89	-1528	438.16	-1527	413.03	-1526	1274.44	-1525	1518.00	-1524	1518.00	-1523	1518.00
-1522	1518.00	-1521	1518.00	-1520	1381.58	-1519	1245.16	-1518	1057.95	-1517	1394.93	-1516	1862.98
-1514	1452.82	-1513	1657.90	-1512	1351.39	-1511	1044.89	-1510	1088.43	-1509	1131.97	-1508	1043.01
-1507	700.32	-1506	713.42	-1505	223.60	-1504	261.21	-1503	1133.91	-1502	773.84	-1501	826.07
-1500	470.13	-1499	240.32	-1498	920.96	-1497	890.52	-1496	223.60	-1495	197.13	-1494	912.12
-1493	1040.13	-1492	1147.74	-1491	513.86	-1489	761.61	-1488	710.08	-1487	221.67	-1486	622.25
-1485	826.07	-1484	950.61	-1483	466.99	-1482	433.26	-1481	706.59	-1480	826.07	-1479	221.67
-1478	698.05	-1477	1262.49	-1476	826.07	-1475	420.33	-1474	410.98	-1473	698.05	-1472	221.67
-1471	826.07	-1470	1583.04	-1469	410.28	-1468	373.19	-1467	826.07	-1466	698.05	-1465	221.67
-1464	826.07	-1463	342.71	-1462	1010.70	-1461	338.00	-1460	826.07	-1459	547.94	-1458	698.05
-1457	275.84	-1456	243.84	-1455	826.07	-1454	739.06	-1453	268.53	-1452	466.81	-1451	575.91
-1450	620.17	-1449	664.40	-1448	662.53	-1447	268.53	-1446	668.72	-1445	577.05	-1444	559.31
-1443	131.65	-1442	469.98	-1441	511.77	-1440	208.97	-1439	778.06	-1438	1146.08	-1437	1335.59
-1436	670.74	-1435	1067.30	-1434	1561.16	-1433	966.68	-1432	670.74	-1431	778.06	-1430	1226.56
-1429	1337.60	-1428	670.74	-1427	1190.99	-1426	927.81	-1425	670.74	-1424	1434.69	-1423	915.53
-1422	737.82	-1421	72.38	-1420	86.91	-1419	55.31	-1418	726.12	-1417	724.32	-1416	762.45
-1415	762.45	-1414	596.80	-1413	296.91	-1412	268.53	-1411	374.38	-1410	310.32	-1409	253.59
-1407	259.26	-1406	341.23	-1405	412.82	-1403	224.14	-1402	295.62	-1401	403.31	-1400	334.35
-1399	357.34	-1398	313.46	-1397	317.28	-1396	271.79	-1395	549.00	-1394	638.38	-1393	519.22

Relazione di calcolo

-1392	574.54	-1391	256.63	-1390	284.79	-1389	371.97	-1388	344.80	-1387	257.03	-1386	292.56
-1385	375.76	-1384	338.94	-1383	642.63	-1382	680.94	-1381	369.27	-1380	263.30	-1379	531.98
-1378	263.12	-1377	417.94	-1376	365.70	-1375	261.21	-1374	282.11	-1373	371.43	-1372	349.77
-1371	510.70	-1370	468.14	-1369	732.01	-1368	766.05	-1367	558.56	-1366	351.07	-1365	351.07
-1364	359.78	-1363	351.07	-1362	342.36	-1361	409.61	-1360	468.14	-1359	483.04	-1358	361.44
-1357	382.42	-1356	361.44	-1355	723.50	-1354	318.22	-1353	250.76	-1352	341.11	-1351	404.31
-1350	282.62	-1349	346.89	-1348	325.99	-1347	304.28	-1346	297.91	-1345	265.29	-1344	363.61
-1343	273.75	-1342	383.97	-1341	340.09	-1340	229.87	-1339	407.49	-1338	219.80	-1337	340.47
-1336	371.43	-1335	261.21	-1334	417.94	-1333	292.56	-1332	381.50	-1331	702.22	-1330	391.54
-1329	195.77	-1328	374.40	-1327	273.33	-1326	234.07	-1325	449.62	-1324	255.07	-1323	156.15
-1322	323.21	-1321	234.07	-1320	221.67	-1319	238.33	-1318	411.48	-1317	323.21	-1316	161.48
-1315	391.11	-1314	234.07	-1313	353.12	-1312	244.57	-1311	280.32	-1310	144.70	-1309	117.04
-1308	964.13	-1307	741.94	-1306	741.94	-1305	741.94	-1304	741.94	-1303	741.94	-1302	520.38
-1301	298.83	-1300	362.21	-1299	883.94	-1298	828.15	-1297	810.32	-1296	792.48	-1295	810.32
-1294	530.54	-1293	250.76	-1292	402.01	-1291	553.26	-1290	844.79	-1289	380.96	-1288	202.15
-1287	455.38	-1286	531.98	-1285	301.56	-1284	820.88	-1283	234.07	-1282	455.38	-1281	375.70
-1280	289.45	-1279	237.21	-1278	455.38	-1277	208.27	-1276	803.29	-1275	234.07	-1274	262.25
-1273	453.42	-1272	528.20	-1271	230.94	-1270	451.45	-1269	292.16	-1268	785.71	-1267	398.76
-1266	234.07	-1265	451.45	-1264	848.13	-1263	413.00	-1262	234.07	-1261	451.45	-1260	803.29
-1259	406.26	-1258	234.07	-1257	451.45	-1256	836.99	-1255	803.29	-1254	451.45	-1253	234.07
-1252	430.99	-1251	623.28	-1250	451.45	-1249	174.50	-1248	803.29	-1247	451.45	-1246	114.93
-1245	320.20	-1244	485.68	-1243	474.03	-1242	346.57	-1241	174.50	-1240	803.29	-1239	561.77
-1238	496.60	-1237	465.36	-1236	234.07	-1235	506.12	-1234	546.88	-1233	699.02	-1232	851.17
-1231	851.17	-1230	851.17	-1229	699.02	-1228	546.88	-1227	699.03	-1226	583.05	-1225	414.95
-1224	203.13	-1223	271.66	-1222	313.45	-1221	317.28	-1220	937.88	-1219	407.03	-1218	292.56
-1217	355.25	-1216	273.95	-1215	553.26	-1214	634.56	-1213	417.94	-1212	240.32	-1211	393.09
-1210	915.01	-1209	381.04	-1208	317.63	-1207	330.17	-1206	299.95	-1205	604.33	-1204	459.63
-1203	226.30	-1202	401.22	-1201	250.76	-1200	424.82	-1199	631.33	-1198	32.72	-1197	57.18
-1196	57.18	-1195	57.18	-1194	57.18	-1193	61.10	-1192	61.10	-1191	57.18	-1190	57.18
-1189	57.18	-1188	57.18	-1187	59.63	-1186	56.06	-1185	99.83	-1184	56.55	-1183	60.18
-1182	57.26	-1181	57.47	-1180	58.12	-1179	57.91	-1178	57.69	-1177	57.69	-1176	57.69
-1175	60.18	-1174	56.55	-1173	64.15	-1172	57.18	-1171	57.18	-1170	57.18	-1169	64.15
-1168	64.16	-1167	57.18	-1166	57.18	-1165	57.18	-1164	61.10	-1163	57.18	-1162	57.18
-1161	57.18	-1160	57.18	-1159	57.18	-1158	61.10	-1157	57.18	-1156	57.18	-1155	57.18
-1154	57.18	-1153	59.63	-1152	56.06	-1151	99.83	-1150	54.21	-1149	54.09	-1148	56.47
-1147	56.47	-1146	56.47	-1145	56.47	-1144	56.47	-1143	48.77	-1142	37.36	-1141	54.86
-1140	30.27	-1139	54.74	-1138	54.74	-1137	57.18	-1136	57.18	-1135	57.18	-1134	57.18
-1133	57.18	-1132	57.18	-1131	57.18	-1130	57.18	-1129	57.18	-1128	57.18	-1127	57.18
-1126	57.18	-1125	57.18	-1124	57.18	-1123	57.18	-1122	57.18	-1121	57.18	-1120	57.18
-1119	57.18	-1118	43.73	-1117	58.34	-1116	58.34	-1115	58.34	-1114	65.48	-1113	65.48
-1112	58.34	-1111	58.34	-1110	58.34	-1109	65.48	-1108	62.98	-1107	739.16	-1106	737.34
-1105	776.15	-1104	776.15	-1103	607.52	-1102	219.44	-1101	132.80	-1100	420.23	-1099	287.44
-1098	389.90	-1097	420.24	-1096	563.20	-1095	30.33	-1094	173.30	-1093	216.61	-1092	125.63
-1091	558.87	-1090	649.85	-1089	528.54	-1088	584.87	-1087	95.31	-1086	151.63	-1085	333.59
-1084	259.94	-1083	654.18	-1082	693.17	-1081	320.59	-1080	541.54	-1079	108.31	-1078	324.92
-1077	281.60	-1076	519.88	-1075	476.56	-1074	745.16	-1073	779.82	-1072	389.91	-1071	238.28
-1070	476.56	-1069	491.72	-1068	173.29	-1067	173.29	-1066	736.49	-1065	151.63	-1064	264.27
-1063	411.57	-1062	147.30	-1061	190.62	-1060	303.26	-1059	112.64	-1058	324.92	-1057	324.92
-1056	21.66	-1055	346.58	-1054	324.92	-1053	303.26	-1052	714.83	-1051	398.57	-1050	199.29
-1049	216.62	-1048	277.27	-1047	238.28	-1046	411.57	-1045	38.99	-1044	238.28	-1043	238.28
-1042	346.58	-1041	238.28	-1040	194.95	-1039	47.66	-1038	285.93	-1037	151.63	-1036	119.14
-1035	981.45	-1034	755.26	-1033	755.26	-1032	755.27	-1031	755.26	-1030	755.26	-1029	377.64
-1028	216.62	-1027	899.82	-1026	824.87	-1025	824.87	-1024	824.87	-1023	824.87	-1022	412.44

Relazione di calcolo

-1021	281.60	-1020	563.20	-1019	859.96	-1018	376.91	-1017	205.78	-1016	463.56	-1015	541.54
-1014	138.63	-1013	817.72	-1012	238.28	-1011	463.56	-1010	270.77	-1009	238.28	-1008	463.56
-1007	817.72	-1006	238.28	-1005	461.56	-1004	426.01	-1003	238.28	-1002	459.56	-1001	160.30
-1000	817.72	-999	398.57	-998	238.28	-997	459.57	-996	852.02	-995	415.90	-994	238.28
-993	459.57	-992	817.72	-991	177.62	-990	238.28	-989	459.56	-988	852.02	-987	817.72
-986	459.56	-985	238.28	-984	426.01	-983	459.56	-982	119.14	-981	817.72	-980	459.57
-979	116.97	-978	285.93	-977	482.55	-976	355.25	-975	119.14	-974	817.72	-973	571.87
-972	505.52	-971	476.56	-970	238.28	-969	516.63	-968	556.70	-967	711.58	-966	866.46
-965	866.46	-964	866.46	-963	711.58	-962	556.70	-961	711.58	-960	593.53	-959	422.40
-958	142.97	-957	216.62	-956	954.73	-955	329.26	-954	129.97	-953	563.20	-952	433.23
-951	368.25	-950	931.45	-949	277.27	-948	181.96	-947	615.19	-946	467.89	-945	34.66
-944	389.91	-943	642.67	-942	739.16	-941	737.33	-940	776.15	-939	776.15	-938	607.52
-937	219.44	-936	132.80	-935	420.23	-934	287.44	-933	389.90	-932	420.23	-931	563.20
-930	30.33	-929	173.30	-928	216.61	-927	125.64	-926	558.87	-925	649.85	-924	528.54
-923	584.87	-922	95.31	-921	151.63	-920	333.59	-919	259.94	-918	654.18	-917	693.17
-916	320.59	-915	541.54	-914	108.31	-913	324.92	-912	281.60	-911	519.88	-910	476.56
-909	754.59	-908	779.82	-907	389.91	-906	238.28	-905	476.55	-904	496.43	-903	173.29
-902	173.29	-901	736.49	-900	151.63	-899	264.27	-898	411.57	-897	147.30	-896	190.62
-895	303.26	-894	112.64	-893	324.92	-892	324.92	-891	21.66	-890	346.58	-889	324.92
-888	303.26	-887	714.83	-885	229.74	-884	216.62	-883	237.56	-882	280.33	-881	411.57
-880	38.99	-879	280.33	-878	280.33	-877	346.58	-876	280.33	-875	194.96	-874	50.46
-873	333.59	-872	178.39	-871	140.16	-870	981.45	-869	755.26	-868	755.26	-867	755.27
-866	755.26	-865	755.26	-864	377.64	-863	216.62	-862	899.82	-861	824.87	-860	824.87
-859	824.87	-858	824.87	-857	412.44	-856	281.60	-855	563.20	-854	859.96	-853	435.27
-852	242.10	-851	463.56	-850	541.54	-849	146.79	-848	817.72	-847	273.32	-846	463.56
-845	270.77	-844	245.28	-843	463.56	-842	817.72	-841	238.28	-840	461.56	-839	426.01
-838	238.28	-837	459.56	-836	160.30	-835	817.72	-834	398.57	-833	238.28	-832	459.57
-831	852.02	-830	415.90	-829	238.28	-828	459.57	-827	817.72	-826	177.62	-825	238.28
-824	459.56	-823	852.02	-822	817.72	-821	459.56	-820	238.28	-819	426.01	-818	459.56
-817	119.14	-816	817.72	-815	459.57	-814	116.97	-813	285.93	-812	482.55	-811	355.25
-810	119.14	-809	817.72	-808	571.87	-807	505.52	-806	476.56	-805	238.28	-804	516.63
-803	556.70	-802	711.58	-801	866.46	-800	866.46	-799	866.46	-798	711.58	-797	556.70
-796	711.58	-795	593.53	-794	422.40	-793	142.97	-792	216.62	-791	954.73	-790	329.26
-789	129.97	-788	563.20	-787	433.23	-786	368.25	-785	931.45	-784	277.27	-783	181.96
-782	615.19	-781	467.89	-780	34.66	-779	389.91	-778	642.67	-777	804.38	-776	802.39
-775	844.63	-774	844.63	-773	661.12	-772	238.81	-771	144.51	-770	457.31	-769	312.80
-768	424.31	-767	457.31	-766	612.89	-765	294.18	-764	188.59	-763	542.01	-762	480.23
-761	235.73	-760	336.12	-759	608.18	-758	707.19	-757	575.18	-756	636.47	-755	103.72
-754	347.55	-753	463.38	-752	393.17	-751	363.02	-750	395.21	-749	711.90	-748	754.33
-747	421.90	-746	353.85	-745	589.32	-744	328.49	-743	561.67	-742	491.46	-741	351.04
-740	379.13	-739	423.80	-738	404.74	-737	565.75	-736	518.61	-735	810.91	-734	848.62
-733	424.31	-732	259.30	-731	518.60	-730	535.10	-729	188.58	-728	188.58	-727	801.48
-726	165.01	-725	287.59	-724	447.88	-723	345.65	-722	466.19	-721	438.10	-720	364.71
-719	330.02	-718	330.40	-717	488.65	-716	367.89	-715	440.65	-714	381.68	-713	308.92
-712	547.63	-711	290.37	-710	377.17	-709	353.59	-708	330.02	-707	777.91	-704	235.73
-701	447.88	-700	77.41	-699	71.39	-697	56.35	-695	377.17	-694	70.76	-692	212.16
-691	95.53	-688	129.65	-687	1068.05	-686	821.91	-685	821.91	-684	821.91	-683	821.91
-682	821.91	-681	410.95	-680	235.73	-679	979.22	-678	897.66	-677	897.66	-676	897.66
-675	897.66	-674	448.83	-673	306.45	-672	612.89	-671	935.84	-668	504.46	-667	589.32
-666	145.55	-665	889.88	-663	504.46	-661	294.66	-660	78.93	-659	259.30	-658	504.46
-657	889.88	-655	259.30	-654	502.29	-653	463.60	-652	189.72	-651	259.30	-650	500.11
-649	268.09	-648	889.88	-647	449.03	-646	259.30	-645	500.12	-644	927.20	-643	417.77
-642	259.30	-641	500.12	-640	889.88	-639	232.61	-638	228.61	-637	259.30	-636	500.12

Relazione di calcolo

-635	927.20	-634	889.88	-633	500.11	-632	308.92	-631	259.30	-630	463.60	-629	500.12
-628	275.62	-627	129.65	-626	889.88	-625	209.31	-624	500.12	-623	239.23	-622	311.16
-621	525.12	-620	410.38	-619	129.65	-618	889.88	-617	622.33	-616	550.13	-615	518.60
-614	259.30	-613	562.21	-612	605.82	-611	774.37	-610	942.91	-609	942.91	-608	942.91
-607	774.37	-606	605.82	-605	774.37	-604	645.90	-603	459.67	-602	155.58	-601	235.73
-600	1038.97	-599	470.64	-598	393.17	-597	477.42	-596	338.02	-595	612.89	-594	752.29
-593	561.67	-592	322.96	-591	442.86	-590	1013.63	-589	447.77	-588	426.87	-587	443.72
-586	360.90	-585	669.47	-584	509.18	-583	296.09	-582	539.21	-581	337.00	-580	480.48
-579	699.37	-578	804.38	-577	802.39	-576	844.63	-575	844.63	-574	661.12	-573	337.21
-572	324.85	-571	452.90	-570	375.41	-569	293.48	-568	457.31	-567	312.80	-566	395.43
-565	457.31	-564	612.89	-563	471.46	-562	369.15	-561	909.91	-560	404.48	-559	806.20
-558	379.21	-557	362.13	-556	471.46	-555	608.18	-554	707.19	-553	575.18	-552	636.47
-551	300.91	-550	471.46	-549	449.99	-548	777.90	-547	310.95	-546	660.04	-545	421.17
-544	471.46	-543	711.90	-542	754.33	-541	471.46	-540	594.04	-539	589.32	-538	471.46
-537	942.91	-536	825.05	-535	589.32	-534	636.47	-533	471.46	-532	471.46	-531	565.75
-530	518.60	-529	821.84	-528	889.36	-527	645.65	-526	401.93	-525	401.93	-524	401.93
-523	401.93	-522	401.93	-521	472.71	-520	543.50	-519	542.84	-518	386.79	-517	396.41
-516	386.79	-515	801.48	-514	369.78	-513	303.36	-512	386.18	-511	447.88	-510	471.46
-509	782.62	-508	735.47	-507	471.46	-506	330.02	-505	471.46	-504	820.34	-503	617.61
-502	499.75	-501	400.74	-500	518.60	-499	919.34	-498	471.46	-497	377.17	-496	416.79
-495	316.00	-494	505.61	-493	353.92	-492	431.14	-491	777.90	-489	361.82	-488	403.24
-486	399.71	-485	502.71	-484	188.91	-483	335.03	-481	280.96	-480	268.17	-479	173.78
-478	280.96	-477	335.03	-476	195.35	-475	438.43	-473	280.96	-472	379.67	-471	142.60
-470	201.96	-469	253.40	-468	1409.62	-467	821.91	-466	821.91	-465	821.91	-464	821.91
-463	821.91	-462	565.83	-461	309.76	-460	390.61	-459	979.22	-458	897.66	-457	897.66
-456	897.66	-455	897.66	-454	578.80	-453	259.94	-452	436.42	-451	612.89	-450	935.84
-448	602.57	-447	504.46	-446	589.32	-445	1573.01	-444	184.56	-443	703.53	-442	504.46
-441	408.38	-440	498.70	-439	877.36	-438	504.46	-437	227.45	-436	1573.01	-434	1032.80
-433	502.29	-432	577.32	-431	928.90	-430	1032.80	-429	500.11	-428	1573.01	-427	879.63
-426	1032.80	-425	500.12	-424	927.20	-423	929.75	-422	1032.80	-421	500.12	-420	1573.01
-419	860.09	-418	1032.80	-417	500.12	-416	927.20	-415	1573.01	-414	500.11	-413	894.92
-412	1032.80	-411	675.88	-410	500.12	-409	880.48	-408	962.71	-407	1573.01	-406	500.12
-405	933.15	-404	892.63	-403	523.45	-402	525.12	-401	871.14	-400	962.71	-399	1573.01
-398	622.33	-397	550.12	-396	746.91	-395	884.36	-394	589.23	-393	659.86	-392	843.44
-391	1027.01	-390	1027.01	-389	1027.01	-388	843.43	-387	659.86	-386	843.43	-385	703.50
-384	732.43	-383	316.00	-382	464.72	-381	532.09	-380	481.99	-379	1462.93	-378	546.89
-377	660.04	-376	801.48	-375	471.46	-374	612.89	-373	942.91	-372	942.91	-371	542.18
-370	471.46	-369	1013.63	-368	546.89	-367	716.62	-366	744.90	-365	471.46	-364	669.47
-363	509.17	-362	471.46	-361	905.20	-360	565.75	-359	518.60	-358	699.37	-357	161.08
-356	197.00	-355	291.32	-354	312.96	-353	302.25	-352	340.14	-351	464.71	-350	482.49
-349	301.06	-348	570.35	-347	574.11	-346	304.88	-236	350.21	-235	399.16	-234	399.16
-233	905.16	-213	319.17	-210	838.57	-208	369.56	-204	369.56	-201	838.57	-199	369.56
-195	369.56	-193	838.57	-191	369.56	-187	369.56	-185	838.57	-183	369.56	-180	838.57
-177	369.56	-173	369.56	-172	838.57	-169	369.56	-165	369.56	-164	838.57	-160	369.56
-149	543.51	-148	216.74	-147	447.25	-146	516.05	-145	344.04	-144	928.95	-143	515.36
-142	621.99	-141	755.27	-140	375.98	-122	330.11	-121	507.06	-120	684.01	-119	684.01
-118	559.04	-117	434.07	-116	434.07	-115	217.03	-114	581.29	-113	798.32	-112	798.32
-111	828.87	-110	432.55	-109	859.41	-108	500.85	-107	500.85	-106	859.41	-105	500.85
-104	500.85	-103	859.41	-102	500.85	-101	500.85	-100	859.41	-99	500.85	-98	859.41
-97	500.85	-96	500.85	-95	859.41	-94	500.85	-93	500.85	-92	859.41	-91	500.85
-90	580.53	-89	775.75	-88	528.17	-87	637.45	-86	774.04	-85	318.72	-84	660.21
-83	729.27	-82	798.32	-81	798.32	-80	833.23	-79	868.14	-78	868.14	-77	434.07
-76	581.29	-75	798.32	-74	798.32	-73	828.87	-72	432.55	-71	859.41	-70	500.85

Relazione di calcolo

-69	500.85	-68	859.41	-67	500.85	-66	500.85	-65	859.41	-64	500.85	-63	500.85
-62	859.41	-61	500.85	-60	859.41	-59	500.85	-58	500.85	-57	859.41	-56	500.85
-55	500.85	-54	859.41	-53	500.85	-52	580.53	-51	775.75	-50	528.17	-49	637.45
-48	774.04	-47	318.72	-46	660.21	-45	729.27	-44	798.32	-43	798.32	-42	833.23
-41	868.14	-40	868.14	-39	434.07	153	104.05	154	44.31	155	53.39	156	110.31
157	61.10	158	61.10	159	61.71	163	138.98	164	138.98	165	141.07	166	142.63
167	138.98	168	138.98	169	141.07	170	138.98	171	142.63	172	138.98	173	138.98
174	141.07	175	138.98	176	138.98	177	141.07	178	138.98	179	142.63	180	138.98
181	138.98	182	141.07	183	138.98	184	138.98	185	141.07	186	138.98	187	53.36
188	52.81	189	52.81	190	52.81	191	52.81	192	52.81	193	52.81	194	52.81
195	187.53	196	183.38	197	183.38	198	185.47	199	183.38	200	183.38	201	976.45
202	1468.49	203	1561.16	204	1294.43	205	873.45	206	735.66	207	1882.94	208	2049.50
209	207.93	210	2037.02	211	3305.76	1001	174.17	1002	174.17	1003	174.17	1004	174.17
1005	174.17	1006	174.17	1007	174.17	1008	175.53	1009	137.17	1010	137.17	1011	137.17
1012	137.17	1013	137.17	1014	137.17	1015	137.17	1016	138.11	1017	137.17	1018	137.17
1019	137.17	1020	137.17	1021	137.17	1022	137.17	1023	137.17	1024	138.11	1025	137.17
1026	137.17	1027	137.17	1028	137.17	1029	137.17	1030	137.17	1031	137.17	1032	138.11
1033	137.17	1034	137.17	1035	137.17	1036	137.17	1037	137.17	1038	137.17	1039	137.17
1040	138.11	1041	137.17	1042	137.17	1043	137.17	1044	137.17	1045	137.17	1046	137.17
1047	137.17	1048	138.11	1049	137.17	1050	137.17	1051	137.17	1052	137.17	1053	137.17
1054	137.17	1055	137.17	1056	138.11	1057	137.17	1058	137.17	1059	137.17	1060	137.17
1061	137.17	1062	137.17	1063	137.17	1064	138.11	1065	137.17	1066	137.17	1067	137.17
1068	137.17	1069	137.17	1070	137.17	1071	137.17	1072	138.11	1073	137.17	1074	137.17
1075	137.17	1076	137.17	1077	137.17	1078	137.17	1079	137.17	1080	138.11	1081	174.17
1082	174.17	1083	174.17	1084	174.17	1085	174.17	1086	174.17	1087	174.17	1088	175.53
1089	217.54	1090	215.45	1091	215.45	1092	217.54	1093	215.45	1094	215.45	1095	215.45
1096	219.36	1097	200.10	1098	198.01	1099	198.01	1100	200.10	1101	198.01	1102	198.01
1103	198.01	1104	201.72	1105	185.30	1106	183.21	1107	183.21	1108	185.30	1109	183.21
1110	183.21	1111	183.21	1112	186.75	1113	185.30	1114	183.21	1115	183.21	1116	185.30
1117	183.21	1118	183.21	1119	183.21	1120	186.75	1121	185.30	1122	183.21	1123	183.21
1124	185.30	1125	183.21	1126	183.21	1127	183.21	1128	186.75	1129	185.30	1130	183.21
1131	183.21	1132	185.30	1133	183.21	1134	183.21	1135	183.21	1136	186.75	1137	155.70
1138	153.61	1139	153.61	1140	155.70	1141	153.61	1142	153.61	1143	153.61	1144	156.81
1145	136.87	1146	136.87	1147	136.87	1148	136.87	1149	136.87	1150	136.87	1151	136.87
1152	137.80	1153	185.47	1154	183.38	1155	187.53	1156	183.38	1157	183.38	1158	185.47
1159	183.38	1160	183.38	1161	185.47	1162	183.38	1163	142.63	1164	138.98	1165	138.98
1166	141.07	1167	138.98	1168	138.98	1169	141.07	1170	138.98	1171	55.45	1172	52.81
1173	52.81	1174	54.89	1175	52.81	1176	52.81	1177	54.89	1178	52.81		

Totali masse nodi

Mo
<kg>
853852.00

Elenco forze sismiche nodali allo SLD

Simbologia

Fx =Forza in dir. X
Fy =Forza in dir. Y
Nodo =Numero del nodo
cx =Coeff. c in dir. X
cy =Coeff. c in dir. Y

Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>	Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>	Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>
-1895	0.00	0.00	54.92	54.92	-1890	0.00	0.00	40.24	40.24	-1889	0.01	0.01	383.04	383.04
-1888	0.00	0.00	72.93	72.93	-1887	0.00	0.00	5.79	5.79	-1886	0.00	0.00	19.46	19.46
-1885	0.00	0.00	23.64	23.64	-1884	0.00	0.00	32.94	32.94	-1883	0.00	0.00	35.01	35.01
-1882	0.00	0.00	11.08	11.08	-1881	0.00	0.00	7.98	7.98	-1880	0.00	0.00	38.71	38.71

Relazione di calcolo

-1879	0.00	0.00	4.29	4.29	-1878	0.00	0.00	11.14	11.14	-1877	0.00	0.00	4.82	4.82
-1874	0.00	0.00	4.03	4.03	-1873	0.00	0.00	3.42	3.42	-1872	0.00	0.00	10.68	10.68
-1871	0.00	0.00	5.78	5.78	-1870	0.00	0.00	4.82	4.82	-1868	0.00	0.00	4.43	4.43
-1867	0.00	0.00	4.82	4.82	-1865	0.00	0.00	5.22	5.22	-1864	0.00	0.00	4.96	4.96
-1863	0.00	0.00	5.00	5.00	-1862	0.00	0.00	33.49	33.49	-1861	0.00	0.00	7.65	7.65
-1860	0.00	0.00	5.37	5.37	-1859	0.00	0.00	6.78	6.78	-1858	0.00	0.00	5.33	5.33
-1857	0.00	0.00	4.82	4.82	-1855	0.00	0.00	3.38	3.38	-1854	0.00	0.00	4.60	4.60
-1853	0.00	0.00	5.33	5.33	-1852	0.00	0.00	4.03	4.03	-1851	0.00	0.00	4.12	4.12
-1850	0.00	0.00	3.51	3.51	-1849	0.00	0.00	4.82	4.82	-1847	0.00	0.00	6.27	6.27
-1846	0.00	0.00	2.56	2.56	-1845	0.00	0.00	3.72	3.72	-1844	0.00	0.00	4.81	4.81
-1843	0.00	0.00	2.48	2.48	-1842	0.00	0.00	4.82	4.82	-1840	0.00	0.00	4.82	4.82
-1839	0.00	0.00	3.72	3.72	-1838	0.00	0.00	4.81	4.81	-1837	0.00	0.00	4.96	4.96
-1836	0.00	0.00	2.48	2.48	-1835	0.00	0.00	4.82	4.82	-1832	0.00	0.00	4.82	4.82
-1831	0.00	0.00	4.76	4.76	-1830	0.00	0.00	4.31	4.31	-1829	0.00	0.00	4.12	4.12
-1828	0.00	0.00	2.10	2.10	-1827	0.00	0.00	2.59	2.59	-1826	0.00	0.00	4.49	4.49
-1825	0.00	0.00	2.65	2.65	-1824	0.00	0.00	5.25	5.25	-1823	0.00	0.00	8.62	8.62
-1822	0.00	0.00	3.33	3.33	-1821	0.00	0.00	5.25	5.25	-1820	0.00	0.00	10.00	10.00
-1819	0.00	0.00	3.33	3.33	-1818	0.00	0.00	8.94	8.94	-1811	0.00	0.00	3.24	3.24
-1809	0.00	0.00	24.34	24.34	-1808	0.00	0.00	22.74	22.74	-1807	0.00	0.00	29.13	29.13
-1806	0.00	0.00	10.20	10.20	-1805	0.00	0.00	19.31	19.31	-1804	0.00	0.00	10.15	10.15
-1803	0.00	0.00	19.31	19.31	-1802	0.00	0.00	17.32	17.32	-1801	0.00	0.00	26.68	26.68
-1799	0.00	0.00	27.18	27.18	-1798	0.00	0.00	28.30	28.30	-1797	0.00	0.00	23.93	23.93
-1796	0.00	0.00	19.92	19.92	-1795	0.00	0.00	29.13	29.13	-1778	0.00	0.00	16.49	16.49
-1777	0.00	0.00	16.66	16.66	-1776	0.00	0.00	39.33	39.33	-1775	0.00	0.00	22.19	22.19
-1774	0.00	0.00	85.08	85.08	-1752	0.00	0.00	23.91	23.91	-1751	0.00	0.00	10.83	10.83
-1750	0.00	0.00	23.91	23.91	-1749	0.00	0.00	13.93	13.93	-1748	0.00	0.00	10.84	10.84
-1747	0.00	0.00	23.88	23.88	-1746	0.00	0.00	13.93	13.93	-1745	0.00	0.00	23.88	23.88
-1744	0.00	0.00	172.13	172.13	-1738	0.00	0.00	54.51	54.51	-1735	0.00	0.00	7.42	7.42
-1734	0.00	0.00	7.27	7.27	-1731	0.00	0.00	107.66	107.66	-1730	0.00	0.00	48.14	48.14
-1729	0.00	0.00	44.63	44.63	-1728	0.00	0.00	48.14	48.14	-1727	0.00	0.00	51.66	51.66
-1726	0.00	0.00	48.14	48.14	-1725	0.00	0.00	38.16	38.16	-1724	0.00	0.00	95.31	95.31
-1723	0.00	0.00	50.72	50.72	-1722	0.00	0.00	48.14	48.14	-1721	0.00	0.00	57.50	57.50
-1720	0.00	0.00	56.68	56.68	-1719	0.00	0.00	110.39	110.39	-1718	0.00	0.00	56.31	56.31
-1717	0.00	0.00	51.97	51.97	-1716	0.00	0.00	44.66	44.66	-1715	0.00	0.00	50.36	50.36
-1714	0.00	0.00	118.76	118.76	-1713	0.00	0.00	48.19	48.19	-1712	0.00	0.00	45.25	45.25
-1711	0.00	0.00	48.82	48.82	-1710	0.00	0.00	52.39	52.39	-1709	0.00	0.00	48.82	48.82
-1708	0.00	0.00	48.82	48.82	-1707	0.00	0.00	119.63	119.63	-1706	0.00	0.00	51.77	51.77
-1705	0.00	0.00	108.80	108.80	-1704	0.00	0.00	64.52	64.52	-1703	0.00	0.00	64.52	64.52
-1702	0.00	0.00	64.95	64.95	-1701	0.00	0.00	65.01	65.01	-1700	0.00	0.00	65.65	65.65
-1699	0.00	0.00	29.58	29.58	-1698	0.00	0.00	50.87	50.87	-1697	0.00	0.00	50.34	50.34
-1696	0.00	0.00	56.99	56.99	-1695	0.00	0.00	49.68	49.68	-1694	0.00	0.00	48.33	48.33
-1693	0.00	0.00	43.14	43.14	-1692	0.00	0.00	42.81	42.81	-1691	0.00	0.00	42.81	42.81
-1690	0.00	0.00	22.75	22.75	-1689	0.00	0.00	22.75	22.75	-1688	0.00	0.00	28.73	28.73
-1687	0.00	0.00	22.75	22.75	-1686	0.00	0.00	22.75	22.75	-1685	0.00	0.00	22.75	22.75
-1684	0.00	0.00	16.77	16.77	-1683	0.00	0.00	22.75	22.75	-1682	0.00	0.00	22.75	22.75
-1681	0.00	0.00	22.75	22.75	-1680	0.00	0.00	22.76	22.76	-1679	0.00	0.00	22.76	22.76
-1675	0.00	0.00	31.16	31.16	-1674	0.00	0.00	29.22	29.22	-1673	0.00	0.00	23.14	23.14
-1672	0.00	0.00	23.14	23.14	-1671	0.00	0.00	29.22	29.22	-1670	0.00	0.00	23.14	23.14
-1668	0.00	0.00	25.08	25.08	-1667	0.00	0.00	43.48	43.48	-1665	0.00	0.00	25.08	25.08
-1664	0.00	0.00	23.14	23.14	-1663	0.00	0.00	23.14	23.14	-1662	0.00	0.00	17.06	17.06
-1661	0.00	0.00	17.06	17.06	-1660	0.00	0.00	23.14	23.14	-1658	0.00	0.00	25.08	25.08
-1657	0.00	0.00	43.48	43.48	-1656	0.00	0.00	38.89	38.89	-1655	0.00	0.00	37.71	37.71
-1654	0.00	0.00	35.45	35.45	-1653	0.00	0.00	34.61	34.61	-1652	0.00	0.00	35.42	35.42

Relazione di calcolo

-1651	0.00	0.00	28.51	28.51	-1650	0.00	0.00	26.58	26.58	-1649	0.00	0.00	17.33	17.33
-1648	0.00	0.00	5.94	5.94	-1647	0.00	0.00	5.61	5.61	-1646	0.00	0.00	8.53	8.53
-1645	0.00	0.00	25.02	25.02	-1644	0.00	0.00	22.92	22.92	-1643	0.00	0.00	22.92	22.92
-1642	0.00	0.00	6.20	6.20	-1641	0.00	0.00	36.17	36.17	-1640	0.00	0.00	16.71	16.71
-1639	0.00	0.00	14.22	14.22	-1636	0.00	0.00	8.66	8.66	-1635	0.00	0.00	12.88	12.88
-1634	0.00	0.00	195.24	195.24	-1633	0.00	0.00	209.29	209.29	-1632	0.00	0.00	213.26	213.26
-1631	0.00	0.00	174.13	174.13	-1630	0.00	0.00	97.97	97.97	-1629	0.00	0.00	166.24	166.24
-1628	0.00	0.00	224.09	224.09	-1627	0.00	0.00	187.95	187.95	-1626	0.00	0.00	97.97	97.97
-1625	0.00	0.00	84.32	84.32	-1624	0.00	0.00	16.51	16.51	-1620	0.00	0.00	114.74	114.74
-1619	0.00	0.00	113.72	113.72	-1618	0.00	0.00	109.38	109.38	-1617	0.00	0.00	109.38	109.38
-1616	0.00	0.00	224.86	224.86	-1615	0.00	0.00	188.76	188.76	-1614	0.00	0.00	203.99	203.99
-1613	0.00	0.00	181.02	181.02	-1612	0.00	0.00	109.38	109.38	-1611	0.00	0.00	109.38	109.38
-1610	0.00	0.00	163.03	163.03	-1609	0.00	0.00	186.00	186.00	-1608	0.00	0.00	158.41	158.41
-1607	0.00	0.00	172.63	172.63	-1606	0.00	0.00	109.38	109.38	-1605	0.00	0.00	109.38	109.38
-1604	0.00	0.00	223.32	223.32	-1603	0.00	0.00	209.11	209.11	-1602	0.00	0.00	154.41	154.41
-1601	0.00	0.00	173.01	173.01	-1600	0.00	0.00	109.38	109.38	-1599	0.00	0.00	109.38	109.38
-1598	0.00	0.00	182.57	182.57	-1597	0.00	0.00	194.88	194.88	-1596	0.00	0.00	109.38	109.38
-1595	0.00	0.00	157.69	157.69	-1594	0.00	0.00	156.60	156.60	-1593	0.00	0.00	109.38	109.38
-1592	0.00	0.00	241.10	241.10	-1591	0.00	0.00	211.29	211.29	-1590	0.00	0.00	156.60	156.60
-1589	0.00	0.00	167.16	167.16	-1588	0.00	0.00	109.38	109.38	-1587	0.00	0.00	109.38	109.38
-1586	0.00	0.00	147.04	147.04	-1585	0.00	0.00	132.71	132.71	-1584	0.00	0.00	220.50	220.50
-1583	0.00	0.00	213.15	213.15	-1582	0.00	0.00	205.80	205.80	-1581	0.00	0.00	205.80	205.80
-1580	0.00	0.00	220.21	220.21	-1579	0.00	0.00	227.84	227.84	-1578	0.00	0.00	191.38	191.38
-1577	0.00	0.00	170.27	170.27	-1576	0.00	0.00	134.75	134.75	-1575	0.00	0.00	144.99	144.99
-1574	0.00	0.00	161.09	161.09	-1573	0.00	0.00	224.17	224.17	-1572	0.00	0.00	161.09	161.09
-1571	0.00	0.00	48.86	48.86	-1570	0.00	0.00	63.83	63.83	-1569	0.00	0.00	42.12	42.12
-1568	0.00	0.00	55.11	55.11	-1567	0.00	0.00	42.12	42.12	-1566	0.00	0.00	90.04	90.04
-1565	0.00	0.00	85.83	85.83	-1564	0.00	0.00	42.12	42.12	-1563	0.00	0.00	47.09	47.09
-1562	0.00	0.00	42.12	42.12	-1561	0.00	0.00	93.41	93.41	-1560	0.00	0.00	89.28	89.28
-1559	0.00	0.00	44.65	44.65	-1558	0.00	0.00	35.80	35.80	-1557	0.00	0.00	67.66	67.66
-1556	0.00	0.00	110.20	110.20	-1555	0.00	0.00	42.12	42.12	-1554	0.00	0.00	58.77	58.77
-1553	0.00	0.00	42.12	42.12	-1552	0.00	0.00	72.50	72.50	-1551	0.00	0.00	100.01	100.01
-1550	0.00	0.00	70.36	70.36	-1549	0.00	0.00	46.33	46.33	-1548	0.00	0.00	65.82	65.82
-1547	0.00	0.00	71.16	71.16	-1546	0.00	0.00	48.50	48.50	-1545	0.00	0.00	46.66	46.66
-1544	0.00	0.00	85.08	85.08	-1543	0.00	0.00	25.11	25.11	-1542	0.00	0.00	101.24	101.24
-1541	0.00	0.00	26.92	26.92	-1540	0.00	0.00	58.91	58.91	-1539	0.00	0.00	85.08	85.08
-1538	0.00	0.00	22.83	22.83	-1537	0.00	0.00	94.09	94.09	-1536	0.00	0.00	157.70	157.70
-1535	0.00	0.00	58.91	58.91	-1534	0.00	0.00	32.14	32.14	-1533	0.00	0.00	22.43	22.43
-1531	0.00	0.00	46.60	46.60	-1530	0.00	0.00	73.58	73.58	-1529	0.00	0.00	76.82	76.82
-1528	0.00	0.00	45.13	45.13	-1527	0.00	0.00	42.54	42.54	-1526	0.00	0.00	131.26	131.26
-1525	0.00	0.00	156.34	156.34	-1524	0.00	0.00	156.34	156.34	-1523	0.00	0.00	156.34	156.34
-1522	0.00	0.00	156.34	156.34	-1521	0.00	0.00	156.34	156.34	-1520	0.00	0.00	142.29	142.29
-1519	0.00	0.00	128.24	128.24	-1518	0.00	0.00	108.96	108.96	-1517	0.00	0.00	143.67	143.67
-1516	0.00	0.00	191.87	191.87	-1514	0.00	0.00	149.63	149.63	-1513	0.00	0.00	170.75	170.75
-1512	0.00	0.00	139.18	139.18	-1511	0.00	0.00	107.62	107.62	-1510	0.00	0.00	112.10	112.10
-1509	0.00	0.00	116.58	116.58	-1508	0.00	0.00	107.42	107.42	-1507	0.00	0.00	72.13	72.13
-1506	0.00	0.00	73.48	73.48	-1505	0.00	0.00	23.03	23.03	-1504	0.00	0.00	26.90	26.90
-1503	0.00	0.00	116.78	116.78	-1502	0.00	0.00	79.70	79.70	-1501	0.00	0.00	85.08	85.08
-1500	0.00	0.00	48.42	48.42	-1499	0.00	0.00	24.75	24.75	-1498	0.00	0.00	94.85	94.85
-1497	0.00	0.00	91.72	91.72	-1496	0.00	0.00	23.03	23.03	-1495	0.00	0.00	20.30	20.30
-1494	0.00	0.00	93.94	93.94	-1493	0.00	0.00	107.13	107.13	-1492	0.00	0.00	118.21	118.21
-1491	0.00	0.00	52.92	52.92	-1489	0.00	0.00	78.44	78.44	-1488	0.00	0.00	73.13	73.13
-1487	0.00	0.00	22.83	22.83	-1486	0.00	0.00	64.09	64.09	-1485	0.00	0.00	85.08	85.08

Relazione di calcolo

-1484	0.00	0.00	97.91	97.91	-1483	0.00	0.00	48.10	48.10	-1482	0.00	0.00	44.62	44.62
-1481	0.00	0.00	72.77	72.77	-1480	0.00	0.00	85.08	85.08	-1479	0.00	0.00	22.83	22.83
-1478	0.00	0.00	71.89	71.89	-1477	0.00	0.00	130.03	130.03	-1476	0.00	0.00	85.08	85.08
-1475	0.00	0.00	43.29	43.29	-1474	0.00	0.00	42.33	42.33	-1473	0.00	0.00	71.89	71.89
-1472	0.00	0.00	22.83	22.83	-1471	0.00	0.00	85.08	85.08	-1470	0.00	0.00	163.04	163.04
-1469	0.00	0.00	42.26	42.26	-1468	0.00	0.00	38.44	38.44	-1467	0.00	0.00	85.08	85.08
-1466	0.00	0.00	71.89	71.89	-1465	0.00	0.00	22.83	22.83	-1464	0.00	0.00	85.08	85.08
-1463	0.00	0.00	35.30	35.30	-1462	0.00	0.00	104.09	104.09	-1461	0.00	0.00	34.81	34.81
-1460	0.00	0.00	85.08	85.08	-1459	0.00	0.00	56.43	56.43	-1458	0.00	0.00	71.89	71.89
-1457	0.00	0.00	28.41	28.41	-1456	0.00	0.00	25.11	25.11	-1455	0.00	0.00	85.08	85.08
-1454	0.00	0.00	76.12	76.12	-1453	0.00	0.00	27.66	27.66	-1452	0.00	0.00	48.08	48.08
-1451	0.00	0.00	59.31	59.31	-1450	0.00	0.00	63.87	63.87	-1449	0.00	0.00	68.43	68.43
-1448	0.00	0.00	68.24	68.24	-1447	0.00	0.00	27.66	27.66	-1446	0.00	0.00	68.87	68.87
-1445	0.00	0.00	59.43	59.43	-1444	0.00	0.00	57.60	57.60	-1443	0.00	0.00	13.56	13.56
-1442	0.00	0.00	48.40	48.40	-1441	0.00	0.00	52.71	52.71	-1440	0.00	0.00	21.52	21.52
-1439	0.00	0.00	80.13	80.13	-1438	0.00	0.00	118.04	118.04	-1437	0.00	0.00	137.56	137.56
-1436	0.00	0.00	69.08	69.08	-1435	0.00	0.00	109.92	109.92	-1434	0.00	0.00	160.79	160.79
-1433	0.00	0.00	99.56	99.56	-1432	0.00	0.00	69.08	69.08	-1431	0.00	0.00	80.13	80.13
-1430	0.00	0.00	126.33	126.33	-1429	0.00	0.00	137.76	137.76	-1428	0.00	0.00	69.08	69.08
-1427	0.00	0.00	122.66	122.66	-1426	0.00	0.00	95.56	95.56	-1425	0.00	0.00	69.08	69.08
-1424	0.00	0.00	147.76	147.76	-1423	0.00	0.00	94.29	94.29	-1422	0.00	0.00	75.99	75.99
-1421	0.00	0.00	7.19	7.19	-1420	0.00	0.00	8.47	8.47	-1419	0.00	0.00	5.17	5.17
-1418	0.00	0.00	67.02	67.02	-1417	0.00	0.00	66.86	66.86	-1416	0.00	0.00	70.38	70.38
-1415	0.00	0.00	70.38	70.38	-1414	0.00	0.00	55.09	55.09	-1413	0.00	0.00	27.41	27.41
-1412	0.00	0.00	24.79	24.79	-1411	0.00	0.00	34.56	34.56	-1410	0.00	0.00	28.64	28.64
-1409	0.00	0.00	23.41	23.41	-1407	0.00	0.00	23.93	23.93	-1406	0.00	0.00	31.50	31.50
-1405	0.00	0.00	38.10	38.10	-1403	0.00	0.00	20.69	20.69	-1402	0.00	0.00	27.29	27.29
-1401	0.00	0.00	37.23	37.23	-1400	0.00	0.00	30.86	30.86	-1399	0.00	0.00	32.98	32.98
-1398	0.00	0.00	28.93	28.93	-1397	0.00	0.00	29.29	29.29	-1396	0.00	0.00	25.09	25.09
-1395	0.00	0.00	50.67	50.67	-1394	0.00	0.00	58.92	58.92	-1393	0.00	0.00	47.92	47.92
-1392	0.00	0.00	53.03	53.03	-1391	0.00	0.00	23.69	23.69	-1390	0.00	0.00	26.29	26.29
-1389	0.00	0.00	34.33	34.33	-1388	0.00	0.00	31.83	31.83	-1387	0.00	0.00	23.72	23.72
-1386	0.00	0.00	27.00	27.00	-1385	0.00	0.00	34.68	34.68	-1384	0.00	0.00	31.28	31.28
-1383	0.00	0.00	59.32	59.32	-1382	0.00	0.00	62.85	62.85	-1381	0.00	0.00	34.08	34.08
-1380	0.00	0.00	24.30	24.30	-1379	0.00	0.00	49.10	49.10	-1378	0.00	0.00	24.29	24.29
-1377	0.00	0.00	38.58	38.58	-1376	0.00	0.00	33.75	33.75	-1375	0.00	0.00	24.11	24.11
-1374	0.00	0.00	26.04	26.04	-1373	0.00	0.00	34.28	34.28	-1372	0.00	0.00	32.28	32.28
-1371	0.00	0.00	47.14	47.14	-1370	0.00	0.00	43.21	43.21	-1369	0.00	0.00	67.57	67.57
-1368	0.00	0.00	70.71	70.71	-1367	0.00	0.00	51.56	51.56	-1366	0.00	0.00	32.40	32.40
-1365	0.00	0.00	32.40	32.40	-1364	0.00	0.00	33.21	33.21	-1363	0.00	0.00	32.40	32.40
-1362	0.00	0.00	31.60	31.60	-1361	0.00	0.00	37.81	37.81	-1360	0.00	0.00	43.21	43.21
-1359	0.00	0.00	44.59	44.59	-1358	0.00	0.00	33.36	33.36	-1357	0.00	0.00	35.30	35.30
-1356	0.00	0.00	33.36	33.36	-1355	0.00	0.00	66.78	66.78	-1354	0.00	0.00	29.37	29.37
-1353	0.00	0.00	23.15	23.15	-1352	0.00	0.00	31.48	31.48	-1351	0.00	0.00	37.32	37.32
-1350	0.00	0.00	26.09	26.09	-1349	0.00	0.00	32.02	32.02	-1348	0.00	0.00	30.09	30.09
-1347	0.00	0.00	28.09	28.09	-1346	0.00	0.00	27.50	27.50	-1345	0.00	0.00	24.49	24.49
-1344	0.00	0.00	33.56	33.56	-1343	0.00	0.00	25.27	25.27	-1342	0.00	0.00	35.44	35.44
-1341	0.00	0.00	31.39	31.39	-1340	0.00	0.00	21.22	21.22	-1339	0.00	0.00	37.61	37.61
-1338	0.00	0.00	20.29	20.29	-1337	0.00	0.00	31.43	31.43	-1336	0.00	0.00	34.28	34.28
-1335	0.00	0.00	24.11	24.11	-1334	0.00	0.00	38.58	38.58	-1333	0.00	0.00	27.00	27.00
-1332	0.00	0.00	35.21	35.21	-1331	0.00	0.00	64.82	64.82	-1330	0.00	0.00	36.14	36.14
-1329	0.00	0.00	18.07	18.07	-1328	0.00	0.00	34.56	34.56	-1327	0.00	0.00	25.23	25.23
-1326	0.00	0.00	21.61	21.61	-1325	0.00	0.00	41.50	41.50	-1324	0.00	0.00	23.54	23.54

Relazione di calcolo

-1323	0.00	0.00	14.41	14.41	-1322	0.00	0.00	29.83	29.83	-1321	0.00	0.00	21.61	21.61
-1320	0.00	0.00	20.46	20.46	-1319	0.00	0.00	22.00	22.00	-1318	0.00	0.00	37.98	37.98
-1317	0.00	0.00	29.83	29.83	-1316	0.00	0.00	14.90	14.90	-1315	0.00	0.00	36.10	36.10
-1314	0.00	0.00	21.61	21.61	-1313	0.00	0.00	32.59	32.59	-1312	0.00	0.00	22.57	22.57
-1311	0.00	0.00	25.87	25.87	-1310	0.00	0.00	13.36	13.36	-1309	0.00	0.00	10.80	10.80
-1308	0.00	0.00	88.99	88.99	-1307	0.00	0.00	68.48	68.48	-1306	0.00	0.00	68.48	68.48
-1305	0.00	0.00	68.48	68.48	-1304	0.00	0.00	68.48	68.48	-1303	0.00	0.00	68.48	68.48
-1302	0.00	0.00	48.03	48.03	-1301	0.00	0.00	27.58	27.58	-1300	0.00	0.00	33.43	33.43
-1299	0.00	0.00	81.59	81.59	-1298	0.00	0.00	76.44	76.44	-1297	0.00	0.00	74.79	74.79
-1296	0.00	0.00	73.15	73.15	-1295	0.00	0.00	74.79	74.79	-1294	0.00	0.00	48.97	48.97
-1293	0.00	0.00	23.15	23.15	-1292	0.00	0.00	37.11	37.11	-1291	0.00	0.00	51.07	51.07
-1290	0.00	0.00	77.98	77.98	-1289	0.00	0.00	35.16	35.16	-1288	0.00	0.00	18.66	18.66
-1287	0.00	0.00	42.03	42.03	-1286	0.00	0.00	49.10	49.10	-1285	0.00	0.00	27.83	27.83
-1284	0.00	0.00	75.77	75.77	-1283	0.00	0.00	21.61	21.61	-1282	0.00	0.00	42.03	42.03
-1281	0.00	0.00	34.68	34.68	-1280	0.00	0.00	26.72	26.72	-1279	0.00	0.00	21.89	21.89
-1278	0.00	0.00	42.03	42.03	-1277	0.00	0.00	19.22	19.22	-1276	0.00	0.00	74.15	74.15
-1275	0.00	0.00	21.61	21.61	-1274	0.00	0.00	24.21	24.21	-1273	0.00	0.00	41.85	41.85
-1272	0.00	0.00	48.75	48.75	-1271	0.00	0.00	21.32	21.32	-1270	0.00	0.00	41.67	41.67
-1269	0.00	0.00	26.97	26.97	-1268	0.00	0.00	72.52	72.52	-1267	0.00	0.00	36.81	36.81
-1266	0.00	0.00	21.61	21.61	-1265	0.00	0.00	41.67	41.67	-1264	0.00	0.00	78.28	78.28
-1263	0.00	0.00	38.12	38.12	-1262	0.00	0.00	21.61	21.61	-1261	0.00	0.00	41.67	41.67
-1260	0.00	0.00	74.15	74.15	-1259	0.00	0.00	37.50	37.50	-1258	0.00	0.00	21.61	21.61
-1257	0.00	0.00	41.67	41.67	-1256	0.00	0.00	77.26	77.26	-1255	0.00	0.00	74.15	74.15
-1254	0.00	0.00	41.67	41.67	-1253	0.00	0.00	21.61	21.61	-1252	0.00	0.00	39.78	39.78
-1251	0.00	0.00	57.53	57.53	-1250	0.00	0.00	41.67	41.67	-1249	0.00	0.00	16.11	16.11
-1248	0.00	0.00	74.15	74.15	-1247	0.00	0.00	41.67	41.67	-1246	0.00	0.00	10.61	10.61
-1245	0.00	0.00	29.55	29.55	-1244	0.00	0.00	44.83	44.83	-1243	0.00	0.00	43.75	43.75
-1242	0.00	0.00	31.99	31.99	-1241	0.00	0.00	16.11	16.11	-1240	0.00	0.00	74.15	74.15
-1239	0.00	0.00	51.85	51.85	-1238	0.00	0.00	45.84	45.84	-1237	0.00	0.00	42.95	42.95
-1236	0.00	0.00	21.61	21.61	-1235	0.00	0.00	46.72	46.72	-1234	0.00	0.00	50.48	50.48
-1233	0.00	0.00	64.52	64.52	-1232	0.00	0.00	78.56	78.56	-1231	0.00	0.00	78.56	78.56
-1230	0.00	0.00	78.56	78.56	-1229	0.00	0.00	64.52	64.52	-1228	0.00	0.00	50.48	50.48
-1227	0.00	0.00	64.52	64.52	-1226	0.00	0.00	53.82	53.82	-1225	0.00	0.00	38.30	38.30
-1224	0.00	0.00	18.75	18.75	-1223	0.00	0.00	25.07	25.07	-1222	0.00	0.00	28.93	28.93
-1221	0.00	0.00	29.29	29.29	-1220	0.00	0.00	86.57	86.57	-1219	0.00	0.00	37.57	37.57
-1218	0.00	0.00	27.00	27.00	-1217	0.00	0.00	32.79	32.79	-1216	0.00	0.00	25.29	25.29
-1215	0.00	0.00	51.07	51.07	-1214	0.00	0.00	58.57	58.57	-1213	0.00	0.00	38.58	38.58
-1212	0.00	0.00	22.18	22.18	-1211	0.00	0.00	36.28	36.28	-1210	0.00	0.00	84.46	84.46
-1209	0.00	0.00	35.17	35.17	-1208	0.00	0.00	29.32	29.32	-1207	0.00	0.00	30.48	30.48
-1206	0.00	0.00	27.69	27.69	-1205	0.00	0.00	55.78	55.78	-1204	0.00	0.00	42.42	42.42
-1203	0.00	0.00	20.89	20.89	-1202	0.00	0.00	37.03	37.03	-1201	0.00	0.00	23.15	23.15
-1200	0.00	0.00	39.21	39.21	-1199	0.00	0.00	58.27	58.27	-1198	0.00	0.00	3.01	3.01
-1197	0.00	0.00	5.26	5.26	-1196	0.00	0.00	5.26	5.26	-1195	0.00	0.00	5.26	5.26
-1194	0.00	0.00	5.26	5.26	-1193	0.00	0.00	5.62	5.62	-1192	0.00	0.00	5.62	5.62
-1191	0.00	0.00	5.26	5.26	-1190	0.00	0.00	5.26	5.26	-1189	0.00	0.00	5.26	5.26
-1188	0.00	0.00	5.26	5.26	-1187	0.00	0.00	5.49	5.49	-1186	0.00	0.00	5.16	5.16
-1185	0.00	0.00	9.18	9.18	-1184	0.00	0.00	5.20	5.20	-1183	0.00	0.00	5.54	5.54
-1182	0.00	0.00	5.27	5.27	-1181	0.00	0.00	5.29	5.29	-1180	0.00	0.00	5.35	5.35
-1179	0.00	0.00	5.33	5.33	-1178	0.00	0.00	5.31	5.31	-1177	0.00	0.00	5.31	5.31
-1176	0.00	0.00	5.31	5.31	-1175	0.00	0.00	5.54	5.54	-1174	0.00	0.00	5.20	5.20
-1173	0.00	0.00	5.90	5.90	-1172	0.00	0.00	5.26	5.26	-1171	0.00	0.00	5.26	5.26
-1170	0.00	0.00	5.26	5.26	-1169	0.00	0.00	5.90	5.90	-1168	0.00	0.00	5.90	5.90
-1167	0.00	0.00	5.26	5.26	-1166	0.00	0.00	5.26	5.26	-1165	0.00	0.00	5.26	5.26

Relazione di calcolo

-1164	0.00	0.00	5.62	5.62	-1163	0.00	0.00	5.26	5.26	-1162	0.00	0.00	5.26	5.26
-1161	0.00	0.00	5.26	5.26	-1160	0.00	0.00	5.26	5.26	-1159	0.00	0.00	5.26	5.26
-1158	0.00	0.00	5.62	5.62	-1157	0.00	0.00	5.26	5.26	-1156	0.00	0.00	5.26	5.26
-1155	0.00	0.00	5.26	5.26	-1154	0.00	0.00	5.26	5.26	-1153	0.00	0.00	5.49	5.49
-1152	0.00	0.00	5.16	5.16	-1151	0.00	0.00	9.18	9.18	-1150	0.00	0.00	4.98	4.98
-1149	0.00	0.00	4.97	4.97	-1148	0.00	0.00	5.18	5.18	-1147	0.00	0.00	5.18	5.18
-1146	0.00	0.00	5.18	5.18	-1145	0.00	0.00	5.18	5.18	-1144	0.00	0.00	5.18	5.18
-1143	0.00	0.00	4.48	4.48	-1142	0.00	0.00	3.43	3.43	-1141	0.00	0.00	5.04	5.04
-1140	0.00	0.00	2.78	2.78	-1139	0.00	0.00	5.02	5.02	-1138	0.00	0.00	5.02	5.02
-1137	0.00	0.00	5.25	5.25	-1136	0.00	0.00	5.25	5.25	-1135	0.00	0.00	5.25	5.25
-1134	0.00	0.00	5.25	5.25	-1133	0.00	0.00	5.25	5.25	-1132	0.00	0.00	5.25	5.25
-1131	0.00	0.00	5.25	5.25	-1130	0.00	0.00	5.25	5.25	-1129	0.00	0.00	5.25	5.25
-1128	0.00	0.00	5.25	5.25	-1127	0.00	0.00	5.25	5.25	-1126	0.00	0.00	5.25	5.25
-1125	0.00	0.00	5.25	5.25	-1124	0.00	0.00	5.25	5.25	-1123	0.00	0.00	5.25	5.25
-1122	0.00	0.00	5.25	5.25	-1121	0.00	0.00	5.25	5.25	-1120	0.00	0.00	5.25	5.25
-1119	0.00	0.00	5.25	5.25	-1118	0.00	0.00	4.01	4.01	-1117	0.00	0.00	5.36	5.36
-1116	0.00	0.00	5.36	5.36	-1115	0.00	0.00	5.36	5.36	-1114	0.00	0.00	6.01	6.01
-1113	0.00	0.00	6.01	6.01	-1112	0.00	0.00	5.36	5.36	-1111	0.00	0.00	5.36	5.36
-1110	0.00	0.00	5.36	5.36	-1109	0.00	0.00	6.01	6.01	-1108	0.00	0.00	5.78	5.78
-1107	0.00	0.00	60.04	60.04	-1106	0.00	0.00	59.89	59.89	-1105	0.00	0.00	63.04	63.04
-1104	0.00	0.00	63.04	63.04	-1103	0.00	0.00	49.34	49.34	-1102	0.00	0.00	17.82	17.82
-1101	0.00	0.00	10.79	10.79	-1100	0.00	0.00	34.13	34.13	-1099	0.00	0.00	23.35	23.35
-1098	0.00	0.00	31.67	31.67	-1097	0.00	0.00	34.13	34.13	-1096	0.00	0.00	45.74	45.74
-1095	0.00	0.00	2.46	2.46	-1094	0.00	0.00	14.08	14.08	-1093	0.00	0.00	17.59	17.59
-1092	0.00	0.00	10.20	10.20	-1091	0.00	0.00	45.39	45.39	-1090	0.00	0.00	52.78	52.78
-1089	0.00	0.00	42.93	42.93	-1088	0.00	0.00	47.50	47.50	-1087	0.00	0.00	7.74	7.74
-1086	0.00	0.00	12.32	12.32	-1085	0.00	0.00	27.09	27.09	-1084	0.00	0.00	21.11	21.11
-1083	0.00	0.00	53.13	53.13	-1082	0.00	0.00	56.30	56.30	-1081	0.00	0.00	26.04	26.04
-1080	0.00	0.00	43.98	43.98	-1079	0.00	0.00	8.80	8.80	-1078	0.00	0.00	26.39	26.39
-1077	0.00	0.00	22.87	22.87	-1076	0.00	0.00	42.22	42.22	-1075	0.00	0.00	38.71	38.71
-1074	0.00	0.00	60.52	60.52	-1073	0.00	0.00	63.34	63.34	-1072	0.00	0.00	31.67	31.67
-1071	0.00	0.00	19.35	19.35	-1070	0.00	0.00	38.71	38.71	-1069	0.00	0.00	39.94	39.94
-1068	0.00	0.00	14.07	14.07	-1067	0.00	0.00	14.07	14.07	-1066	0.00	0.00	59.82	59.82
-1065	0.00	0.00	12.32	12.32	-1064	0.00	0.00	21.46	21.46	-1063	0.00	0.00	33.43	33.43
-1062	0.00	0.00	11.96	11.96	-1061	0.00	0.00	15.48	15.48	-1060	0.00	0.00	24.63	24.63
-1059	0.00	0.00	9.15	9.15	-1058	0.00	0.00	26.39	26.39	-1057	0.00	0.00	26.39	26.39
-1056	0.00	0.00	1.76	1.76	-1055	0.00	0.00	28.15	28.15	-1054	0.00	0.00	26.39	26.39
-1053	0.00	0.00	24.63	24.63	-1052	0.00	0.00	58.06	58.06	-1051	0.00	0.00	32.37	32.37
-1050	0.00	0.00	16.19	16.19	-1049	0.00	0.00	17.59	17.59	-1048	0.00	0.00	22.52	22.52
-1047	0.00	0.00	19.35	19.35	-1046	0.00	0.00	33.43	33.43	-1045	0.00	0.00	3.17	3.17
-1044	0.00	0.00	19.35	19.35	-1043	0.00	0.00	19.35	19.35	-1042	0.00	0.00	28.15	28.15
-1041	0.00	0.00	19.35	19.35	-1040	0.00	0.00	15.83	15.83	-1039	0.00	0.00	3.87	3.87
-1038	0.00	0.00	23.22	23.22	-1037	0.00	0.00	12.32	12.32	-1036	0.00	0.00	9.68	9.68
-1035	0.00	0.00	79.71	79.71	-1034	0.00	0.00	61.34	61.34	-1033	0.00	0.00	61.34	61.34
-1032	0.00	0.00	61.34	61.34	-1031	0.00	0.00	61.34	61.34	-1030	0.00	0.00	61.34	61.34
-1029	0.00	0.00	30.67	30.67	-1028	0.00	0.00	17.59	17.59	-1027	0.00	0.00	73.08	73.08
-1026	0.00	0.00	67.00	67.00	-1025	0.00	0.00	67.00	67.00	-1024	0.00	0.00	67.00	67.00
-1023	0.00	0.00	67.00	67.00	-1022	0.00	0.00	33.50	33.50	-1021	0.00	0.00	22.87	22.87
-1020	0.00	0.00	45.74	45.74	-1019	0.00	0.00	69.85	69.85	-1018	0.00	0.00	30.61	30.61
-1017	0.00	0.00	16.71	16.71	-1016	0.00	0.00	37.65	37.65	-1015	0.00	0.00	43.98	43.98
-1014	0.00	0.00	11.26	11.26	-1013	0.00	0.00	66.42	66.42	-1012	0.00	0.00	19.35	19.35
-1011	0.00	0.00	37.65	37.65	-1010	0.00	0.00	21.99	21.99	-1009	0.00	0.00	19.35	19.35
-1008	0.00	0.00	37.65	37.65	-1007	0.00	0.00	66.42	66.42	-1006	0.00	0.00	19.35	19.35

Relazione di calcolo

-1005	0.00	0.00	37.49	37.49	-1004	0.00	0.00	34.60	34.60	-1003	0.00	0.00	19.35	19.35
-1002	0.00	0.00	37.33	37.33	-1001	0.00	0.00	13.02	13.02	-1000	0.00	0.00	66.42	66.42
-999	0.00	0.00	32.37	32.37	-998	0.00	0.00	19.35	19.35	-997	0.00	0.00	37.33	37.33
-996	0.00	0.00	69.20	69.20	-995	0.00	0.00	33.78	33.78	-994	0.00	0.00	19.35	19.35
-993	0.00	0.00	37.33	37.33	-992	0.00	0.00	66.42	66.42	-991	0.00	0.00	14.43	14.43
-990	0.00	0.00	19.35	19.35	-989	0.00	0.00	37.33	37.33	-988	0.00	0.00	69.20	69.20
-987	0.00	0.00	66.42	66.42	-986	0.00	0.00	37.33	37.33	-985	0.00	0.00	19.35	19.35
-984	0.00	0.00	34.60	34.60	-983	0.00	0.00	37.33	37.33	-982	0.00	0.00	9.68	9.68
-981	0.00	0.00	66.42	66.42	-980	0.00	0.00	37.33	37.33	-979	0.00	0.00	9.50	9.50
-978	0.00	0.00	23.22	23.22	-977	0.00	0.00	39.19	39.19	-976	0.00	0.00	28.85	28.85
-975	0.00	0.00	9.68	9.68	-974	0.00	0.00	66.42	66.42	-973	0.00	0.00	46.45	46.45
-972	0.00	0.00	41.06	41.06	-971	0.00	0.00	38.71	38.71	-970	0.00	0.00	19.35	19.35
-969	0.00	0.00	41.96	41.96	-968	0.00	0.00	45.22	45.22	-967	0.00	0.00	57.80	57.80
-966	0.00	0.00	70.37	70.37	-965	0.00	0.00	70.37	70.37	-964	0.00	0.00	70.37	70.37
-963	0.00	0.00	57.80	57.80	-962	0.00	0.00	45.22	45.22	-961	0.00	0.00	57.80	57.80
-960	0.00	0.00	48.21	48.21	-959	0.00	0.00	34.31	34.31	-958	0.00	0.00	11.61	11.61
-957	0.00	0.00	17.59	17.59	-956	0.00	0.00	77.54	77.54	-955	0.00	0.00	26.74	26.74
-954	0.00	0.00	10.56	10.56	-953	0.00	0.00	45.74	45.74	-952	0.00	0.00	35.19	35.19
-951	0.00	0.00	29.91	29.91	-950	0.00	0.00	75.65	75.65	-949	0.00	0.00	22.52	22.52
-948	0.00	0.00	14.78	14.78	-947	0.00	0.00	49.97	49.97	-946	0.00	0.00	38.00	38.00
-945	0.00	0.00	2.81	2.81	-944	0.00	0.00	31.67	31.67	-943	0.00	0.00	52.20	52.20
-942	0.00	0.00	51.84	51.84	-941	0.00	0.00	51.72	51.72	-940	0.00	0.00	54.44	54.44
-939	0.00	0.00	54.44	54.44	-938	0.00	0.00	42.61	42.61	-937	0.00	0.00	15.39	15.39
-936	0.00	0.00	9.31	9.31	-935	0.00	0.00	29.47	29.47	-934	0.00	0.00	20.16	20.16
-933	0.00	0.00	27.35	27.35	-932	0.00	0.00	29.47	29.47	-931	0.00	0.00	39.50	39.50
-930	0.00	0.00	2.13	2.13	-929	0.00	0.00	12.15	12.15	-928	0.00	0.00	15.19	15.19
-927	0.00	0.00	8.81	8.81	-926	0.00	0.00	39.20	39.20	-925	0.00	0.00	45.58	45.58
-924	0.00	0.00	37.07	37.07	-923	0.00	0.00	41.02	41.02	-922	0.00	0.00	6.68	6.68
-921	0.00	0.00	10.64	10.64	-920	0.00	0.00	23.40	23.40	-919	0.00	0.00	18.23	18.23
-918	0.00	0.00	45.88	45.88	-917	0.00	0.00	48.62	48.62	-916	0.00	0.00	22.49	22.49
-915	0.00	0.00	37.98	37.98	-914	0.00	0.00	7.60	7.60	-913	0.00	0.00	22.79	22.79
-912	0.00	0.00	19.75	19.75	-911	0.00	0.00	36.46	36.46	-910	0.00	0.00	33.43	33.43
-909	0.00	0.00	52.93	52.93	-908	0.00	0.00	54.70	54.70	-907	0.00	0.00	27.35	27.35
-906	0.00	0.00	16.71	16.71	-905	0.00	0.00	33.42	33.42	-904	0.00	0.00	34.82	34.82
-903	0.00	0.00	12.15	12.15	-902	0.00	0.00	12.15	12.15	-901	0.00	0.00	51.66	51.66
-900	0.00	0.00	10.64	10.64	-899	0.00	0.00	18.54	18.54	-898	0.00	0.00	28.87	28.87
-897	0.00	0.00	10.33	10.33	-896	0.00	0.00	13.37	13.37	-895	0.00	0.00	21.27	21.27
-894	0.00	0.00	7.90	7.90	-893	0.00	0.00	22.79	22.79	-892	0.00	0.00	22.79	22.79
-891	0.00	0.00	1.52	1.52	-890	0.00	0.00	24.31	24.31	-889	0.00	0.00	22.79	22.79
-888	0.00	0.00	21.27	21.27	-887	0.00	0.00	50.14	50.14	-885	0.00	0.00	16.11	16.11
-884	0.00	0.00	15.19	15.19	-883	0.00	0.00	16.66	16.66	-882	0.00	0.00	19.66	19.66
-881	0.00	0.00	28.87	28.87	-880	0.00	0.00	2.73	2.73	-879	0.00	0.00	19.66	19.66
-878	0.00	0.00	19.66	19.66	-877	0.00	0.00	24.31	24.31	-876	0.00	0.00	19.66	19.66
-875	0.00	0.00	13.67	13.67	-874	0.00	0.00	3.54	3.54	-873	0.00	0.00	23.40	23.40
-872	0.00	0.00	12.51	12.51	-871	0.00	0.00	9.83	9.83	-870	0.00	0.00	68.84	68.84
-869	0.00	0.00	52.97	52.97	-868	0.00	0.00	52.97	52.97	-867	0.00	0.00	52.97	52.97
-866	0.00	0.00	52.97	52.97	-865	0.00	0.00	52.97	52.97	-864	0.00	0.00	26.49	26.49
-863	0.00	0.00	15.19	15.19	-862	0.00	0.00	63.11	63.11	-861	0.00	0.00	57.86	57.86
-860	0.00	0.00	57.86	57.86	-859	0.00	0.00	57.86	57.86	-858	0.00	0.00	57.86	57.86
-857	0.00	0.00	28.93	28.93	-856	0.00	0.00	19.75	19.75	-855	0.00	0.00	39.50	39.50
-854	0.00	0.00	60.32	60.32	-853	0.00	0.00	30.53	30.53	-852	0.00	0.00	16.98	16.98
-851	0.00	0.00	32.51	32.51	-850	0.00	0.00	37.98	37.98	-849	0.00	0.00	10.30	10.30
-848	0.00	0.00	57.35	57.35	-847	0.00	0.00	19.17	19.17	-846	0.00	0.00	32.51	32.51

Relazione di calcolo

-845	0.00	0.00	18.99	18.99	-844	0.00	0.00	17.20	17.20	-843	0.00	0.00	32.51	32.51
-842	0.00	0.00	57.35	57.35	-841	0.00	0.00	16.71	16.71	-840	0.00	0.00	32.37	32.37
-839	0.00	0.00	29.88	29.88	-838	0.00	0.00	16.71	16.71	-837	0.00	0.00	32.23	32.23
-836	0.00	0.00	11.24	11.24	-835	0.00	0.00	57.35	57.35	-834	0.00	0.00	27.96	27.96
-833	0.00	0.00	16.71	16.71	-832	0.00	0.00	32.23	32.23	-831	0.00	0.00	59.76	59.76
-830	0.00	0.00	29.17	29.17	-829	0.00	0.00	16.71	16.71	-828	0.00	0.00	32.23	32.23
-827	0.00	0.00	57.35	57.35	-826	0.00	0.00	12.46	12.46	-825	0.00	0.00	16.71	16.71
-824	0.00	0.00	32.23	32.23	-823	0.00	0.00	59.76	59.76	-822	0.00	0.00	57.35	57.35
-821	0.00	0.00	32.23	32.23	-820	0.00	0.00	16.71	16.71	-819	0.00	0.00	29.88	29.88
-818	0.00	0.00	32.23	32.23	-817	0.00	0.00	8.36	8.36	-816	0.00	0.00	57.35	57.35
-815	0.00	0.00	32.23	32.23	-814	0.00	0.00	8.20	8.20	-813	0.00	0.00	20.06	20.06
-812	0.00	0.00	33.85	33.85	-811	0.00	0.00	24.92	24.92	-810	0.00	0.00	8.36	8.36
-809	0.00	0.00	57.35	57.35	-808	0.00	0.00	40.11	40.11	-807	0.00	0.00	35.46	35.46
-806	0.00	0.00	33.43	33.43	-805	0.00	0.00	16.71	16.71	-804	0.00	0.00	36.24	36.24
-803	0.00	0.00	39.05	39.05	-802	0.00	0.00	49.91	49.91	-801	0.00	0.00	60.77	60.77
-800	0.00	0.00	60.77	60.77	-799	0.00	0.00	60.77	60.77	-798	0.00	0.00	49.91	49.91
-797	0.00	0.00	39.05	39.05	-796	0.00	0.00	49.91	49.91	-795	0.00	0.00	41.63	41.63
-794	0.00	0.00	29.63	29.63	-793	0.00	0.00	10.03	10.03	-792	0.00	0.00	15.19	15.19
-791	0.00	0.00	66.96	66.96	-790	0.00	0.00	23.09	23.09	-789	0.00	0.00	9.12	9.12
-788	0.00	0.00	39.50	39.50	-787	0.00	0.00	30.39	30.39	-786	0.00	0.00	25.83	25.83
-785	0.00	0.00	65.33	65.33	-784	0.00	0.00	19.45	19.45	-783	0.00	0.00	12.76	12.76
-782	0.00	0.00	43.15	43.15	-781	0.00	0.00	32.82	32.82	-780	0.00	0.00	2.43	2.43
-779	0.00	0.00	27.35	27.35	-778	0.00	0.00	45.08	45.08	-777	0.00	0.00	47.51	47.51
-776	0.00	0.00	47.39	47.39	-775	0.00	0.00	49.88	49.88	-774	0.00	0.00	49.88	49.88
-773	0.00	0.00	39.04	39.04	-772	0.00	0.00	14.10	14.10	-771	0.00	0.00	8.53	8.53
-770	0.00	0.00	27.01	27.01	-769	0.00	0.00	18.47	18.47	-768	0.00	0.00	25.06	25.06
-767	0.00	0.00	27.01	27.01	-766	0.00	0.00	36.20	36.20	-765	0.00	0.00	17.37	17.37
-764	0.00	0.00	11.14	11.14	-763	0.00	0.00	32.01	32.01	-762	0.00	0.00	28.36	28.36
-761	0.00	0.00	13.92	13.92	-760	0.00	0.00	19.85	19.85	-759	0.00	0.00	35.92	35.92
-758	0.00	0.00	41.76	41.76	-757	0.00	0.00	33.97	33.97	-756	0.00	0.00	37.59	37.59
-755	0.00	0.00	6.13	6.13	-754	0.00	0.00	20.53	20.53	-753	0.00	0.00	27.37	27.37
-752	0.00	0.00	23.22	23.22	-751	0.00	0.00	21.44	21.44	-750	0.00	0.00	23.34	23.34
-749	0.00	0.00	42.04	42.04	-748	0.00	0.00	44.55	44.55	-747	0.00	0.00	24.92	24.92
-746	0.00	0.00	20.90	20.90	-745	0.00	0.00	34.80	34.80	-744	0.00	0.00	19.40	19.40
-743	0.00	0.00	33.17	33.17	-742	0.00	0.00	29.02	29.02	-741	0.00	0.00	20.73	20.73
-740	0.00	0.00	22.39	22.39	-739	0.00	0.00	25.03	25.03	-738	0.00	0.00	23.90	23.90
-737	0.00	0.00	33.41	33.41	-736	0.00	0.00	30.63	30.63	-735	0.00	0.00	47.89	47.89
-734	0.00	0.00	50.12	50.12	-733	0.00	0.00	25.06	25.06	-732	0.00	0.00	15.31	15.31
-731	0.00	0.00	30.63	30.63	-730	0.00	0.00	31.60	31.60	-729	0.00	0.00	11.14	11.14
-728	0.00	0.00	11.14	11.14	-727	0.00	0.00	47.33	47.33	-726	0.00	0.00	9.75	9.75
-725	0.00	0.00	16.98	16.98	-724	0.00	0.00	26.45	26.45	-723	0.00	0.00	20.41	20.41
-722	0.00	0.00	27.53	27.53	-721	0.00	0.00	25.87	25.87	-720	0.00	0.00	21.54	21.54
-719	0.00	0.00	19.49	19.49	-718	0.00	0.00	19.51	19.51	-717	0.00	0.00	28.86	28.86
-716	0.00	0.00	21.73	21.73	-715	0.00	0.00	26.02	26.02	-714	0.00	0.00	22.54	22.54
-713	0.00	0.00	18.24	18.24	-712	0.00	0.00	32.34	32.34	-711	0.00	0.00	17.15	17.15
-710	0.00	0.00	22.27	22.27	-709	0.00	0.00	20.88	20.88	-708	0.00	0.00	19.49	19.49
-707	0.00	0.00	45.94	45.94	-704	0.00	0.00	13.92	13.92	-701	0.00	0.00	26.45	26.45
-700	0.00	0.00	4.57	4.57	-699	0.00	0.00	4.22	4.22	-697	0.00	0.00	3.33	3.33
-695	0.00	0.00	22.27	22.27	-694	0.00	0.00	4.18	4.18	-692	0.00	0.00	12.53	12.53
-691	0.00	0.00	5.64	5.64	-688	0.00	0.00	7.15	7.15	-687	0.00	0.00	63.08	63.08
-686	0.00	0.00	48.54	48.54	-685	0.00	0.00	48.54	48.54	-684	0.00	0.00	48.54	48.54
-683	0.00	0.00	48.54	48.54	-682	0.00	0.00	48.54	48.54	-681	0.00	0.00	24.27	24.27
-680	0.00	0.00	13.92	13.92	-679	0.00	0.00	57.83	57.83	-678	0.00	0.00	53.01	53.01

Relazione di calcolo

-677	0.00	0.00	53.01	53.01	-676	0.00	0.00	53.01	53.01	-675	0.00	0.00	53.01	53.01
-674	0.00	0.00	26.51	26.51	-673	0.00	0.00	18.10	18.10	-672	0.00	0.00	36.20	36.20
-671	0.00	0.00	55.27	55.27	-668	0.00	0.00	29.79	29.79	-667	0.00	0.00	34.80	34.80
-666	0.00	0.00	8.60	8.60	-665	0.00	0.00	52.55	52.55	-663	0.00	0.00	29.79	29.79
-661	0.00	0.00	17.40	17.40	-660	0.00	0.00	4.66	4.66	-659	0.00	0.00	15.31	15.31
-658	0.00	0.00	29.79	29.79	-657	0.00	0.00	52.55	52.55	-655	0.00	0.00	15.31	15.31
-654	0.00	0.00	29.66	29.66	-653	0.00	0.00	27.38	27.38	-652	0.00	0.00	11.20	11.20
-651	0.00	0.00	15.31	15.31	-650	0.00	0.00	29.54	29.54	-649	0.00	0.00	15.83	15.83
-648	0.00	0.00	52.55	52.55	-647	0.00	0.00	26.52	26.52	-646	0.00	0.00	15.31	15.31
-645	0.00	0.00	29.54	29.54	-644	0.00	0.00	54.76	54.76	-643	0.00	0.00	24.67	24.67
-642	0.00	0.00	15.31	15.31	-641	0.00	0.00	29.54	29.54	-640	0.00	0.00	52.55	52.55
-639	0.00	0.00	13.74	13.74	-638	0.00	0.00	13.50	13.50	-637	0.00	0.00	15.31	15.31
-636	0.00	0.00	29.54	29.54	-635	0.00	0.00	54.76	54.76	-634	0.00	0.00	52.55	52.55
-633	0.00	0.00	29.54	29.54	-632	0.00	0.00	18.24	18.24	-631	0.00	0.00	15.31	15.31
-630	0.00	0.00	27.38	27.38	-629	0.00	0.00	29.54	29.54	-628	0.00	0.00	16.28	16.28
-627	0.00	0.00	7.66	7.66	-626	0.00	0.00	52.55	52.55	-625	0.00	0.00	12.36	12.36
-624	0.00	0.00	29.54	29.54	-623	0.00	0.00	14.13	14.13	-622	0.00	0.00	18.38	18.38
-621	0.00	0.00	31.01	31.01	-620	0.00	0.00	24.24	24.24	-619	0.00	0.00	7.66	7.66
-618	0.00	0.00	52.55	52.55	-617	0.00	0.00	36.75	36.75	-616	0.00	0.00	32.49	32.49
-615	0.00	0.00	30.63	30.63	-614	0.00	0.00	15.31	15.31	-613	0.00	0.00	33.20	33.20
-612	0.00	0.00	35.78	35.78	-611	0.00	0.00	45.73	45.73	-610	0.00	0.00	55.69	55.69
-609	0.00	0.00	55.69	55.69	-608	0.00	0.00	55.69	55.69	-607	0.00	0.00	45.73	45.73
-606	0.00	0.00	35.78	35.78	-605	0.00	0.00	45.73	45.73	-604	0.00	0.00	38.15	38.15
-603	0.00	0.00	27.15	27.15	-602	0.00	0.00	9.19	9.19	-601	0.00	0.00	13.92	13.92
-600	0.00	0.00	61.36	61.36	-599	0.00	0.00	27.80	27.80	-598	0.00	0.00	23.22	23.22
-597	0.00	0.00	28.20	28.20	-596	0.00	0.00	19.96	19.96	-595	0.00	0.00	36.20	36.20
-594	0.00	0.00	44.43	44.43	-593	0.00	0.00	33.17	33.17	-592	0.00	0.00	19.07	19.07
-591	0.00	0.00	26.15	26.15	-590	0.00	0.00	59.86	59.86	-589	0.00	0.00	26.44	26.44
-588	0.00	0.00	25.21	25.21	-587	0.00	0.00	26.21	26.21	-586	0.00	0.00	21.31	21.31
-585	0.00	0.00	39.54	39.54	-584	0.00	0.00	30.07	30.07	-583	0.00	0.00	17.49	17.49
-582	0.00	0.00	31.84	31.84	-581	0.00	0.00	19.90	19.90	-580	0.00	0.00	28.38	28.38
-579	0.00	0.00	41.30	41.30	-578	0.00	0.00	37.02	37.02	-577	0.00	0.00	36.93	36.93
-576	0.00	0.00	38.87	38.87	-575	0.00	0.00	38.87	38.87	-574	0.00	0.00	30.43	30.43
-573	0.00	0.00	15.52	15.52	-572	0.00	0.00	14.95	14.95	-571	0.00	0.00	20.84	20.84
-570	0.00	0.00	17.28	17.28	-569	0.00	0.00	13.51	13.51	-568	0.00	0.00	21.05	21.05
-567	0.00	0.00	14.40	14.40	-566	0.00	0.00	18.20	18.20	-565	0.00	0.00	21.05	21.05
-564	0.00	0.00	28.21	28.21	-563	0.00	0.00	21.70	21.70	-562	0.00	0.00	16.99	16.99
-561	0.00	0.00	41.87	41.87	-560	0.00	0.00	18.61	18.61	-559	0.00	0.00	37.10	37.10
-558	0.00	0.00	17.45	17.45	-557	0.00	0.00	16.67	16.67	-556	0.00	0.00	21.70	21.70
-555	0.00	0.00	27.99	27.99	-554	0.00	0.00	32.55	32.55	-553	0.00	0.00	26.47	26.47
-552	0.00	0.00	29.29	29.29	-551	0.00	0.00	13.85	13.85	-550	0.00	0.00	21.70	21.70
-549	0.00	0.00	20.71	20.71	-548	0.00	0.00	35.80	35.80	-547	0.00	0.00	14.31	14.31
-546	0.00	0.00	30.38	30.38	-545	0.00	0.00	19.38	19.38	-544	0.00	0.00	21.70	21.70
-543	0.00	0.00	32.76	32.76	-542	0.00	0.00	34.71	34.71	-541	0.00	0.00	21.70	21.70
-540	0.00	0.00	27.34	27.34	-539	0.00	0.00	27.12	27.12	-538	0.00	0.00	21.70	21.70
-537	0.00	0.00	43.39	43.39	-536	0.00	0.00	37.97	37.97	-535	0.00	0.00	27.12	27.12
-534	0.00	0.00	29.29	29.29	-533	0.00	0.00	21.70	21.70	-532	0.00	0.00	21.70	21.70
-531	0.00	0.00	26.04	26.04	-530	0.00	0.00	23.87	23.87	-529	0.00	0.00	37.82	37.82
-528	0.00	0.00	40.93	40.93	-527	0.00	0.00	29.71	29.71	-526	0.00	0.00	18.50	18.50
-525	0.00	0.00	18.50	18.50	-524	0.00	0.00	18.50	18.50	-523	0.00	0.00	18.50	18.50
-522	0.00	0.00	18.50	18.50	-521	0.00	0.00	21.75	21.75	-520	0.00	0.00	25.01	25.01
-519	0.00	0.00	24.98	24.98	-518	0.00	0.00	17.80	17.80	-517	0.00	0.00	18.24	18.24
-516	0.00	0.00	17.80	17.80	-515	0.00	0.00	36.88	36.88	-514	0.00	0.00	17.02	17.02

Relazione di calcolo

-513	0.00	0.00	13.96	13.96	-512	0.00	0.00	17.77	17.77	-511	0.00	0.00	20.61	20.61
-510	0.00	0.00	21.70	21.70	-509	0.00	0.00	36.02	36.02	-508	0.00	0.00	33.85	33.85
-507	0.00	0.00	21.70	21.70	-506	0.00	0.00	15.19	15.19	-505	0.00	0.00	21.70	21.70
-504	0.00	0.00	37.75	37.75	-503	0.00	0.00	28.42	28.42	-502	0.00	0.00	23.00	23.00
-501	0.00	0.00	18.44	18.44	-500	0.00	0.00	23.87	23.87	-499	0.00	0.00	42.31	42.31
-498	0.00	0.00	21.70	21.70	-497	0.00	0.00	17.36	17.36	-496	0.00	0.00	19.18	19.18
-495	0.00	0.00	14.54	14.54	-494	0.00	0.00	23.27	23.27	-493	0.00	0.00	16.29	16.29
-492	0.00	0.00	19.84	19.84	-491	0.00	0.00	35.80	35.80	-489	0.00	0.00	16.65	16.65
-488	0.00	0.00	18.56	18.56	-486	0.00	0.00	18.39	18.39	-485	0.00	0.00	23.13	23.13
-484	0.00	0.00	8.69	8.69	-483	0.00	0.00	15.42	15.42	-481	0.00	0.00	12.93	12.93
-480	0.00	0.00	12.34	12.34	-479	0.00	0.00	8.00	8.00	-478	0.00	0.00	12.93	12.93
-477	0.00	0.00	15.42	15.42	-476	0.00	0.00	8.99	8.99	-475	0.00	0.00	20.18	20.18
-473	0.00	0.00	12.93	12.93	-472	0.00	0.00	17.47	17.47	-471	0.00	0.00	6.56	6.56
-470	0.00	0.00	9.29	9.29	-469	0.00	0.00	11.66	11.66	-468	0.00	0.00	64.87	64.87
-467	0.00	0.00	37.82	37.82	-466	0.00	0.00	37.82	37.82	-465	0.00	0.00	37.82	37.82
-464	0.00	0.00	37.82	37.82	-463	0.00	0.00	37.82	37.82	-462	0.00	0.00	26.04	26.04
-461	0.00	0.00	14.26	14.26	-460	0.00	0.00	17.98	17.98	-459	0.00	0.00	45.06	45.06
-458	0.00	0.00	41.31	41.31	-457	0.00	0.00	41.31	41.31	-456	0.00	0.00	41.31	41.31
-455	0.00	0.00	41.31	41.31	-454	0.00	0.00	26.64	26.64	-453	0.00	0.00	11.96	11.96
-452	0.00	0.00	20.08	20.08	-451	0.00	0.00	28.21	28.21	-450	0.00	0.00	43.07	43.07
-448	0.00	0.00	27.73	27.73	-447	0.00	0.00	23.22	23.22	-446	0.00	0.00	27.12	27.12
-445	0.00	0.00	72.39	72.39	-444	0.00	0.00	8.49	8.49	-443	0.00	0.00	32.38	32.38
-442	0.00	0.00	23.22	23.22	-441	0.00	0.00	18.79	18.79	-440	0.00	0.00	22.95	22.95
-439	0.00	0.00	40.38	40.38	-438	0.00	0.00	23.22	23.22	-437	0.00	0.00	10.47	10.47
-436	0.00	0.00	72.39	72.39	-434	0.00	0.00	47.53	47.53	-433	0.00	0.00	23.12	23.12
-432	0.00	0.00	26.57	26.57	-431	0.00	0.00	42.75	42.75	-430	0.00	0.00	47.53	47.53
-429	0.00	0.00	23.02	23.02	-428	0.00	0.00	72.39	72.39	-427	0.00	0.00	40.48	40.48
-426	0.00	0.00	47.53	47.53	-425	0.00	0.00	23.02	23.02	-424	0.00	0.00	42.67	42.67
-423	0.00	0.00	42.79	42.79	-422	0.00	0.00	47.53	47.53	-421	0.00	0.00	23.02	23.02
-420	0.00	0.00	72.39	72.39	-419	0.00	0.00	39.58	39.58	-418	0.00	0.00	47.53	47.53
-417	0.00	0.00	23.02	23.02	-416	0.00	0.00	42.67	42.67	-415	0.00	0.00	72.39	72.39
-414	0.00	0.00	23.02	23.02	-413	0.00	0.00	41.18	41.18	-412	0.00	0.00	47.53	47.53
-411	0.00	0.00	31.10	31.10	-410	0.00	0.00	23.02	23.02	-409	0.00	0.00	40.52	40.52
-408	0.00	0.00	44.30	44.30	-407	0.00	0.00	72.39	72.39	-406	0.00	0.00	23.02	23.02
-405	0.00	0.00	42.94	42.94	-404	0.00	0.00	41.08	41.08	-403	0.00	0.00	24.09	24.09
-402	0.00	0.00	24.17	24.17	-401	0.00	0.00	40.09	40.09	-400	0.00	0.00	44.30	44.30
-399	0.00	0.00	72.39	72.39	-398	0.00	0.00	28.64	28.64	-397	0.00	0.00	25.32	25.32
-396	0.00	0.00	34.37	34.37	-395	0.00	0.00	40.70	40.70	-394	0.00	0.00	27.12	27.12
-393	0.00	0.00	30.37	30.37	-392	0.00	0.00	38.82	38.82	-391	0.00	0.00	47.26	47.26
-390	0.00	0.00	47.26	47.26	-389	0.00	0.00	47.26	47.26	-388	0.00	0.00	38.82	38.82
-387	0.00	0.00	30.37	30.37	-386	0.00	0.00	38.82	38.82	-385	0.00	0.00	32.38	32.38
-384	0.00	0.00	33.71	33.71	-383	0.00	0.00	14.54	14.54	-382	0.00	0.00	21.39	21.39
-381	0.00	0.00	24.49	24.49	-380	0.00	0.00	22.18	22.18	-379	0.00	0.00	67.32	67.32
-378	0.00	0.00	25.17	25.17	-377	0.00	0.00	30.38	30.38	-376	0.00	0.00	36.88	36.88
-375	0.00	0.00	21.70	21.70	-374	0.00	0.00	28.21	28.21	-373	0.00	0.00	43.39	43.39
-372	0.00	0.00	43.39	43.39	-371	0.00	0.00	24.95	24.95	-370	0.00	0.00	21.70	21.70
-369	0.00	0.00	46.65	46.65	-368	0.00	0.00	25.17	25.17	-367	0.00	0.00	32.98	32.98
-366	0.00	0.00	34.28	34.28	-365	0.00	0.00	21.70	21.70	-364	0.00	0.00	30.81	30.81
-363	0.00	0.00	23.43	23.43	-362	0.00	0.00	21.70	21.70	-361	0.00	0.00	41.66	41.66
-360	0.00	0.00	26.04	26.04	-359	0.00	0.00	23.87	23.87	-358	0.00	0.00	32.19	32.19
-357	0.00	0.00	7.41	7.41	-356	0.00	0.00	9.07	9.07	-355	0.00	0.00	13.41	13.41
-354	0.00	0.00	14.40	14.40	-353	0.00	0.00	13.91	13.91	-352	0.00	0.00	15.65	15.65
-351	0.00	0.00	21.39	21.39	-350	0.00	0.00	22.20	22.20	-349	0.00	0.00	13.85	13.85

Relazione di calcolo

-348	0.00	0.00	26.25	26.25	-347	0.00	0.00	26.42	26.42	-346	0.00	0.00	14.03	14.03
-236	0.00	0.00	12.24	12.24	-235	0.00	0.00	13.95	13.95	-234	0.00	0.00	13.95	13.95
-233	0.00	0.00	31.63	31.63	-213	0.00	0.00	11.15	11.15	-210	0.00	0.00	29.30	29.30
-208	0.00	0.00	12.91	12.91	-204	0.00	0.00	12.91	12.91	-201	0.00	0.00	29.30	29.30
-199	0.00	0.00	12.91	12.91	-195	0.00	0.00	12.91	12.91	-193	0.00	0.00	29.30	29.30
-191	0.00	0.00	12.91	12.91	-187	0.00	0.00	12.91	12.91	-185	0.00	0.00	29.30	29.30
-183	0.00	0.00	12.91	12.91	-180	0.00	0.00	29.30	29.30	-177	0.00	0.00	12.91	12.91
-173	0.00	0.00	12.91	12.91	-172	0.00	0.00	29.30	29.30	-169	0.00	0.00	12.91	12.91
-165	0.00	0.00	12.91	12.91	-164	0.00	0.00	29.30	29.30	-160	0.00	0.00	12.91	12.91
-149	0.00	0.00	18.99	18.99	-148	0.00	0.00	7.57	7.57	-147	0.00	0.00	15.63	15.63
-146	0.00	0.00	18.03	18.03	-145	0.00	0.00	12.02	12.02	-144	0.00	0.00	32.46	32.46
-143	0.00	0.00	18.01	18.01	-142	0.00	0.00	21.73	21.73	-141	0.00	0.00	26.39	26.39
-140	0.00	0.00	13.14	13.14	-122	0.00	0.00	11.53	11.53	-121	0.00	0.00	17.72	17.72
-120	0.00	0.00	23.90	23.90	-119	0.00	0.00	23.90	23.90	-118	0.00	0.00	19.53	19.53
-117	0.00	0.00	15.17	15.17	-116	0.00	0.00	15.17	15.17	-115	0.00	0.00	7.58	7.58
-114	0.00	0.00	13.54	13.54	-113	0.00	0.00	18.60	18.60	-112	0.00	0.00	18.60	18.60
-111	0.00	0.00	19.31	19.31	-110	0.00	0.00	10.08	10.08	-109	0.00	0.00	20.02	20.02
-108	0.00	0.00	11.67	11.67	-107	0.00	0.00	11.67	11.67	-106	0.00	0.00	20.02	20.02
-105	0.00	0.00	11.67	11.67	-104	0.00	0.00	11.67	11.67	-103	0.00	0.00	20.02	20.02
-102	0.00	0.00	11.67	11.67	-101	0.00	0.00	11.67	11.67	-100	0.00	0.00	20.02	20.02
-99	0.00	0.00	11.67	11.67	-98	0.00	0.00	20.02	20.02	-97	0.00	0.00	11.67	11.67
-96	0.00	0.00	11.67	11.67	-95	0.00	0.00	20.02	20.02	-94	0.00	0.00	11.67	11.67
-93	0.00	0.00	11.67	11.67	-92	0.00	0.00	20.02	20.02	-91	0.00	0.00	11.67	11.67
-90	0.00	0.00	13.52	13.52	-89	0.00	0.00	18.07	18.07	-88	0.00	0.00	12.30	12.30
-87	0.00	0.00	14.85	14.85	-86	0.00	0.00	18.03	18.03	-85	0.00	0.00	7.42	7.42
-84	0.00	0.00	15.38	15.38	-83	0.00	0.00	16.99	16.99	-82	0.00	0.00	18.60	18.60
-81	0.00	0.00	18.60	18.60	-80	0.00	0.00	19.41	19.41	-79	0.00	0.00	20.22	20.22
-78	0.00	0.00	20.22	20.22	-77	0.00	0.00	10.11	10.11	-76	0.00	0.00	6.77	6.77
-75	0.00	0.00	9.30	9.30	-74	0.00	0.00	9.30	9.30	-73	0.00	0.00	9.65	9.65
-72	0.00	0.00	5.04	5.04	-71	0.00	0.00	10.01	10.01	-70	0.00	0.00	5.83	5.83
-69	0.00	0.00	5.83	5.83	-68	0.00	0.00	10.01	10.01	-67	0.00	0.00	5.83	5.83
-66	0.00	0.00	5.83	5.83	-65	0.00	0.00	10.01	10.01	-64	0.00	0.00	5.83	5.83
-63	0.00	0.00	5.83	5.83	-62	0.00	0.00	10.01	10.01	-61	0.00	0.00	5.83	5.83
-60	0.00	0.00	10.01	10.01	-59	0.00	0.00	5.83	5.83	-58	0.00	0.00	5.83	5.83
-57	0.00	0.00	10.01	10.01	-56	0.00	0.00	5.83	5.83	-55	0.00	0.00	5.83	5.83
-54	0.00	0.00	10.01	10.01	-53	0.00	0.00	5.83	5.83	-52	0.00	0.00	6.76	6.76
-51	0.00	0.00	9.03	9.03	-50	0.00	0.00	6.15	6.15	-49	0.00	0.00	7.42	7.42
-48	0.00	0.00	9.01	9.01	-47	0.00	0.00	3.71	3.71	-46	0.00	0.00	7.69	7.69
-45	0.00	0.00	8.49	8.49	-44	0.00	0.00	9.30	9.30	-43	0.00	0.00	9.30	9.30
-42	0.00	0.00	9.70	9.70	-41	0.00	0.00	10.11	10.11	-40	0.00	0.00	10.11	10.11
-39	0.00	0.00	5.06	5.06	153	0.00	0.00	9.55	9.55	154	0.00	0.00	4.07	4.07
155	0.00	0.00	4.90	4.90	156	0.00	0.00	10.13	10.13	157	0.00	0.00	5.62	5.62
158	0.00	0.00	5.62	5.62	159	0.00	0.00	5.68	5.68	163	0.00	0.00	7.66	7.66
164	0.00	0.00	7.66	7.66	165	0.00	0.00	7.78	7.78	166	0.00	0.00	7.87	7.87
167	0.00	0.00	7.66	7.66	168	0.00	0.00	7.66	7.66	169	0.00	0.00	7.78	7.78
170	0.00	0.00	7.66	7.66	171	0.00	0.00	7.87	7.87	172	0.00	0.00	7.66	7.66
173	0.00	0.00	7.66	7.66	174	0.00	0.00	7.78	7.78	175	0.00	0.00	7.66	7.66
176	0.00	0.00	7.66	7.66	177	0.00	0.00	7.78	7.78	178	0.00	0.00	7.66	7.66
179	0.00	0.00	7.87	7.87	180	0.00	0.00	7.66	7.66	181	0.00	0.00	7.66	7.66
182	0.00	0.00	7.78	7.78	183	0.00	0.00	7.66	7.66	184	0.00	0.00	7.66	7.66
185	0.00	0.00	7.78	7.78	186	0.00	0.00	7.66	7.66	187	0.00	0.00	2.94	2.94
188	0.00	0.00	2.91	2.91	189	0.00	0.00	2.91	2.91	190	0.00	0.00	2.91	2.91
191	0.00	0.00	2.91	2.91	192	0.00	0.00	2.91	2.91	193	0.00	0.00	2.91	2.91

Relazione di calcolo

194	0.00	0.00	2.91	2.91	195	0.00	0.00	10.34	10.34	196	0.00	0.00	10.11	10.11
197	0.00	0.00	10.11	10.11	198	0.00	0.00	10.23	10.23	199	0.00	0.00	10.11	10.11
200	0.00	0.00	10.11	10.11	201	0.00	0.00	100.57	100.57	202	0.00	0.00	151.24	151.24
203	0.00	0.00	160.79	160.79	204	0.00	0.00	133.32	133.32	205	0.00	0.00	89.96	89.96
206	0.00	0.00	75.77	75.77	207	0.00	0.00	193.93	193.93	208	0.00	0.00	211.08	211.08
209	0.00	0.00	21.41	21.41	210	0.00	0.00	209.80	209.80	211	0.01	0.01	340.47	340.47
1001	0.00	0.00	8.02	8.02	1002	0.00	0.00	8.02	8.02	1003	0.00	0.00	8.02	8.02
1004	0.00	0.00	8.02	8.02	1005	0.00	0.00	8.02	8.02	1006	0.00	0.00	8.02	8.02
1007	0.00	0.00	8.02	8.02	1008	0.00	0.00	8.08	8.08	1009	0.00	0.00	6.31	6.31
1010	0.00	0.00	6.31	6.31	1011	0.00	0.00	6.31	6.31	1012	0.00	0.00	6.31	6.31
1013	0.00	0.00	6.31	6.31	1014	0.00	0.00	6.31	6.31	1015	0.00	0.00	6.31	6.31
1016	0.00	0.00	6.36	6.36	1017	0.00	0.00	6.31	6.31	1018	0.00	0.00	6.31	6.31
1019	0.00	0.00	6.31	6.31	1020	0.00	0.00	6.31	6.31	1021	0.00	0.00	6.31	6.31
1022	0.00	0.00	6.31	6.31	1023	0.00	0.00	6.31	6.31	1024	0.00	0.00	6.36	6.36
1025	0.00	0.00	6.31	6.31	1026	0.00	0.00	6.31	6.31	1027	0.00	0.00	6.31	6.31
1028	0.00	0.00	6.31	6.31	1029	0.00	0.00	6.31	6.31	1030	0.00	0.00	6.31	6.31
1031	0.00	0.00	6.31	6.31	1032	0.00	0.00	6.36	6.36	1033	0.00	0.00	6.31	6.31
1034	0.00	0.00	6.31	6.31	1035	0.00	0.00	6.31	6.31	1036	0.00	0.00	6.31	6.31
1037	0.00	0.00	6.31	6.31	1038	0.00	0.00	6.31	6.31	1039	0.00	0.00	6.31	6.31
1040	0.00	0.00	6.36	6.36	1041	0.00	0.00	6.31	6.31	1042	0.00	0.00	6.31	6.31
1043	0.00	0.00	6.31	6.31	1044	0.00	0.00	6.31	6.31	1045	0.00	0.00	6.31	6.31
1046	0.00	0.00	6.31	6.31	1047	0.00	0.00	6.31	6.31	1048	0.00	0.00	6.36	6.36
1049	0.00	0.00	6.31	6.31	1050	0.00	0.00	6.31	6.31	1051	0.00	0.00	6.31	6.31
1052	0.00	0.00	6.31	6.31	1053	0.00	0.00	6.31	6.31	1054	0.00	0.00	6.31	6.31
1055	0.00	0.00	6.31	6.31	1056	0.00	0.00	6.36	6.36	1057	0.00	0.00	6.31	6.31
1058	0.00	0.00	6.31	6.31	1059	0.00	0.00	6.31	6.31	1060	0.00	0.00	6.31	6.31
1061	0.00	0.00	6.31	6.31	1062	0.00	0.00	6.31	6.31	1063	0.00	0.00	6.31	6.31
1064	0.00	0.00	6.36	6.36	1065	0.00	0.00	6.31	6.31	1066	0.00	0.00	6.31	6.31
1067	0.00	0.00	6.31	6.31	1068	0.00	0.00	6.31	6.31	1069	0.00	0.00	6.31	6.31
1070	0.00	0.00	6.31	6.31	1071	0.00	0.00	6.31	6.31	1072	0.00	0.00	6.36	6.36
1073	0.00	0.00	6.31	6.31	1074	0.00	0.00	6.31	6.31	1075	0.00	0.00	6.31	6.31
1076	0.00	0.00	6.31	6.31	1077	0.00	0.00	6.31	6.31	1078	0.00	0.00	6.31	6.31
1079	0.00	0.00	6.31	6.31	1080	0.00	0.00	6.36	6.36	1081	0.00	0.00	8.02	8.02
1082	0.00	0.00	8.02	8.02	1083	0.00	0.00	8.02	8.02	1084	0.00	0.00	8.02	8.02
1085	0.00	0.00	8.02	8.02	1086	0.00	0.00	8.02	8.02	1087	0.00	0.00	8.02	8.02
1088	0.00	0.00	8.08	8.08	1089	0.00	0.00	10.01	10.01	1090	0.00	0.00	9.92	9.92
1091	0.00	0.00	9.92	9.92	1092	0.00	0.00	10.01	10.01	1093	0.00	0.00	9.92	9.92
1094	0.00	0.00	9.92	9.92	1095	0.00	0.00	9.92	9.92	1096	0.00	0.00	10.10	10.10
1097	0.00	0.00	9.21	9.21	1098	0.00	0.00	9.11	9.11	1099	0.00	0.00	9.11	9.11
1100	0.00	0.00	9.21	9.21	1101	0.00	0.00	9.11	9.11	1102	0.00	0.00	9.11	9.11
1103	0.00	0.00	9.11	9.11	1104	0.00	0.00	9.28	9.28	1105	0.00	0.00	8.53	8.53
1106	0.00	0.00	8.43	8.43	1107	0.00	0.00	8.43	8.43	1108	0.00	0.00	8.53	8.53
1109	0.00	0.00	8.43	8.43	1110	0.00	0.00	8.43	8.43	1111	0.00	0.00	8.43	8.43
1112	0.00	0.00	8.59	8.59	1113	0.00	0.00	8.53	8.53	1114	0.00	0.00	8.43	8.43
1115	0.00	0.00	8.43	8.43	1116	0.00	0.00	8.53	8.53	1117	0.00	0.00	8.43	8.43
1118	0.00	0.00	8.43	8.43	1119	0.00	0.00	8.43	8.43	1120	0.00	0.00	8.59	8.59
1121	0.00	0.00	8.53	8.53	1122	0.00	0.00	8.43	8.43	1123	0.00	0.00	8.43	8.43
1124	0.00	0.00	8.53	8.53	1125	0.00	0.00	8.43	8.43	1126	0.00	0.00	8.43	8.43
1127	0.00	0.00	8.43	8.43	1128	0.00	0.00	8.59	8.59	1129	0.00	0.00	8.53	8.53
1130	0.00	0.00	8.43	8.43	1131	0.00	0.00	8.43	8.43	1132	0.00	0.00	8.53	8.53
1133	0.00	0.00	8.43	8.43	1134	0.00	0.00	8.43	8.43	1135	0.00	0.00	8.43	8.43
1136	0.00	0.00	8.59	8.59	1137	0.00	0.00	7.17	7.17	1138	0.00	0.00	7.07	7.07
1139	0.00	0.00	7.07	7.07	1140	0.00	0.00	7.17	7.17	1141	0.00	0.00	7.07	7.07

Relazione di calcolo

1142	0.00	0.00	7.07	7.07	1143	0.00	0.00	7.07	7.07	1144	0.00	0.00	7.22	7.22
1145	0.00	0.00	6.30	6.30	1146	0.00	0.00	6.30	6.30	1147	0.00	0.00	6.30	6.30
1148	0.00	0.00	6.30	6.30	1149	0.00	0.00	6.30	6.30	1150	0.00	0.00	6.30	6.30
1151	0.00	0.00	6.30	6.30	1152	0.00	0.00	6.34	6.34	1153	0.00	0.00	10.23	10.23
1154	0.00	0.00	10.11	10.11	1155	0.00	0.00	10.34	10.34	1156	0.00	0.00	10.11	10.11
1157	0.00	0.00	10.11	10.11	1158	0.00	0.00	10.23	10.23	1159	0.00	0.00	10.11	10.11
1160	0.00	0.00	10.11	10.11	1161	0.00	0.00	10.23	10.23	1162	0.00	0.00	10.11	10.11
1163	0.00	0.00	7.87	7.87	1164	0.00	0.00	7.66	7.66	1165	0.00	0.00	7.66	7.66
1166	0.00	0.00	7.78	7.78	1167	0.00	0.00	7.66	7.66	1168	0.00	0.00	7.66	7.66
1169	0.00	0.00	7.78	7.78	1170	0.00	0.00	7.66	7.66	1171	0.00	0.00	3.06	3.06
1172	0.00	0.00	2.91	2.91	1173	0.00	0.00	2.91	2.91	1174	0.00	0.00	3.03	3.03
1175	0.00	0.00	2.91	2.91	1176	0.00	0.00	2.91	2.91	1177	0.00	0.00	3.03	3.03
1178	0.00	0.00	2.91	2.91										

Totali forze sismiche

Fx <daN>	Fy <daN>
63452.10	63452.10

Elenco forze sismiche nodali allo SLV

Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>	Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>	Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>
-1895	0.00	0.00	51.50	51.50	-1890	0.00	0.00	37.73	37.73	-1889	0.01	0.01	359.19	359.19
-1888	0.00	0.00	68.39	68.39	-1887	0.00	0.00	5.43	5.43	-1886	0.00	0.00	18.25	18.25
-1885	0.00	0.00	22.17	22.17	-1884	0.00	0.00	30.89	30.89	-1883	0.00	0.00	32.83	32.83
-1882	0.00	0.00	10.39	10.39	-1881	0.00	0.00	7.48	7.48	-1880	0.00	0.00	36.30	36.30
-1879	0.00	0.00	4.03	4.03	-1878	0.00	0.00	10.44	10.44	-1877	0.00	0.00	4.52	4.52
-1874	0.00	0.00	3.77	3.77	-1873	0.00	0.00	3.21	3.21	-1872	0.00	0.00	10.01	10.01
-1871	0.00	0.00	5.42	5.42	-1870	0.00	0.00	4.52	4.52	-1868	0.00	0.00	4.15	4.15
-1867	0.00	0.00	4.52	4.52	-1865	0.00	0.00	4.89	4.89	-1864	0.00	0.00	4.65	4.65
-1863	0.00	0.00	4.69	4.69	-1862	0.00	0.00	31.40	31.40	-1861	0.00	0.00	7.18	7.18
-1860	0.00	0.00	5.03	5.03	-1859	0.00	0.00	6.36	6.36	-1858	0.00	0.00	5.00	5.00
-1857	0.00	0.00	4.52	4.52	-1855	0.00	0.00	3.17	3.17	-1854	0.00	0.00	4.31	4.31
-1853	0.00	0.00	5.00	5.00	-1852	0.00	0.00	3.78	3.78	-1851	0.00	0.00	3.87	3.87
-1850	0.00	0.00	3.30	3.30	-1849	0.00	0.00	4.52	4.52	-1847	0.00	0.00	5.88	5.88
-1846	0.00	0.00	2.40	2.40	-1845	0.00	0.00	3.49	3.49	-1844	0.00	0.00	4.51	4.51
-1843	0.00	0.00	2.33	2.33	-1842	0.00	0.00	4.52	4.52	-1840	0.00	0.00	4.52	4.52
-1839	0.00	0.00	3.49	3.49	-1838	0.00	0.00	4.51	4.51	-1837	0.00	0.00	4.65	4.65
-1836	0.00	0.00	2.33	2.33	-1835	0.00	0.00	4.52	4.52	-1832	0.00	0.00	4.52	4.52
-1831	0.00	0.00	4.46	4.46	-1830	0.00	0.00	4.04	4.04	-1829	0.00	0.00	3.86	3.86
-1828	0.00	0.00	1.97	1.97	-1827	0.00	0.00	2.43	2.43	-1826	0.00	0.00	4.21	4.21
-1825	0.00	0.00	2.48	2.48	-1824	0.00	0.00	4.92	4.92	-1823	0.00	0.00	8.08	8.08
-1822	0.00	0.00	3.12	3.12	-1821	0.00	0.00	4.92	4.92	-1820	0.00	0.00	9.38	9.38
-1819	0.00	0.00	3.12	3.12	-1818	0.00	0.00	8.39	8.39	-1811	0.00	0.00	3.04	3.04
-1809	0.00	0.00	22.83	22.83	-1808	0.00	0.00	21.33	21.33	-1807	0.00	0.00	27.32	27.32
-1806	0.00	0.00	9.57	9.57	-1805	0.00	0.00	18.11	18.11	-1804	0.00	0.00	9.52	9.52
-1803	0.00	0.00	18.11	18.11	-1802	0.00	0.00	16.24	16.24	-1801	0.00	0.00	25.02	25.02
-1799	0.00	0.00	25.49	25.49	-1798	0.00	0.00	26.54	26.54	-1797	0.00	0.00	22.44	22.44
-1796	0.00	0.00	18.68	18.68	-1795	0.00	0.00	27.32	27.32	-1778	0.00	0.00	15.46	15.46
-1777	0.00	0.00	15.62	15.62	-1776	0.00	0.00	36.88	36.88	-1775	0.00	0.00	20.81	20.81
-1774	0.00	0.00	79.78	79.78	-1752	0.00	0.00	22.42	22.42	-1751	0.00	0.00	10.16	10.16
-1750	0.00	0.00	22.42	22.42	-1749	0.00	0.00	13.06	13.06	-1748	0.00	0.00	10.17	10.17
-1747	0.00	0.00	22.40	22.40	-1746	0.00	0.00	13.07	13.07	-1745	0.00	0.00	22.40	22.40
-1744	0.00	0.00	161.41	161.41	-1738	0.00	0.00	51.12	51.12	-1735	0.00	0.00	6.96	6.96
-1734	0.00	0.00	6.82	6.82	-1731	0.00	0.00	100.96	100.96	-1730	0.00	0.00	45.15	45.15
-1729	0.00	0.00	41.85	41.85	-1728	0.00	0.00	45.15	45.15	-1727	0.00	0.00	48.44	48.44

Relazione di calcolo

-1726	0.00	0.00	45.15	45.15	-1725	0.00	0.00	35.78	35.78	-1724	0.00	0.00	89.37	89.37
-1723	0.00	0.00	47.56	47.56	-1722	0.00	0.00	45.14	45.14	-1721	0.00	0.00	53.92	53.92
-1720	0.00	0.00	53.15	53.15	-1719	0.00	0.00	103.51	103.51	-1718	0.00	0.00	52.80	52.80
-1717	0.00	0.00	48.73	48.73	-1716	0.00	0.00	41.88	41.88	-1715	0.00	0.00	47.22	47.22
-1714	0.00	0.00	111.37	111.37	-1713	0.00	0.00	45.19	45.19	-1712	0.00	0.00	42.43	42.43
-1711	0.00	0.00	45.78	45.78	-1710	0.00	0.00	49.13	49.13	-1709	0.00	0.00	45.78	45.78
-1708	0.00	0.00	45.78	45.78	-1707	0.00	0.00	112.18	112.18	-1706	0.00	0.00	48.54	48.54
-1705	0.00	0.00	102.02	102.02	-1704	0.00	0.00	60.51	60.51	-1703	0.00	0.00	60.51	60.51
-1702	0.00	0.00	60.91	60.91	-1701	0.00	0.00	60.96	60.96	-1700	0.00	0.00	61.56	61.56
-1699	0.00	0.00	27.74	27.74	-1698	0.00	0.00	47.70	47.70	-1697	0.00	0.00	47.21	47.21
-1696	0.00	0.00	53.44	53.44	-1695	0.00	0.00	46.59	46.59	-1694	0.00	0.00	45.32	45.32
-1693	0.00	0.00	40.45	40.45	-1692	0.00	0.00	40.15	40.15	-1691	0.00	0.00	40.15	40.15
-1690	0.00	0.00	21.33	21.33	-1689	0.00	0.00	21.33	21.33	-1688	0.00	0.00	26.94	26.94
-1687	0.00	0.00	21.33	21.33	-1686	0.00	0.00	21.33	21.33	-1685	0.00	0.00	21.33	21.33
-1684	0.00	0.00	15.72	15.72	-1683	0.00	0.00	21.33	21.33	-1682	0.00	0.00	21.33	21.33
-1681	0.00	0.00	21.33	21.33	-1680	0.00	0.00	21.34	21.34	-1679	0.00	0.00	21.34	21.34
-1675	0.00	0.00	29.22	29.22	-1674	0.00	0.00	27.40	27.40	-1673	0.00	0.00	21.70	21.70
-1672	0.00	0.00	21.70	21.70	-1671	0.00	0.00	27.40	27.40	-1670	0.00	0.00	21.70	21.70
-1668	0.00	0.00	23.52	23.52	-1667	0.00	0.00	40.77	40.77	-1665	0.00	0.00	23.52	23.52
-1664	0.00	0.00	21.70	21.70	-1663	0.00	0.00	21.70	21.70	-1662	0.00	0.00	15.99	15.99
-1661	0.00	0.00	15.99	15.99	-1660	0.00	0.00	21.70	21.70	-1658	0.00	0.00	23.52	23.52
-1657	0.00	0.00	40.77	40.77	-1656	0.00	0.00	36.47	36.47	-1655	0.00	0.00	35.36	35.36
-1654	0.00	0.00	33.25	33.25	-1653	0.00	0.00	32.45	32.45	-1652	0.00	0.00	33.22	33.22
-1651	0.00	0.00	26.74	26.74	-1650	0.00	0.00	24.92	24.92	-1649	0.00	0.00	16.25	16.25
-1648	0.00	0.00	5.57	5.57	-1647	0.00	0.00	5.26	5.26	-1646	0.00	0.00	8.00	8.00
-1645	0.00	0.00	23.46	23.46	-1644	0.00	0.00	21.49	21.49	-1643	0.00	0.00	21.49	21.49
-1642	0.00	0.00	5.81	5.81	-1641	0.00	0.00	33.92	33.92	-1640	0.00	0.00	15.67	15.67
-1639	0.00	0.00	13.33	13.33	-1636	0.00	0.00	8.12	8.12	-1635	0.00	0.00	12.08	12.08
-1634	0.00	0.00	183.08	183.08	-1633	0.00	0.00	196.25	196.25	-1632	0.00	0.00	199.98	199.98
-1631	0.00	0.00	163.28	163.28	-1630	0.00	0.00	91.87	91.87	-1629	0.00	0.00	155.89	155.89
-1628	0.00	0.00	210.14	210.14	-1627	0.00	0.00	176.25	176.25	-1626	0.00	0.00	91.87	91.87
-1625	0.00	0.00	79.07	79.07	-1624	0.00	0.00	15.48	15.48	-1620	0.00	0.00	107.59	107.59
-1619	0.00	0.00	106.63	106.63	-1618	0.00	0.00	102.56	102.56	-1617	0.00	0.00	102.56	102.56
-1616	0.00	0.00	210.85	210.85	-1615	0.00	0.00	177.01	177.01	-1614	0.00	0.00	191.28	191.28
-1613	0.00	0.00	169.74	169.74	-1612	0.00	0.00	102.56	102.56	-1611	0.00	0.00	102.56	102.56
-1610	0.00	0.00	152.88	152.88	-1609	0.00	0.00	174.42	174.42	-1608	0.00	0.00	148.55	148.55
-1607	0.00	0.00	161.88	161.88	-1606	0.00	0.00	102.56	102.56	-1605	0.00	0.00	102.56	102.56
-1604	0.00	0.00	209.42	209.42	-1603	0.00	0.00	196.09	196.09	-1602	0.00	0.00	144.80	144.80
-1601	0.00	0.00	162.23	162.23	-1600	0.00	0.00	102.56	102.56	-1599	0.00	0.00	102.56	102.56
-1598	0.00	0.00	171.20	171.20	-1597	0.00	0.00	182.75	182.75	-1596	0.00	0.00	102.56	102.56
-1595	0.00	0.00	147.87	147.87	-1594	0.00	0.00	146.85	146.85	-1593	0.00	0.00	102.56	102.56
-1592	0.00	0.00	226.08	226.08	-1591	0.00	0.00	198.13	198.13	-1590	0.00	0.00	146.85	146.85
-1589	0.00	0.00	156.75	156.75	-1588	0.00	0.00	102.56	102.56	-1587	0.00	0.00	102.57	102.57
-1586	0.00	0.00	137.88	137.88	-1585	0.00	0.00	124.45	124.45	-1584	0.00	0.00	206.77	206.77
-1583	0.00	0.00	199.88	199.88	-1582	0.00	0.00	192.98	192.98	-1581	0.00	0.00	192.98	192.98
-1580	0.00	0.00	206.50	206.50	-1579	0.00	0.00	213.66	213.66	-1578	0.00	0.00	179.47	179.47
-1577	0.00	0.00	159.67	159.67	-1576	0.00	0.00	126.36	126.36	-1575	0.00	0.00	135.96	135.96
-1574	0.00	0.00	151.06	151.06	-1573	0.00	0.00	210.21	210.21	-1572	0.00	0.00	151.06	151.06
-1571	0.00	0.00	45.82	45.82	-1570	0.00	0.00	59.86	59.86	-1569	0.00	0.00	39.50	39.50
-1568	0.00	0.00	51.67	51.67	-1567	0.00	0.00	39.50	39.50	-1566	0.00	0.00	84.43	84.43
-1565	0.00	0.00	80.48	80.48	-1564	0.00	0.00	39.50	39.50	-1563	0.00	0.00	44.16	44.16
-1562	0.00	0.00	39.50	39.50	-1561	0.00	0.00	87.59	87.59	-1560	0.00	0.00	83.73	83.73
-1559	0.00	0.00	41.87	41.87	-1558	0.00	0.00	33.57	33.57	-1557	0.00	0.00	63.44	63.44

Relazione di calcolo

-1556	0.00	0.00	103.34	103.34	-1555	0.00	0.00	39.50	39.50	-1554	0.00	0.00	55.11	55.11
-1553	0.00	0.00	39.50	39.50	-1552	0.00	0.00	67.98	67.98	-1551	0.00	0.00	93.79	93.79
-1550	0.00	0.00	65.98	65.98	-1549	0.00	0.00	43.45	43.45	-1548	0.00	0.00	61.72	61.72
-1547	0.00	0.00	66.73	66.73	-1546	0.00	0.00	45.48	45.48	-1545	0.00	0.00	43.76	43.76
-1544	0.00	0.00	79.78	79.78	-1543	0.00	0.00	23.55	23.55	-1542	0.00	0.00	94.94	94.94
-1541	0.00	0.00	25.25	25.25	-1540	0.00	0.00	55.24	55.24	-1539	0.00	0.00	79.78	79.78
-1538	0.00	0.00	21.41	21.41	-1537	0.00	0.00	88.23	88.23	-1536	0.00	0.00	147.88	147.88
-1535	0.00	0.00	55.24	55.24	-1534	0.00	0.00	30.13	30.13	-1533	0.00	0.00	21.04	21.04
-1531	0.00	0.00	43.69	43.69	-1530	0.00	0.00	69.00	69.00	-1529	0.00	0.00	72.04	72.04
-1528	0.00	0.00	42.32	42.32	-1527	0.00	0.00	39.89	39.89	-1526	0.00	0.00	123.08	123.08
-1525	0.00	0.00	146.61	146.61	-1524	0.00	0.00	146.61	146.61	-1523	0.00	0.00	146.61	146.61
-1522	0.00	0.00	146.61	146.61	-1521	0.00	0.00	146.61	146.61	-1520	0.00	0.00	133.43	133.43
-1519	0.00	0.00	120.26	120.26	-1518	0.00	0.00	102.18	102.18	-1517	0.00	0.00	134.72	134.72
-1516	0.00	0.00	179.92	179.92	-1514	0.00	0.00	140.31	140.31	-1513	0.00	0.00	160.12	160.12
-1512	0.00	0.00	130.52	130.52	-1511	0.00	0.00	100.92	100.92	-1510	0.00	0.00	105.12	105.12
-1509	0.00	0.00	109.32	109.32	-1508	0.00	0.00	100.73	100.73	-1507	0.00	0.00	67.64	67.64
-1506	0.00	0.00	68.90	68.90	-1505	0.00	0.00	21.59	21.59	-1504	0.00	0.00	25.23	25.23
-1503	0.00	0.00	109.51	109.51	-1502	0.00	0.00	74.74	74.74	-1501	0.00	0.00	79.78	79.78
-1500	0.00	0.00	45.40	45.40	-1499	0.00	0.00	23.21	23.21	-1498	0.00	0.00	88.94	88.94
-1497	0.00	0.00	86.01	86.01	-1496	0.00	0.00	21.59	21.59	-1495	0.00	0.00	19.04	19.04
-1494	0.00	0.00	88.09	88.09	-1493	0.00	0.00	100.45	100.45	-1492	0.00	0.00	110.85	110.85
-1491	0.00	0.00	49.63	49.63	-1489	0.00	0.00	73.56	73.56	-1488	0.00	0.00	68.58	68.58
-1487	0.00	0.00	21.41	21.41	-1486	0.00	0.00	60.10	60.10	-1485	0.00	0.00	79.78	79.78
-1484	0.00	0.00	91.81	91.81	-1483	0.00	0.00	45.10	45.10	-1482	0.00	0.00	41.84	41.84
-1481	0.00	0.00	68.24	68.24	-1480	0.00	0.00	79.78	79.78	-1479	0.00	0.00	21.41	21.41
-1478	0.00	0.00	67.42	67.42	-1477	0.00	0.00	121.93	121.93	-1476	0.00	0.00	79.78	79.78
-1475	0.00	0.00	40.59	40.59	-1474	0.00	0.00	39.69	39.69	-1473	0.00	0.00	67.42	67.42
-1472	0.00	0.00	21.41	21.41	-1471	0.00	0.00	79.78	79.78	-1470	0.00	0.00	152.89	152.89
-1469	0.00	0.00	39.62	39.62	-1468	0.00	0.00	36.04	36.04	-1467	0.00	0.00	79.78	79.78
-1466	0.00	0.00	67.42	67.42	-1465	0.00	0.00	21.41	21.41	-1464	0.00	0.00	79.78	79.78
-1463	0.00	0.00	33.10	33.10	-1462	0.00	0.00	97.61	97.61	-1461	0.00	0.00	32.64	32.64
-1460	0.00	0.00	79.78	79.78	-1459	0.00	0.00	52.92	52.92	-1458	0.00	0.00	67.42	67.42
-1457	0.00	0.00	26.64	26.64	-1456	0.00	0.00	23.55	23.55	-1455	0.00	0.00	79.78	79.78
-1454	0.00	0.00	71.38	71.38	-1453	0.00	0.00	25.93	25.93	-1452	0.00	0.00	45.08	45.08
-1451	0.00	0.00	55.62	55.62	-1450	0.00	0.00	59.90	59.90	-1449	0.00	0.00	64.17	64.17
-1448	0.00	0.00	63.99	63.99	-1447	0.00	0.00	25.93	25.93	-1446	0.00	0.00	64.58	64.58
-1445	0.00	0.00	55.73	55.73	-1444	0.00	0.00	54.02	54.02	-1443	0.00	0.00	12.71	12.71
-1442	0.00	0.00	45.39	45.39	-1441	0.00	0.00	49.43	49.43	-1440	0.00	0.00	20.18	20.18
-1439	0.00	0.00	75.14	75.14	-1438	0.00	0.00	110.69	110.69	-1437	0.00	0.00	128.99	128.99
-1436	0.00	0.00	64.78	64.78	-1435	0.00	0.00	103.08	103.08	-1434	0.00	0.00	150.78	150.78
-1433	0.00	0.00	93.36	93.36	-1432	0.00	0.00	64.78	64.78	-1431	0.00	0.00	75.14	75.14
-1430	0.00	0.00	118.46	118.46	-1429	0.00	0.00	129.18	129.18	-1428	0.00	0.00	64.78	64.78
-1427	0.00	0.00	115.03	115.03	-1426	0.00	0.00	89.61	89.61	-1425	0.00	0.00	64.78	64.78
-1424	0.00	0.00	138.56	138.56	-1423	0.00	0.00	88.42	88.42	-1422	0.00	0.00	71.26	71.26
-1421	0.00	0.00	6.74	6.74	-1420	0.00	0.00	7.95	7.95	-1419	0.00	0.00	4.84	4.84
-1418	0.00	0.00	62.85	62.85	-1417	0.00	0.00	62.69	62.69	-1416	0.00	0.00	65.99	65.99
-1415	0.00	0.00	65.99	65.99	-1414	0.00	0.00	51.66	51.66	-1413	0.00	0.00	25.70	25.70
-1412	0.00	0.00	23.24	23.24	-1411	0.00	0.00	32.40	32.40	-1410	0.00	0.00	26.86	26.86
-1409	0.00	0.00	21.95	21.95	-1407	0.00	0.00	22.44	22.44	-1406	0.00	0.00	29.53	29.53
-1405	0.00	0.00	35.73	35.73	-1403	0.00	0.00	19.40	19.40	-1402	0.00	0.00	25.59	25.59
-1401	0.00	0.00	34.91	34.91	-1400	0.00	0.00	28.94	28.94	-1399	0.00	0.00	30.93	30.93
-1398	0.00	0.00	27.13	27.13	-1397	0.00	0.00	27.46	27.46	-1396	0.00	0.00	23.52	23.52
-1395	0.00	0.00	47.52	47.52	-1394	0.00	0.00	55.25	55.25	-1393	0.00	0.00	44.94	44.94

Relazione di calcolo

-1392	0.00	0.00	49.73	49.73	-1391	0.00	0.00	22.21	22.21	-1390	0.00	0.00	24.65	24.65
-1389	0.00	0.00	32.20	32.20	-1388	0.00	0.00	29.84	29.84	-1387	0.00	0.00	22.25	22.25
-1386	0.00	0.00	25.32	25.32	-1385	0.00	0.00	32.52	32.52	-1384	0.00	0.00	29.34	29.34
-1383	0.00	0.00	55.62	55.62	-1382	0.00	0.00	58.94	58.94	-1381	0.00	0.00	31.96	31.96
-1380	0.00	0.00	22.79	22.79	-1379	0.00	0.00	46.05	46.05	-1378	0.00	0.00	22.77	22.77
-1377	0.00	0.00	36.17	36.17	-1376	0.00	0.00	31.65	31.65	-1375	0.00	0.00	22.61	22.61
-1374	0.00	0.00	24.42	24.42	-1373	0.00	0.00	32.15	32.15	-1372	0.00	0.00	30.27	30.27
-1371	0.00	0.00	44.20	44.20	-1370	0.00	0.00	40.52	40.52	-1369	0.00	0.00	63.36	63.36
-1368	0.00	0.00	66.31	66.31	-1367	0.00	0.00	48.35	48.35	-1366	0.00	0.00	30.39	30.39
-1365	0.00	0.00	30.39	30.39	-1364	0.00	0.00	31.14	31.14	-1363	0.00	0.00	30.39	30.39
-1362	0.00	0.00	29.63	29.63	-1361	0.00	0.00	35.45	35.45	-1360	0.00	0.00	40.52	40.52
-1359	0.00	0.00	41.81	41.81	-1358	0.00	0.00	31.28	31.28	-1357	0.00	0.00	33.10	33.10
-1356	0.00	0.00	31.28	31.28	-1355	0.00	0.00	62.62	62.62	-1354	0.00	0.00	27.54	27.54
-1353	0.00	0.00	21.70	21.70	-1352	0.00	0.00	29.52	29.52	-1351	0.00	0.00	34.99	34.99
-1350	0.00	0.00	24.46	24.46	-1349	0.00	0.00	30.02	30.02	-1348	0.00	0.00	28.22	28.22
-1347	0.00	0.00	26.34	26.34	-1346	0.00	0.00	25.79	25.79	-1345	0.00	0.00	22.96	22.96
-1344	0.00	0.00	31.47	31.47	-1343	0.00	0.00	23.69	23.69	-1342	0.00	0.00	33.23	33.23
-1341	0.00	0.00	29.44	29.44	-1340	0.00	0.00	19.90	19.90	-1339	0.00	0.00	35.27	35.27
-1338	0.00	0.00	19.02	19.02	-1337	0.00	0.00	29.47	29.47	-1336	0.00	0.00	32.15	32.15
-1335	0.00	0.00	22.61	22.61	-1334	0.00	0.00	36.17	36.17	-1333	0.00	0.00	25.32	25.32
-1332	0.00	0.00	33.02	33.02	-1331	0.00	0.00	60.78	60.78	-1330	0.00	0.00	33.89	33.89
-1329	0.00	0.00	16.94	16.94	-1328	0.00	0.00	32.41	32.41	-1327	0.00	0.00	23.66	23.66
-1326	0.00	0.00	20.26	20.26	-1325	0.00	0.00	38.92	38.92	-1324	0.00	0.00	22.08	22.08
-1323	0.00	0.00	13.52	13.52	-1322	0.00	0.00	27.98	27.98	-1321	0.00	0.00	20.26	20.26
-1320	0.00	0.00	19.19	19.19	-1319	0.00	0.00	20.63	20.63	-1318	0.00	0.00	35.62	35.62
-1317	0.00	0.00	27.98	27.98	-1316	0.00	0.00	13.98	13.98	-1315	0.00	0.00	33.85	33.85
-1314	0.00	0.00	20.26	20.26	-1313	0.00	0.00	30.56	30.56	-1312	0.00	0.00	21.17	21.17
-1311	0.00	0.00	24.26	24.26	-1310	0.00	0.00	12.52	12.52	-1309	0.00	0.00	10.13	10.13
-1308	0.00	0.00	83.45	83.45	-1307	0.00	0.00	64.22	64.22	-1306	0.00	0.00	64.22	64.22
-1305	0.00	0.00	64.22	64.22	-1304	0.00	0.00	64.22	64.22	-1303	0.00	0.00	64.22	64.22
-1302	0.00	0.00	45.04	45.04	-1301	0.00	0.00	25.86	25.86	-1300	0.00	0.00	31.35	31.35
-1299	0.00	0.00	76.51	76.51	-1298	0.00	0.00	71.68	71.68	-1297	0.00	0.00	70.14	70.14
-1296	0.00	0.00	68.59	68.59	-1295	0.00	0.00	70.14	70.14	-1294	0.00	0.00	45.92	45.92
-1293	0.00	0.00	21.70	21.70	-1292	0.00	0.00	34.80	34.80	-1291	0.00	0.00	47.89	47.89
-1290	0.00	0.00	73.12	73.12	-1289	0.00	0.00	32.97	32.97	-1288	0.00	0.00	17.50	17.50
-1287	0.00	0.00	39.41	39.41	-1286	0.00	0.00	46.05	46.05	-1285	0.00	0.00	26.10	26.10
-1284	0.00	0.00	71.05	71.05	-1283	0.00	0.00	20.26	20.26	-1282	0.00	0.00	39.41	39.41
-1281	0.00	0.00	32.52	32.52	-1280	0.00	0.00	25.05	25.05	-1279	0.00	0.00	20.53	20.53
-1278	0.00	0.00	39.41	39.41	-1277	0.00	0.00	18.03	18.03	-1276	0.00	0.00	69.53	69.53
-1275	0.00	0.00	20.26	20.26	-1274	0.00	0.00	22.70	22.70	-1273	0.00	0.00	39.25	39.25
-1272	0.00	0.00	45.72	45.72	-1271	0.00	0.00	19.99	19.99	-1270	0.00	0.00	39.08	39.08
-1269	0.00	0.00	25.29	25.29	-1268	0.00	0.00	68.01	68.01	-1267	0.00	0.00	34.51	34.51
-1266	0.00	0.00	20.26	20.26	-1265	0.00	0.00	39.08	39.08	-1264	0.00	0.00	73.41	73.41
-1263	0.00	0.00	35.75	35.75	-1262	0.00	0.00	20.26	20.26	-1261	0.00	0.00	39.08	39.08
-1260	0.00	0.00	69.53	69.53	-1259	0.00	0.00	35.16	35.16	-1258	0.00	0.00	20.26	20.26
-1257	0.00	0.00	39.08	39.08	-1256	0.00	0.00	72.44	72.44	-1255	0.00	0.00	69.53	69.53
-1254	0.00	0.00	39.08	39.08	-1253	0.00	0.00	20.26	20.26	-1252	0.00	0.00	37.30	37.30
-1251	0.00	0.00	53.95	53.95	-1250	0.00	0.00	39.08	39.08	-1249	0.00	0.00	15.10	15.10
-1248	0.00	0.00	69.53	69.53	-1247	0.00	0.00	39.08	39.08	-1246	0.00	0.00	9.95	9.95
-1245	0.00	0.00	27.71	27.71	-1244	0.00	0.00	42.04	42.04	-1243	0.00	0.00	41.03	41.03
-1242	0.00	0.00	30.00	30.00	-1241	0.00	0.00	15.10	15.10	-1240	0.00	0.00	69.53	69.53
-1239	0.00	0.00	48.62	48.62	-1238	0.00	0.00	42.98	42.98	-1237	0.00	0.00	40.28	40.28
-1236	0.00	0.00	20.26	20.26	-1235	0.00	0.00	43.81	43.81	-1234	0.00	0.00	47.33	47.33

Relazione di calcolo

-1233	0.00	0.00	60.50	60.50	-1232	0.00	0.00	73.67	73.67	-1231	0.00	0.00	73.67	73.67
-1230	0.00	0.00	73.67	73.67	-1229	0.00	0.00	60.50	60.50	-1228	0.00	0.00	47.33	47.33
-1227	0.00	0.00	60.50	60.50	-1226	0.00	0.00	50.47	50.47	-1225	0.00	0.00	35.92	35.92
-1224	0.00	0.00	17.58	17.58	-1223	0.00	0.00	23.51	23.51	-1222	0.00	0.00	27.13	27.13
-1221	0.00	0.00	27.46	27.46	-1220	0.00	0.00	81.18	81.18	-1219	0.00	0.00	35.23	35.23
-1218	0.00	0.00	25.32	25.32	-1217	0.00	0.00	30.75	30.75	-1216	0.00	0.00	23.71	23.71
-1215	0.00	0.00	47.89	47.89	-1214	0.00	0.00	54.92	54.92	-1213	0.00	0.00	36.17	36.17
-1212	0.00	0.00	20.80	20.80	-1211	0.00	0.00	34.02	34.02	-1210	0.00	0.00	79.20	79.20
-1209	0.00	0.00	32.98	32.98	-1208	0.00	0.00	27.49	27.49	-1207	0.00	0.00	28.58	28.58
-1206	0.00	0.00	25.96	25.96	-1205	0.00	0.00	52.31	52.31	-1204	0.00	0.00	39.78	39.78
-1203	0.00	0.00	19.59	19.59	-1202	0.00	0.00	34.73	34.73	-1201	0.00	0.00	21.70	21.70
-1200	0.00	0.00	36.77	36.77	-1199	0.00	0.00	54.64	54.64	-1198	0.00	0.00	2.82	2.82
-1197	0.00	0.00	4.93	4.93	-1196	0.00	0.00	4.93	4.93	-1195	0.00	0.00	4.93	4.93
-1194	0.00	0.00	4.93	4.93	-1193	0.00	0.00	5.27	5.27	-1192	0.00	0.00	5.27	5.27
-1191	0.00	0.00	4.93	4.93	-1190	0.00	0.00	4.93	4.93	-1189	0.00	0.00	4.93	4.93
-1188	0.00	0.00	4.93	4.93	-1187	0.00	0.00	5.14	5.14	-1186	0.00	0.00	4.84	4.84
-1185	0.00	0.00	8.61	8.61	-1184	0.00	0.00	4.88	4.88	-1183	0.00	0.00	5.19	5.19
-1182	0.00	0.00	4.94	4.94	-1181	0.00	0.00	4.96	4.96	-1180	0.00	0.00	5.01	5.01
-1179	0.00	0.00	4.99	4.99	-1178	0.00	0.00	4.98	4.98	-1177	0.00	0.00	4.98	4.98
-1176	0.00	0.00	4.98	4.98	-1175	0.00	0.00	5.19	5.19	-1174	0.00	0.00	4.88	4.88
-1173	0.00	0.00	5.53	5.53	-1172	0.00	0.00	4.93	4.93	-1171	0.00	0.00	4.93	4.93
-1170	0.00	0.00	4.93	4.93	-1169	0.00	0.00	5.53	5.53	-1168	0.00	0.00	5.53	5.53
-1167	0.00	0.00	4.93	4.93	-1166	0.00	0.00	4.93	4.93	-1165	0.00	0.00	4.93	4.93
-1164	0.00	0.00	5.27	5.27	-1163	0.00	0.00	4.93	4.93	-1162	0.00	0.00	4.93	4.93
-1161	0.00	0.00	4.93	4.93	-1160	0.00	0.00	4.93	4.93	-1159	0.00	0.00	4.93	4.93
-1158	0.00	0.00	5.27	5.27	-1157	0.00	0.00	4.93	4.93	-1156	0.00	0.00	4.93	4.93
-1155	0.00	0.00	4.93	4.93	-1154	0.00	0.00	4.93	4.93	-1153	0.00	0.00	5.14	5.14
-1152	0.00	0.00	4.84	4.84	-1151	0.00	0.00	8.61	8.61	-1150	0.00	0.00	4.67	4.67
-1149	0.00	0.00	4.66	4.66	-1148	0.00	0.00	4.86	4.86	-1147	0.00	0.00	4.86	4.86
-1146	0.00	0.00	4.86	4.86	-1145	0.00	0.00	4.86	4.86	-1144	0.00	0.00	4.86	4.86
-1143	0.00	0.00	4.20	4.20	-1142	0.00	0.00	3.22	3.22	-1141	0.00	0.00	4.72	4.72
-1140	0.00	0.00	2.61	2.61	-1139	0.00	0.00	4.71	4.71	-1138	0.00	0.00	4.71	4.71
-1137	0.00	0.00	4.92	4.92	-1136	0.00	0.00	4.92	4.92	-1135	0.00	0.00	4.92	4.92
-1134	0.00	0.00	4.92	4.92	-1133	0.00	0.00	4.92	4.92	-1132	0.00	0.00	4.92	4.92
-1131	0.00	0.00	4.92	4.92	-1130	0.00	0.00	4.92	4.92	-1129	0.00	0.00	4.92	4.92
-1128	0.00	0.00	4.92	4.92	-1127	0.00	0.00	4.92	4.92	-1126	0.00	0.00	4.92	4.92
-1125	0.00	0.00	4.92	4.92	-1124	0.00	0.00	4.92	4.92	-1123	0.00	0.00	4.92	4.92
-1122	0.00	0.00	4.92	4.92	-1121	0.00	0.00	4.92	4.92	-1120	0.00	0.00	4.92	4.92
-1119	0.00	0.00	4.92	4.92	-1118	0.00	0.00	3.76	3.76	-1117	0.00	0.00	5.02	5.02
-1116	0.00	0.00	5.02	5.02	-1115	0.00	0.00	5.02	5.02	-1114	0.00	0.00	5.64	5.64
-1113	0.00	0.00	5.64	5.64	-1112	0.00	0.00	5.02	5.02	-1111	0.00	0.00	5.02	5.02
-1110	0.00	0.00	5.02	5.02	-1109	0.00	0.00	5.64	5.64	-1108	0.00	0.00	5.42	5.42
-1107	0.00	0.00	56.30	56.30	-1106	0.00	0.00	56.16	56.16	-1105	0.00	0.00	59.11	59.11
-1104	0.00	0.00	59.11	59.11	-1103	0.00	0.00	46.27	46.27	-1102	0.00	0.00	16.71	16.71
-1101	0.00	0.00	10.11	10.11	-1100	0.00	0.00	32.01	32.01	-1099	0.00	0.00	21.89	21.89
-1098	0.00	0.00	29.70	29.70	-1097	0.00	0.00	32.01	32.01	-1096	0.00	0.00	42.90	42.90
-1095	0.00	0.00	2.31	2.31	-1094	0.00	0.00	13.20	13.20	-1093	0.00	0.00	16.50	16.50
-1092	0.00	0.00	9.57	9.57	-1091	0.00	0.00	42.56	42.56	-1090	0.00	0.00	49.49	49.49
-1089	0.00	0.00	40.26	40.26	-1088	0.00	0.00	44.55	44.55	-1087	0.00	0.00	7.26	7.26
-1086	0.00	0.00	11.55	11.55	-1085	0.00	0.00	25.41	25.41	-1084	0.00	0.00	19.80	19.80
-1083	0.00	0.00	49.82	49.82	-1082	0.00	0.00	52.79	52.79	-1081	0.00	0.00	24.42	24.42
-1080	0.00	0.00	41.25	41.25	-1079	0.00	0.00	8.25	8.25	-1078	0.00	0.00	24.75	24.75
-1077	0.00	0.00	21.45	21.45	-1076	0.00	0.00	39.60	39.60	-1075	0.00	0.00	36.30	36.30

Relazione di calcolo

-1074	0.00	0.00	56.75	56.75	-1073	0.00	0.00	59.39	59.39	-1072	0.00	0.00	29.70	29.70
-1071	0.00	0.00	18.15	18.15	-1070	0.00	0.00	36.30	36.30	-1069	0.00	0.00	37.45	37.45
-1068	0.00	0.00	13.20	13.20	-1067	0.00	0.00	13.20	13.20	-1066	0.00	0.00	56.09	56.09
-1065	0.00	0.00	11.55	11.55	-1064	0.00	0.00	20.13	20.13	-1063	0.00	0.00	31.35	31.35
-1062	0.00	0.00	11.22	11.22	-1061	0.00	0.00	14.52	14.52	-1060	0.00	0.00	23.10	23.10
-1059	0.00	0.00	8.58	8.58	-1058	0.00	0.00	24.75	24.75	-1057	0.00	0.00	24.75	24.75
-1056	0.00	0.00	1.65	1.65	-1055	0.00	0.00	26.40	26.40	-1054	0.00	0.00	24.75	24.75
-1053	0.00	0.00	23.10	23.10	-1052	0.00	0.00	54.44	54.44	-1051	0.00	0.00	30.36	30.36
-1050	0.00	0.00	15.18	15.18	-1049	0.00	0.00	16.50	16.50	-1048	0.00	0.00	21.12	21.12
-1047	0.00	0.00	18.15	18.15	-1046	0.00	0.00	31.35	31.35	-1045	0.00	0.00	2.97	2.97
-1044	0.00	0.00	18.15	18.15	-1043	0.00	0.00	18.15	18.15	-1042	0.00	0.00	26.40	26.40
-1041	0.00	0.00	18.15	18.15	-1040	0.00	0.00	14.85	14.85	-1039	0.00	0.00	3.63	3.63
-1038	0.00	0.00	21.78	21.78	-1037	0.00	0.00	11.55	11.55	-1036	0.00	0.00	9.07	9.07
-1035	0.00	0.00	74.75	74.75	-1034	0.00	0.00	57.52	57.52	-1033	0.00	0.00	57.52	57.52
-1032	0.00	0.00	57.52	57.52	-1031	0.00	0.00	57.52	57.52	-1030	0.00	0.00	57.52	57.52
-1029	0.00	0.00	28.76	28.76	-1028	0.00	0.00	16.50	16.50	-1027	0.00	0.00	68.53	68.53
-1026	0.00	0.00	62.82	62.82	-1025	0.00	0.00	62.82	62.82	-1024	0.00	0.00	62.82	62.82
-1023	0.00	0.00	62.82	62.82	-1022	0.00	0.00	31.41	31.41	-1021	0.00	0.00	21.45	21.45
-1020	0.00	0.00	42.90	42.90	-1019	0.00	0.00	65.50	65.50	-1018	0.00	0.00	28.71	28.71
-1017	0.00	0.00	15.67	15.67	-1016	0.00	0.00	35.31	35.31	-1015	0.00	0.00	41.25	41.25
-1014	0.00	0.00	10.56	10.56	-1013	0.00	0.00	62.28	62.28	-1012	0.00	0.00	18.15	18.15
-1011	0.00	0.00	35.31	35.31	-1010	0.00	0.00	20.62	20.62	-1009	0.00	0.00	18.15	18.15
-1008	0.00	0.00	35.31	35.31	-1007	0.00	0.00	62.28	62.28	-1006	0.00	0.00	18.15	18.15
-1005	0.00	0.00	35.15	35.15	-1004	0.00	0.00	32.45	32.45	-1003	0.00	0.00	18.15	18.15
-1002	0.00	0.00	35.00	35.00	-1001	0.00	0.00	12.21	12.21	-1000	0.00	0.00	62.28	62.28
-999	0.00	0.00	30.36	30.36	-998	0.00	0.00	18.15	18.15	-997	0.00	0.00	35.00	35.00
-996	0.00	0.00	64.89	64.89	-995	0.00	0.00	31.68	31.68	-994	0.00	0.00	18.15	18.15
-993	0.00	0.00	35.00	35.00	-992	0.00	0.00	62.28	62.28	-991	0.00	0.00	13.53	13.53
-990	0.00	0.00	18.15	18.15	-989	0.00	0.00	35.00	35.00	-988	0.00	0.00	64.89	64.89
-987	0.00	0.00	62.28	62.28	-986	0.00	0.00	35.00	35.00	-985	0.00	0.00	18.15	18.15
-984	0.00	0.00	32.45	32.45	-983	0.00	0.00	35.00	35.00	-982	0.00	0.00	9.07	9.07
-981	0.00	0.00	62.28	62.28	-980	0.00	0.00	35.00	35.00	-979	0.00	0.00	8.91	8.91
-978	0.00	0.00	21.78	21.78	-977	0.00	0.00	36.75	36.75	-976	0.00	0.00	27.06	27.06
-975	0.00	0.00	9.07	9.07	-974	0.00	0.00	62.28	62.28	-973	0.00	0.00	43.55	43.55
-972	0.00	0.00	38.50	38.50	-971	0.00	0.00	36.30	36.30	-970	0.00	0.00	18.15	18.15
-969	0.00	0.00	39.35	39.35	-968	0.00	0.00	42.40	42.40	-967	0.00	0.00	54.20	54.20
-966	0.00	0.00	65.99	65.99	-965	0.00	0.00	65.99	65.99	-964	0.00	0.00	65.99	65.99
-963	0.00	0.00	54.20	54.20	-962	0.00	0.00	42.40	42.40	-961	0.00	0.00	54.20	54.20
-960	0.00	0.00	45.20	45.20	-959	0.00	0.00	32.17	32.17	-958	0.00	0.00	10.89	10.89
-957	0.00	0.00	16.50	16.50	-956	0.00	0.00	72.72	72.72	-955	0.00	0.00	25.08	25.08
-954	0.00	0.00	9.90	9.90	-953	0.00	0.00	42.90	42.90	-952	0.00	0.00	33.00	33.00
-951	0.00	0.00	28.05	28.05	-950	0.00	0.00	70.94	70.94	-949	0.00	0.00	21.12	21.12
-948	0.00	0.00	13.86	13.86	-947	0.00	0.00	46.85	46.85	-946	0.00	0.00	35.64	35.64
-945	0.00	0.00	2.64	2.64	-944	0.00	0.00	29.70	29.70	-943	0.00	0.00	48.95	48.95
-942	0.00	0.00	48.62	48.62	-941	0.00	0.00	48.50	48.50	-940	0.00	0.00	51.05	51.05
-939	0.00	0.00	51.05	51.05	-938	0.00	0.00	39.96	39.96	-937	0.00	0.00	14.43	14.43
-936	0.00	0.00	8.73	8.73	-935	0.00	0.00	27.64	27.64	-934	0.00	0.00	18.91	18.91
-933	0.00	0.00	25.64	25.64	-932	0.00	0.00	27.64	27.64	-931	0.00	0.00	37.04	37.04
-930	0.00	0.00	1.99	1.99	-929	0.00	0.00	11.40	11.40	-928	0.00	0.00	14.25	14.25
-927	0.00	0.00	8.26	8.26	-926	0.00	0.00	36.76	36.76	-925	0.00	0.00	42.74	42.74
-924	0.00	0.00	34.76	34.76	-923	0.00	0.00	38.47	38.47	-922	0.00	0.00	6.27	6.27
-921	0.00	0.00	9.97	9.97	-920	0.00	0.00	21.94	21.94	-919	0.00	0.00	17.10	17.10
-918	0.00	0.00	43.03	43.03	-917	0.00	0.00	45.59	45.59	-916	0.00	0.00	21.09	21.09

Relazione di calcolo

-915	0.00	0.00	35.62	35.62	-914	0.00	0.00	7.12	7.12	-913	0.00	0.00	21.37	21.37
-912	0.00	0.00	18.52	18.52	-911	0.00	0.00	34.19	34.19	-910	0.00	0.00	31.34	31.34
-909	0.00	0.00	49.63	49.63	-908	0.00	0.00	51.29	51.29	-907	0.00	0.00	25.64	25.64
-906	0.00	0.00	15.67	15.67	-905	0.00	0.00	31.34	31.34	-904	0.00	0.00	32.65	32.65
-903	0.00	0.00	11.40	11.40	-902	0.00	0.00	11.40	11.40	-901	0.00	0.00	48.44	48.44
-900	0.00	0.00	9.97	9.97	-899	0.00	0.00	17.38	17.38	-898	0.00	0.00	27.07	27.07
-897	0.00	0.00	9.69	9.69	-896	0.00	0.00	12.54	12.54	-895	0.00	0.00	19.95	19.95
-894	0.00	0.00	7.41	7.41	-893	0.00	0.00	21.37	21.37	-892	0.00	0.00	21.37	21.37
-891	0.00	0.00	1.42	1.42	-890	0.00	0.00	22.80	22.80	-889	0.00	0.00	21.37	21.37
-888	0.00	0.00	19.95	19.95	-887	0.00	0.00	47.02	47.02	-885	0.00	0.00	15.11	15.11
-884	0.00	0.00	14.25	14.25	-883	0.00	0.00	15.62	15.62	-882	0.00	0.00	18.44	18.44
-881	0.00	0.00	27.07	27.07	-880	0.00	0.00	2.56	2.56	-879	0.00	0.00	18.44	18.44
-878	0.00	0.00	18.44	18.44	-877	0.00	0.00	22.80	22.80	-876	0.00	0.00	18.44	18.44
-875	0.00	0.00	12.82	12.82	-874	0.00	0.00	3.32	3.32	-873	0.00	0.00	21.94	21.94
-872	0.00	0.00	11.73	11.73	-871	0.00	0.00	9.22	9.22	-870	0.00	0.00	64.55	64.55
-869	0.00	0.00	49.67	49.67	-868	0.00	0.00	49.67	49.67	-867	0.00	0.00	49.68	49.68
-866	0.00	0.00	49.67	49.67	-865	0.00	0.00	49.67	49.67	-864	0.00	0.00	24.84	24.84
-863	0.00	0.00	14.25	14.25	-862	0.00	0.00	59.18	59.18	-861	0.00	0.00	54.25	54.25
-860	0.00	0.00	54.25	54.25	-859	0.00	0.00	54.25	54.25	-858	0.00	0.00	54.25	54.25
-857	0.00	0.00	27.13	27.13	-856	0.00	0.00	18.52	18.52	-855	0.00	0.00	37.04	37.04
-854	0.00	0.00	56.56	56.56	-853	0.00	0.00	28.63	28.63	-852	0.00	0.00	15.92	15.92
-851	0.00	0.00	30.49	30.49	-850	0.00	0.00	35.62	35.62	-849	0.00	0.00	9.65	9.65
-848	0.00	0.00	53.78	53.78	-847	0.00	0.00	17.98	17.98	-846	0.00	0.00	30.49	30.49
-845	0.00	0.00	17.81	17.81	-844	0.00	0.00	16.13	16.13	-843	0.00	0.00	30.49	30.49
-842	0.00	0.00	53.78	53.78	-841	0.00	0.00	15.67	15.67	-840	0.00	0.00	30.36	30.36
-839	0.00	0.00	28.02	28.02	-838	0.00	0.00	15.67	15.67	-837	0.00	0.00	30.23	30.23
-836	0.00	0.00	10.54	10.54	-835	0.00	0.00	53.78	53.78	-834	0.00	0.00	26.21	26.21
-833	0.00	0.00	15.67	15.67	-832	0.00	0.00	30.23	30.23	-831	0.00	0.00	56.04	56.04
-830	0.00	0.00	27.35	27.35	-829	0.00	0.00	15.67	15.67	-828	0.00	0.00	30.23	30.23
-827	0.00	0.00	53.78	53.78	-826	0.00	0.00	11.68	11.68	-825	0.00	0.00	15.67	15.67
-824	0.00	0.00	30.23	30.23	-823	0.00	0.00	56.04	56.04	-822	0.00	0.00	53.78	53.78
-821	0.00	0.00	30.23	30.23	-820	0.00	0.00	15.67	15.67	-819	0.00	0.00	28.02	28.02
-818	0.00	0.00	30.23	30.23	-817	0.00	0.00	7.84	7.84	-816	0.00	0.00	53.78	53.78
-815	0.00	0.00	30.23	30.23	-814	0.00	0.00	7.69	7.69	-813	0.00	0.00	18.81	18.81
-812	0.00	0.00	31.74	31.74	-811	0.00	0.00	23.37	23.37	-810	0.00	0.00	7.84	7.84
-809	0.00	0.00	53.78	53.78	-808	0.00	0.00	37.61	37.61	-807	0.00	0.00	33.25	33.25
-806	0.00	0.00	31.34	31.34	-805	0.00	0.00	15.67	15.67	-804	0.00	0.00	33.98	33.98
-803	0.00	0.00	36.62	36.62	-802	0.00	0.00	46.80	46.80	-801	0.00	0.00	56.99	56.99
-800	0.00	0.00	56.99	56.99	-799	0.00	0.00	56.99	56.99	-798	0.00	0.00	46.80	46.80
-797	0.00	0.00	36.62	36.62	-796	0.00	0.00	46.80	46.80	-795	0.00	0.00	39.04	39.04
-794	0.00	0.00	27.78	27.78	-793	0.00	0.00	9.40	9.40	-792	0.00	0.00	14.25	14.25
-791	0.00	0.00	62.79	62.79	-790	0.00	0.00	21.66	21.66	-789	0.00	0.00	8.55	8.55
-788	0.00	0.00	37.04	37.04	-787	0.00	0.00	28.49	28.49	-786	0.00	0.00	24.22	24.22
-785	0.00	0.00	61.26	61.26	-784	0.00	0.00	18.24	18.24	-783	0.00	0.00	11.97	11.97
-782	0.00	0.00	40.46	40.46	-781	0.00	0.00	30.77	30.77	-780	0.00	0.00	2.28	2.28
-779	0.00	0.00	25.64	25.64	-778	0.00	0.00	42.27	42.27	-777	0.00	0.00	44.55	44.55
-776	0.00	0.00	44.44	44.44	-775	0.00	0.00	46.78	46.78	-774	0.00	0.00	46.78	46.78
-773	0.00	0.00	36.61	36.61	-772	0.00	0.00	13.23	13.23	-771	0.00	0.00	8.00	8.00
-770	0.00	0.00	25.33	25.33	-769	0.00	0.00	17.32	17.32	-768	0.00	0.00	23.50	23.50
-767	0.00	0.00	25.33	25.33	-766	0.00	0.00	33.94	33.94	-765	0.00	0.00	16.29	16.29
-764	0.00	0.00	10.44	10.44	-763	0.00	0.00	30.02	30.02	-762	0.00	0.00	26.60	26.60
-761	0.00	0.00	13.05	13.05	-760	0.00	0.00	18.61	18.61	-759	0.00	0.00	33.68	33.68
-758	0.00	0.00	39.16	39.16	-757	0.00	0.00	31.85	31.85	-756	0.00	0.00	35.25	35.25

Relazione di calcolo

-755	0.00	0.00	5.74	5.74	-754	0.00	0.00	19.25	19.25	-753	0.00	0.00	25.66	25.66
-752	0.00	0.00	21.77	21.77	-751	0.00	0.00	20.10	20.10	-750	0.00	0.00	21.89	21.89
-749	0.00	0.00	39.43	39.43	-748	0.00	0.00	41.78	41.78	-747	0.00	0.00	23.36	23.36
-746	0.00	0.00	19.60	19.60	-745	0.00	0.00	32.64	32.64	-744	0.00	0.00	18.19	18.19
-743	0.00	0.00	31.11	31.11	-742	0.00	0.00	27.22	27.22	-741	0.00	0.00	19.44	19.44
-740	0.00	0.00	21.00	21.00	-739	0.00	0.00	23.47	23.47	-738	0.00	0.00	22.41	22.41
-737	0.00	0.00	31.33	31.33	-736	0.00	0.00	28.72	28.72	-735	0.00	0.00	44.91	44.91
-734	0.00	0.00	47.00	47.00	-733	0.00	0.00	23.50	23.50	-732	0.00	0.00	14.36	14.36
-731	0.00	0.00	28.72	28.72	-730	0.00	0.00	29.63	29.63	-729	0.00	0.00	10.44	10.44
-728	0.00	0.00	10.44	10.44	-727	0.00	0.00	44.39	44.39	-726	0.00	0.00	9.14	9.14
-725	0.00	0.00	15.93	15.93	-724	0.00	0.00	24.80	24.80	-723	0.00	0.00	19.14	19.14
-722	0.00	0.00	25.82	25.82	-721	0.00	0.00	24.26	24.26	-720	0.00	0.00	20.20	20.20
-719	0.00	0.00	18.28	18.28	-718	0.00	0.00	18.30	18.30	-717	0.00	0.00	27.06	27.06
-716	0.00	0.00	20.37	20.37	-715	0.00	0.00	24.40	24.40	-714	0.00	0.00	21.14	21.14
-713	0.00	0.00	17.11	17.11	-712	0.00	0.00	30.33	30.33	-711	0.00	0.00	16.08	16.08
-710	0.00	0.00	20.89	20.89	-709	0.00	0.00	19.58	19.58	-708	0.00	0.00	18.28	18.28
-707	0.00	0.00	43.08	43.08	-704	0.00	0.00	13.05	13.05	-701	0.00	0.00	24.80	24.80
-700	0.00	0.00	4.29	4.29	-699	0.00	0.00	3.95	3.95	-697	0.00	0.00	3.12	3.12
-695	0.00	0.00	20.89	20.89	-694	0.00	0.00	3.92	3.92	-692	0.00	0.00	11.75	11.75
-691	0.00	0.00	5.29	5.29	-688	0.00	0.00	6.70	6.70	-687	0.00	0.00	59.15	59.15
-686	0.00	0.00	45.52	45.52	-685	0.00	0.00	45.52	45.52	-684	0.00	0.00	45.52	45.52
-683	0.00	0.00	45.52	45.52	-682	0.00	0.00	45.52	45.52	-681	0.00	0.00	22.76	22.76
-680	0.00	0.00	13.05	13.05	-679	0.00	0.00	54.23	54.23	-678	0.00	0.00	49.71	49.71
-677	0.00	0.00	49.71	49.71	-676	0.00	0.00	49.71	49.71	-675	0.00	0.00	49.71	49.71
-674	0.00	0.00	24.86	24.86	-673	0.00	0.00	16.97	16.97	-672	0.00	0.00	33.94	33.94
-671	0.00	0.00	51.83	51.83	-668	0.00	0.00	27.94	27.94	-667	0.00	0.00	32.64	32.64
-666	0.00	0.00	8.06	8.06	-665	0.00	0.00	49.28	49.28	-663	0.00	0.00	27.94	27.94
-661	0.00	0.00	16.32	16.32	-660	0.00	0.00	4.37	4.37	-659	0.00	0.00	14.36	14.36
-658	0.00	0.00	27.94	27.94	-657	0.00	0.00	49.28	49.28	-655	0.00	0.00	14.36	14.36
-654	0.00	0.00	27.82	27.82	-653	0.00	0.00	25.67	25.67	-652	0.00	0.00	10.51	10.51
-651	0.00	0.00	14.36	14.36	-650	0.00	0.00	27.70	27.70	-649	0.00	0.00	14.85	14.85
-648	0.00	0.00	49.28	49.28	-647	0.00	0.00	24.87	24.87	-646	0.00	0.00	14.36	14.36
-645	0.00	0.00	27.70	27.70	-644	0.00	0.00	51.35	51.35	-643	0.00	0.00	23.14	23.14
-642	0.00	0.00	14.36	14.36	-641	0.00	0.00	27.70	27.70	-640	0.00	0.00	49.28	49.28
-639	0.00	0.00	12.88	12.88	-638	0.00	0.00	12.66	12.66	-637	0.00	0.00	14.36	14.36
-636	0.00	0.00	27.70	27.70	-635	0.00	0.00	51.35	51.35	-634	0.00	0.00	49.28	49.28
-633	0.00	0.00	27.70	27.70	-632	0.00	0.00	17.11	17.11	-631	0.00	0.00	14.36	14.36
-630	0.00	0.00	25.67	25.67	-629	0.00	0.00	27.70	27.70	-628	0.00	0.00	15.26	15.26
-627	0.00	0.00	7.18	7.18	-626	0.00	0.00	49.28	49.28	-625	0.00	0.00	11.59	11.59
-624	0.00	0.00	27.70	27.70	-623	0.00	0.00	13.25	13.25	-622	0.00	0.00	17.23	17.23
-621	0.00	0.00	29.08	29.08	-620	0.00	0.00	22.73	22.73	-619	0.00	0.00	7.18	7.18
-618	0.00	0.00	49.28	49.28	-617	0.00	0.00	34.46	34.46	-616	0.00	0.00	30.47	30.47
-615	0.00	0.00	28.72	28.72	-614	0.00	0.00	14.36	14.36	-613	0.00	0.00	31.14	31.14
-612	0.00	0.00	33.55	33.55	-611	0.00	0.00	42.88	42.88	-610	0.00	0.00	52.22	52.22
-609	0.00	0.00	52.22	52.22	-608	0.00	0.00	52.22	52.22	-607	0.00	0.00	42.88	42.88
-606	0.00	0.00	33.55	33.55	-605	0.00	0.00	42.88	42.88	-604	0.00	0.00	35.77	35.77
-603	0.00	0.00	25.46	25.46	-602	0.00	0.00	8.62	8.62	-601	0.00	0.00	13.05	13.05
-600	0.00	0.00	57.54	57.54	-599	0.00	0.00	26.06	26.06	-598	0.00	0.00	21.77	21.77
-597	0.00	0.00	26.44	26.44	-596	0.00	0.00	18.72	18.72	-595	0.00	0.00	33.94	33.94
-594	0.00	0.00	41.66	41.66	-593	0.00	0.00	31.11	31.11	-592	0.00	0.00	17.89	17.89
-591	0.00	0.00	24.53	24.53	-590	0.00	0.00	56.14	56.14	-589	0.00	0.00	24.80	24.80
-588	0.00	0.00	23.64	23.64	-587	0.00	0.00	24.57	24.57	-586	0.00	0.00	19.99	19.99
-585	0.00	0.00	37.08	37.08	-584	0.00	0.00	28.20	28.20	-583	0.00	0.00	16.40	16.40

Relazione di calcolo

-582	0.00	0.00	29.86	29.86	-581	0.00	0.00	18.66	18.66	-580	0.00	0.00	26.61	26.61
-579	0.00	0.00	38.73	38.73	-578	0.00	0.00	34.71	34.71	-577	0.00	0.00	34.63	34.63
-576	0.00	0.00	36.45	36.45	-575	0.00	0.00	36.45	36.45	-574	0.00	0.00	28.53	28.53
-573	0.00	0.00	14.55	14.55	-572	0.00	0.00	14.02	14.02	-571	0.00	0.00	19.55	19.55
-570	0.00	0.00	16.20	16.20	-569	0.00	0.00	12.66	12.66	-568	0.00	0.00	19.74	19.74
-567	0.00	0.00	13.50	13.50	-566	0.00	0.00	17.06	17.06	-565	0.00	0.00	19.74	19.74
-564	0.00	0.00	26.45	26.45	-563	0.00	0.00	20.35	20.35	-562	0.00	0.00	15.93	15.93
-561	0.00	0.00	39.27	39.27	-560	0.00	0.00	17.46	17.46	-559	0.00	0.00	34.79	34.79
-558	0.00	0.00	16.36	16.36	-557	0.00	0.00	15.63	15.63	-556	0.00	0.00	20.35	20.35
-555	0.00	0.00	26.25	26.25	-554	0.00	0.00	30.52	30.52	-553	0.00	0.00	24.82	24.82
-552	0.00	0.00	27.47	27.47	-551	0.00	0.00	12.99	12.99	-550	0.00	0.00	20.35	20.35
-549	0.00	0.00	19.42	19.42	-548	0.00	0.00	33.57	33.57	-547	0.00	0.00	13.42	13.42
-546	0.00	0.00	28.48	28.48	-545	0.00	0.00	18.18	18.18	-544	0.00	0.00	20.35	20.35
-543	0.00	0.00	30.72	30.72	-542	0.00	0.00	32.55	32.55	-541	0.00	0.00	20.35	20.35
-540	0.00	0.00	25.64	25.64	-539	0.00	0.00	25.43	25.43	-538	0.00	0.00	20.35	20.35
-537	0.00	0.00	40.69	40.69	-536	0.00	0.00	35.60	35.60	-535	0.00	0.00	25.43	25.43
-534	0.00	0.00	27.47	27.47	-533	0.00	0.00	20.35	20.35	-532	0.00	0.00	20.35	20.35
-531	0.00	0.00	24.41	24.41	-530	0.00	0.00	22.38	22.38	-529	0.00	0.00	35.47	35.47
-528	0.00	0.00	38.38	38.38	-527	0.00	0.00	27.86	27.86	-526	0.00	0.00	17.35	17.35
-525	0.00	0.00	17.35	17.35	-524	0.00	0.00	17.35	17.35	-523	0.00	0.00	17.35	17.35
-522	0.00	0.00	17.35	17.35	-521	0.00	0.00	20.40	20.40	-520	0.00	0.00	23.45	23.45
-519	0.00	0.00	23.43	23.43	-518	0.00	0.00	16.69	16.69	-517	0.00	0.00	17.11	17.11
-516	0.00	0.00	16.69	16.69	-515	0.00	0.00	34.59	34.59	-514	0.00	0.00	15.96	15.96
-513	0.00	0.00	13.09	13.09	-512	0.00	0.00	16.67	16.67	-511	0.00	0.00	19.33	19.33
-510	0.00	0.00	20.35	20.35	-509	0.00	0.00	33.77	33.77	-508	0.00	0.00	31.74	31.74
-507	0.00	0.00	20.35	20.35	-506	0.00	0.00	14.24	14.24	-505	0.00	0.00	20.35	20.35
-504	0.00	0.00	35.40	35.40	-503	0.00	0.00	26.65	26.65	-502	0.00	0.00	21.57	21.57
-501	0.00	0.00	17.29	17.29	-500	0.00	0.00	22.38	22.38	-499	0.00	0.00	39.67	39.67
-498	0.00	0.00	20.35	20.35	-497	0.00	0.00	16.28	16.28	-496	0.00	0.00	17.99	17.99
-495	0.00	0.00	13.64	13.64	-494	0.00	0.00	21.82	21.82	-493	0.00	0.00	15.27	15.27
-492	0.00	0.00	18.61	18.61	-491	0.00	0.00	33.57	33.57	-489	0.00	0.00	15.61	15.61
-488	0.00	0.00	17.40	17.40	-486	0.00	0.00	17.25	17.25	-485	0.00	0.00	21.69	21.69
-484	0.00	0.00	8.15	8.15	-483	0.00	0.00	14.46	14.46	-481	0.00	0.00	12.12	12.12
-480	0.00	0.00	11.57	11.57	-479	0.00	0.00	7.50	7.50	-478	0.00	0.00	12.12	12.12
-477	0.00	0.00	14.46	14.46	-476	0.00	0.00	8.43	8.43	-475	0.00	0.00	18.92	18.92
-473	0.00	0.00	12.12	12.12	-472	0.00	0.00	16.38	16.38	-471	0.00	0.00	6.15	6.15
-470	0.00	0.00	8.72	8.72	-469	0.00	0.00	10.94	10.94	-468	0.00	0.00	60.83	60.83
-467	0.00	0.00	35.47	35.47	-466	0.00	0.00	35.47	35.47	-465	0.00	0.00	35.47	35.47
-464	0.00	0.00	35.47	35.47	-463	0.00	0.00	35.47	35.47	-462	0.00	0.00	24.42	24.42
-461	0.00	0.00	13.37	13.37	-460	0.00	0.00	16.86	16.86	-459	0.00	0.00	42.26	42.26
-458	0.00	0.00	38.74	38.74	-457	0.00	0.00	38.74	38.74	-456	0.00	0.00	38.74	38.74
-455	0.00	0.00	38.74	38.74	-454	0.00	0.00	24.98	24.98	-453	0.00	0.00	11.22	11.22
-452	0.00	0.00	18.83	18.83	-451	0.00	0.00	26.45	26.45	-450	0.00	0.00	40.39	40.39
-448	0.00	0.00	26.00	26.00	-447	0.00	0.00	21.77	21.77	-446	0.00	0.00	25.43	25.43
-445	0.00	0.00	67.88	67.88	-444	0.00	0.00	7.96	7.96	-443	0.00	0.00	30.36	30.36
-442	0.00	0.00	21.77	21.77	-441	0.00	0.00	17.62	17.62	-440	0.00	0.00	21.52	21.52
-439	0.00	0.00	37.86	37.86	-438	0.00	0.00	21.77	21.77	-437	0.00	0.00	9.82	9.82
-436	0.00	0.00	67.88	67.88	-434	0.00	0.00	44.57	44.57	-433	0.00	0.00	21.68	21.68
-432	0.00	0.00	24.91	24.91	-431	0.00	0.00	40.09	40.09	-430	0.00	0.00	44.57	44.57
-429	0.00	0.00	21.58	21.58	-428	0.00	0.00	67.88	67.88	-427	0.00	0.00	37.96	37.96
-426	0.00	0.00	44.57	44.57	-425	0.00	0.00	21.58	21.58	-424	0.00	0.00	40.01	40.01
-423	0.00	0.00	40.12	40.12	-422	0.00	0.00	44.57	44.57	-421	0.00	0.00	21.58	21.58
-420	0.00	0.00	67.88	67.88	-419	0.00	0.00	37.12	37.12	-418	0.00	0.00	44.57	44.57

Relazione di calcolo

-417	0.00	0.00	21.58	21.58	-416	0.00	0.00	40.01	40.01	-415	0.00	0.00	67.88	67.88
-414	0.00	0.00	21.58	21.58	-413	0.00	0.00	38.62	38.62	-412	0.00	0.00	44.57	44.57
-411	0.00	0.00	29.17	29.17	-410	0.00	0.00	21.58	21.58	-409	0.00	0.00	38.00	38.00
-408	0.00	0.00	41.55	41.55	-407	0.00	0.00	67.88	67.88	-406	0.00	0.00	21.58	21.58
-405	0.00	0.00	40.27	40.27	-404	0.00	0.00	38.52	38.52	-403	0.00	0.00	22.59	22.59
-402	0.00	0.00	22.66	22.66	-401	0.00	0.00	37.59	37.59	-400	0.00	0.00	41.55	41.55
-399	0.00	0.00	67.88	67.88	-398	0.00	0.00	26.86	26.86	-397	0.00	0.00	23.74	23.74
-396	0.00	0.00	32.23	32.23	-395	0.00	0.00	38.16	38.16	-394	0.00	0.00	25.43	25.43
-393	0.00	0.00	28.48	28.48	-392	0.00	0.00	36.40	36.40	-391	0.00	0.00	44.32	44.32
-390	0.00	0.00	44.32	44.32	-389	0.00	0.00	44.32	44.32	-388	0.00	0.00	36.40	36.40
-387	0.00	0.00	28.48	28.48	-386	0.00	0.00	36.40	36.40	-385	0.00	0.00	30.36	30.36
-384	0.00	0.00	31.61	31.61	-383	0.00	0.00	13.64	13.64	-382	0.00	0.00	20.05	20.05
-381	0.00	0.00	22.96	22.96	-380	0.00	0.00	20.80	20.80	-379	0.00	0.00	63.13	63.13
-378	0.00	0.00	23.60	23.60	-377	0.00	0.00	28.48	28.48	-376	0.00	0.00	34.59	34.59
-375	0.00	0.00	20.35	20.35	-374	0.00	0.00	26.45	26.45	-373	0.00	0.00	40.69	40.69
-372	0.00	0.00	40.69	40.69	-371	0.00	0.00	23.40	23.40	-370	0.00	0.00	20.35	20.35
-369	0.00	0.00	43.74	43.74	-368	0.00	0.00	23.60	23.60	-367	0.00	0.00	30.93	30.93
-366	0.00	0.00	32.15	32.15	-365	0.00	0.00	20.35	20.35	-364	0.00	0.00	28.89	28.89
-363	0.00	0.00	21.97	21.97	-362	0.00	0.00	20.35	20.35	-361	0.00	0.00	39.06	39.06
-360	0.00	0.00	24.41	24.41	-359	0.00	0.00	22.38	22.38	-358	0.00	0.00	30.18	30.18
-357	0.00	0.00	6.95	6.95	-356	0.00	0.00	8.50	8.50	-355	0.00	0.00	12.57	12.57
-354	0.00	0.00	13.51	13.51	-353	0.00	0.00	13.04	13.04	-352	0.00	0.00	14.68	14.68
-351	0.00	0.00	20.05	20.05	-350	0.00	0.00	20.82	20.82	-349	0.00	0.00	12.99	12.99
-348	0.00	0.00	24.61	24.61	-347	0.00	0.00	24.78	24.78	-346	0.00	0.00	13.16	13.16
-236	0.00	0.00	11.47	11.47	-235	0.00	0.00	13.08	13.08	-234	0.00	0.00	13.08	13.08
-233	0.00	0.00	29.66	29.66	-213	0.00	0.00	10.46	10.46	-210	0.00	0.00	27.47	27.47
-208	0.00	0.00	12.11	12.11	-204	0.00	0.00	12.11	12.11	-201	0.00	0.00	27.47	27.47
-199	0.00	0.00	12.11	12.11	-195	0.00	0.00	12.11	12.11	-193	0.00	0.00	27.47	27.47
-191	0.00	0.00	12.11	12.11	-187	0.00	0.00	12.11	12.11	-185	0.00	0.00	27.47	27.47
-183	0.00	0.00	12.11	12.11	-180	0.00	0.00	27.47	27.47	-177	0.00	0.00	12.11	12.11
-173	0.00	0.00	12.11	12.11	-172	0.00	0.00	27.47	27.47	-169	0.00	0.00	12.11	12.11
-165	0.00	0.00	12.11	12.11	-164	0.00	0.00	27.47	27.47	-160	0.00	0.00	12.11	12.11
-149	0.00	0.00	17.81	17.81	-148	0.00	0.00	7.10	7.10	-147	0.00	0.00	14.65	14.65
-146	0.00	0.00	16.91	16.91	-145	0.00	0.00	11.27	11.27	-144	0.00	0.00	30.44	30.44
-143	0.00	0.00	16.89	16.89	-142	0.00	0.00	20.38	20.38	-141	0.00	0.00	24.75	24.75
-140	0.00	0.00	12.32	12.32	-122	0.00	0.00	10.82	10.82	-121	0.00	0.00	16.61	16.61
-120	0.00	0.00	22.41	22.41	-119	0.00	0.00	22.41	22.41	-118	0.00	0.00	18.32	18.32
-117	0.00	0.00	14.22	14.22	-116	0.00	0.00	14.22	14.22	-115	0.00	0.00	7.11	7.11
-114	0.00	0.00	12.70	12.70	-113	0.00	0.00	17.44	17.44	-112	0.00	0.00	17.44	17.44
-111	0.00	0.00	18.10	18.10	-110	0.00	0.00	9.45	9.45	-109	0.00	0.00	18.77	18.77
-108	0.00	0.00	10.94	10.94	-107	0.00	0.00	10.94	10.94	-106	0.00	0.00	18.77	18.77
-105	0.00	0.00	10.94	10.94	-104	0.00	0.00	10.94	10.94	-103	0.00	0.00	18.77	18.77
-102	0.00	0.00	10.94	10.94	-101	0.00	0.00	10.94	10.94	-100	0.00	0.00	18.77	18.77
-99	0.00	0.00	10.94	10.94	-98	0.00	0.00	18.77	18.77	-97	0.00	0.00	10.94	10.94
-96	0.00	0.00	10.94	10.94	-95	0.00	0.00	18.77	18.77	-94	0.00	0.00	10.94	10.94
-93	0.00	0.00	10.94	10.94	-92	0.00	0.00	18.77	18.77	-91	0.00	0.00	10.94	10.94
-90	0.00	0.00	12.68	12.68	-89	0.00	0.00	16.94	16.94	-88	0.00	0.00	11.54	11.54
-87	0.00	0.00	13.92	13.92	-86	0.00	0.00	16.91	16.91	-85	0.00	0.00	6.96	6.96
-84	0.00	0.00	14.42	14.42	-83	0.00	0.00	15.93	15.93	-82	0.00	0.00	17.44	17.44
-81	0.00	0.00	17.44	17.44	-80	0.00	0.00	18.20	18.20	-79	0.00	0.00	18.96	18.96
-78	0.00	0.00	18.96	18.96	-77	0.00	0.00	9.48	9.48	-76	0.00	0.00	6.35	6.35
-75	0.00	0.00	8.72	8.72	-74	0.00	0.00	8.72	8.72	-73	0.00	0.00	9.05	9.05
-72	0.00	0.00	4.72	4.72	-71	0.00	0.00	9.39	9.39	-70	0.00	0.00	5.47	5.47

Relazione di calcolo

-69	0.00	0.00	5.47	5.47	-68	0.00	0.00	9.39	9.39	-67	0.00	0.00	5.47	5.47
-66	0.00	0.00	5.47	5.47	-65	0.00	0.00	9.39	9.39	-64	0.00	0.00	5.47	5.47
-63	0.00	0.00	5.47	5.47	-62	0.00	0.00	9.39	9.39	-61	0.00	0.00	5.47	5.47
-60	0.00	0.00	9.39	9.39	-59	0.00	0.00	5.47	5.47	-58	0.00	0.00	5.47	5.47
-57	0.00	0.00	9.39	9.39	-56	0.00	0.00	5.47	5.47	-55	0.00	0.00	5.47	5.47
-54	0.00	0.00	9.39	9.39	-53	0.00	0.00	5.47	5.47	-52	0.00	0.00	6.34	6.34
-51	0.00	0.00	8.47	8.47	-50	0.00	0.00	5.77	5.77	-49	0.00	0.00	6.96	6.96
-48	0.00	0.00	8.45	8.45	-47	0.00	0.00	3.48	3.48	-46	0.00	0.00	7.21	7.21
-45	0.00	0.00	7.96	7.96	-44	0.00	0.00	8.72	8.72	-43	0.00	0.00	8.72	8.72
-42	0.00	0.00	9.10	9.10	-41	0.00	0.00	9.48	9.48	-40	0.00	0.00	9.48	9.48
-39	0.00	0.00	4.74	4.74	153	0.00	0.00	8.96	8.96	154	0.00	0.00	3.81	3.81
155	0.00	0.00	4.60	4.60	156	0.00	0.00	9.50	9.50	157	0.00	0.00	5.27	5.27
158	0.00	0.00	5.27	5.27	159	0.00	0.00	5.32	5.32	163	0.00	0.00	7.19	7.19
164	0.00	0.00	7.19	7.19	165	0.00	0.00	7.29	7.29	166	0.00	0.00	7.38	7.38
167	0.00	0.00	7.19	7.19	168	0.00	0.00	7.19	7.19	169	0.00	0.00	7.29	7.29
170	0.00	0.00	7.19	7.19	171	0.00	0.00	7.38	7.38	172	0.00	0.00	7.19	7.19
173	0.00	0.00	7.19	7.19	174	0.00	0.00	7.29	7.29	175	0.00	0.00	7.19	7.19
176	0.00	0.00	7.19	7.19	177	0.00	0.00	7.29	7.29	178	0.00	0.00	7.19	7.19
179	0.00	0.00	7.38	7.38	180	0.00	0.00	7.19	7.19	181	0.00	0.00	7.19	7.19
182	0.00	0.00	7.29	7.29	183	0.00	0.00	7.19	7.19	184	0.00	0.00	7.19	7.19
185	0.00	0.00	7.29	7.29	186	0.00	0.00	7.19	7.19	187	0.00	0.00	2.76	2.76
188	0.00	0.00	2.73	2.73	189	0.00	0.00	2.73	2.73	190	0.00	0.00	2.73	2.73
191	0.00	0.00	2.73	2.73	192	0.00	0.00	2.73	2.73	193	0.00	0.00	2.73	2.73
194	0.00	0.00	2.73	2.73	195	0.00	0.00	9.70	9.70	196	0.00	0.00	9.48	9.48
197	0.00	0.00	9.48	9.48	198	0.00	0.00	9.59	9.59	199	0.00	0.00	9.48	9.48
200	0.00	0.00	9.48	9.48	201	0.00	0.00	94.30	94.30	202	0.00	0.00	141.82	141.82
203	0.00	0.00	150.78	150.78	204	0.00	0.00	125.02	125.02	205	0.00	0.00	84.36	84.36
206	0.00	0.00	71.05	71.05	207	0.00	0.00	181.85	181.85	208	0.00	0.00	197.94	197.94
209	0.00	0.00	20.08	20.08	210	0.00	0.00	196.73	196.73	211	0.01	0.01	319.27	319.27
1001	0.00	0.00	7.52	7.52	1002	0.00	0.00	7.52	7.52	1003	0.00	0.00	7.52	7.52
1004	0.00	0.00	7.52	7.52	1005	0.00	0.00	7.52	7.52	1006	0.00	0.00	7.52	7.52
1007	0.00	0.00	7.52	7.52	1008	0.00	0.00	7.58	7.58	1009	0.00	0.00	5.92	5.92
1010	0.00	0.00	5.92	5.92	1011	0.00	0.00	5.92	5.92	1012	0.00	0.00	5.92	5.92
1013	0.00	0.00	5.92	5.92	1014	0.00	0.00	5.92	5.92	1015	0.00	0.00	5.92	5.92
1016	0.00	0.00	5.96	5.96	1017	0.00	0.00	5.92	5.92	1018	0.00	0.00	5.92	5.92
1019	0.00	0.00	5.92	5.92	1020	0.00	0.00	5.92	5.92	1021	0.00	0.00	5.92	5.92
1022	0.00	0.00	5.92	5.92	1023	0.00	0.00	5.92	5.92	1024	0.00	0.00	5.96	5.96
1025	0.00	0.00	5.92	5.92	1026	0.00	0.00	5.92	5.92	1027	0.00	0.00	5.92	5.92
1028	0.00	0.00	5.92	5.92	1029	0.00	0.00	5.92	5.92	1030	0.00	0.00	5.92	5.92
1031	0.00	0.00	5.92	5.92	1032	0.00	0.00	5.96	5.96	1033	0.00	0.00	5.92	5.92
1034	0.00	0.00	5.92	5.92	1035	0.00	0.00	5.92	5.92	1036	0.00	0.00	5.92	5.92
1037	0.00	0.00	5.92	5.92	1038	0.00	0.00	5.92	5.92	1039	0.00	0.00	5.92	5.92
1040	0.00	0.00	5.96	5.96	1041	0.00	0.00	5.92	5.92	1042	0.00	0.00	5.92	5.92
1043	0.00	0.00	5.92	5.92	1044	0.00	0.00	5.92	5.92	1045	0.00	0.00	5.92	5.92
1046	0.00	0.00	5.92	5.92	1047	0.00	0.00	5.92	5.92	1048	0.00	0.00	5.96	5.96
1049	0.00	0.00	5.92	5.92	1050	0.00	0.00	5.92	5.92	1051	0.00	0.00	5.92	5.92
1052	0.00	0.00	5.92	5.92	1053	0.00	0.00	5.92	5.92	1054	0.00	0.00	5.92	5.92
1055	0.00	0.00	5.92	5.92	1056	0.00	0.00	5.96	5.96	1057	0.00	0.00	5.92	5.92
1058	0.00	0.00	5.92	5.92	1059	0.00	0.00	5.92	5.92	1060	0.00	0.00	5.92	5.92
1061	0.00	0.00	5.92	5.92	1062	0.00	0.00	5.92	5.92	1063	0.00	0.00	5.92	5.92
1064	0.00	0.00	5.96	5.96	1065	0.00	0.00	5.92	5.92	1066	0.00	0.00	5.92	5.92
1067	0.00	0.00	5.92	5.92	1068	0.00	0.00	5.92	5.92	1069	0.00	0.00	5.92	5.92
1070	0.00	0.00	5.92	5.92	1071	0.00	0.00	5.92	5.92	1072	0.00	0.00	5.96	5.96

Relazione di calcolo

1073	0.00	0.00	5.92	5.92	1074	0.00	0.00	5.92	5.92	1075	0.00	0.00	5.92	5.92
1076	0.00	0.00	5.92	5.92	1077	0.00	0.00	5.92	5.92	1078	0.00	0.00	5.92	5.92
1079	0.00	0.00	5.92	5.92	1080	0.00	0.00	5.96	5.96	1081	0.00	0.00	7.52	7.52
1082	0.00	0.00	7.52	7.52	1083	0.00	0.00	7.52	7.52	1084	0.00	0.00	7.52	7.52
1085	0.00	0.00	7.52	7.52	1086	0.00	0.00	7.52	7.52	1087	0.00	0.00	7.52	7.52
1088	0.00	0.00	7.58	7.58	1089	0.00	0.00	9.39	9.39	1090	0.00	0.00	9.30	9.30
1091	0.00	0.00	9.30	9.30	1092	0.00	0.00	9.39	9.39	1093	0.00	0.00	9.30	9.30
1094	0.00	0.00	9.30	9.30	1095	0.00	0.00	9.30	9.30	1096	0.00	0.00	9.47	9.47
1097	0.00	0.00	8.64	8.64	1098	0.00	0.00	8.55	8.55	1099	0.00	0.00	8.55	8.55
1100	0.00	0.00	8.64	8.64	1101	0.00	0.00	8.55	8.55	1102	0.00	0.00	8.55	8.55
1103	0.00	0.00	8.55	8.55	1104	0.00	0.00	8.71	8.71	1105	0.00	0.00	8.00	8.00
1106	0.00	0.00	7.91	7.91	1107	0.00	0.00	7.91	7.91	1108	0.00	0.00	8.00	8.00
1109	0.00	0.00	7.91	7.91	1110	0.00	0.00	7.91	7.91	1111	0.00	0.00	7.91	7.91
1112	0.00	0.00	8.06	8.06	1113	0.00	0.00	8.00	8.00	1114	0.00	0.00	7.91	7.91
1115	0.00	0.00	7.91	7.91	1116	0.00	0.00	8.00	8.00	1117	0.00	0.00	7.91	7.91
1118	0.00	0.00	7.91	7.91	1119	0.00	0.00	7.91	7.91	1120	0.00	0.00	8.06	8.06
1121	0.00	0.00	8.00	8.00	1122	0.00	0.00	7.91	7.91	1123	0.00	0.00	7.91	7.91
1124	0.00	0.00	8.00	8.00	1125	0.00	0.00	7.91	7.91	1126	0.00	0.00	7.91	7.91
1127	0.00	0.00	7.91	7.91	1128	0.00	0.00	8.06	8.06	1129	0.00	0.00	8.00	8.00
1130	0.00	0.00	7.91	7.91	1131	0.00	0.00	7.91	7.91	1132	0.00	0.00	8.00	8.00
1133	0.00	0.00	7.91	7.91	1134	0.00	0.00	7.91	7.91	1135	0.00	0.00	7.91	7.91
1136	0.00	0.00	8.06	8.06	1137	0.00	0.00	6.72	6.72	1138	0.00	0.00	6.63	6.63
1139	0.00	0.00	6.63	6.63	1140	0.00	0.00	6.72	6.72	1141	0.00	0.00	6.63	6.63
1142	0.00	0.00	6.63	6.63	1143	0.00	0.00	6.63	6.63	1144	0.00	0.00	6.77	6.77
1145	0.00	0.00	5.91	5.91	1146	0.00	0.00	5.91	5.91	1147	0.00	0.00	5.91	5.91
1148	0.00	0.00	5.91	5.91	1149	0.00	0.00	5.91	5.91	1150	0.00	0.00	5.91	5.91
1151	0.00	0.00	5.91	5.91	1152	0.00	0.00	5.95	5.95	1153	0.00	0.00	9.59	9.59
1154	0.00	0.00	9.48	9.48	1155	0.00	0.00	9.70	9.70	1156	0.00	0.00	9.48	9.48
1157	0.00	0.00	9.48	9.48	1158	0.00	0.00	9.59	9.59	1159	0.00	0.00	9.48	9.48
1160	0.00	0.00	9.48	9.48	1161	0.00	0.00	9.59	9.59	1162	0.00	0.00	9.48	9.48
1163	0.00	0.00	7.38	7.38	1164	0.00	0.00	7.19	7.19	1165	0.00	0.00	7.19	7.19
1166	0.00	0.00	7.29	7.29	1167	0.00	0.00	7.19	7.19	1168	0.00	0.00	7.19	7.19
1169	0.00	0.00	7.29	7.29	1170	0.00	0.00	7.19	7.19	1171	0.00	0.00	2.87	2.87
1172	0.00	0.00	2.73	2.73	1173	0.00	0.00	2.73	2.73	1174	0.00	0.00	2.84	2.84
1175	0.00	0.00	2.73	2.73	1176	0.00	0.00	2.73	2.73	1177	0.00	0.00	2.84	2.84
1178	0.00	0.00	2.73	2.73										

Totali forze sismiche

Fx <daN>	Fy <daN>
59500.80	59500.80

Elenco forze sismiche nodali allo SND

Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>	Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>	Nodo	cx	cy	Fx <daN>	Fy <daN>
-1895	0.00	0.00	103.01	103.01	-1890	0.00	0.00	75.46	75.46	-1889	0.01	0.01	718.38	718.38
-1888	0.00	0.00	136.78	136.78	-1887	0.00	0.00	10.86	10.86	-1886	0.00	0.00	36.51	36.51
-1885	0.00	0.00	44.34	44.34	-1884	0.00	0.00	61.78	61.78	-1883	0.00	0.00	65.67	65.67
-1882	0.00	0.00	20.77	20.77	-1881	0.00	0.00	14.96	14.96	-1880	0.00	0.00	72.60	72.60
-1879	0.00	0.00	8.05	8.05	-1878	0.00	0.00	20.89	20.89	-1877	0.00	0.00	9.04	9.04
-1874	0.00	0.00	7.55	7.55	-1873	0.00	0.00	6.41	6.41	-1872	0.00	0.00	20.03	20.03
-1871	0.00	0.00	10.84	10.84	-1870	0.00	0.00	9.04	9.04	-1868	0.00	0.00	8.30	8.30
-1867	0.00	0.00	9.04	9.04	-1865	0.00	0.00	9.78	9.78	-1864	0.00	0.00	9.31	9.31
-1863	0.00	0.00	9.38	9.38	-1862	0.00	0.00	62.80	62.80	-1861	0.00	0.00	14.36	14.36
-1860	0.00	0.00	10.07	10.07	-1859	0.00	0.00	12.72	12.72	-1858	0.00	0.00	10.00	10.00
-1857	0.00	0.00	9.04	9.04	-1855	0.00	0.00	6.33	6.33	-1854	0.00	0.00	8.62	8.62

Relazione di calcolo

-1853	0.00	0.00	9.99	9.99	-1852	0.00	0.00	7.56	7.56	-1851	0.00	0.00	7.73	7.73
-1850	0.00	0.00	6.59	6.59	-1849	0.00	0.00	9.04	9.04	-1847	0.00	0.00	11.76	11.76
-1846	0.00	0.00	4.81	4.81	-1845	0.00	0.00	6.98	6.98	-1844	0.00	0.00	9.02	9.02
-1843	0.00	0.00	4.65	4.65	-1842	0.00	0.00	9.04	9.04	-1840	0.00	0.00	9.04	9.04
-1839	0.00	0.00	6.98	6.98	-1838	0.00	0.00	9.02	9.02	-1837	0.00	0.00	9.31	9.31
-1836	0.00	0.00	4.65	4.65	-1835	0.00	0.00	9.04	9.04	-1832	0.00	0.00	9.04	9.04
-1831	0.00	0.00	8.92	8.92	-1830	0.00	0.00	8.08	8.08	-1829	0.00	0.00	7.72	7.72
-1828	0.00	0.00	3.94	3.94	-1827	0.00	0.00	4.85	4.85	-1826	0.00	0.00	8.43	8.43
-1825	0.00	0.00	4.96	4.96	-1824	0.00	0.00	9.85	9.85	-1823	0.00	0.00	16.16	16.16
-1822	0.00	0.00	6.24	6.24	-1821	0.00	0.00	9.85	9.85	-1820	0.00	0.00	18.76	18.76
-1819	0.00	0.00	6.24	6.24	-1818	0.00	0.00	16.77	16.77	-1811	0.00	0.00	6.08	6.08
-1809	0.00	0.00	45.66	45.66	-1808	0.00	0.00	42.65	42.65	-1807	0.00	0.00	54.64	54.64
-1806	0.00	0.00	19.13	19.13	-1805	0.00	0.00	36.22	36.22	-1804	0.00	0.00	19.03	19.03
-1803	0.00	0.00	36.22	36.22	-1802	0.00	0.00	32.47	32.47	-1801	0.00	0.00	50.05	50.05
-1799	0.00	0.00	50.98	50.98	-1798	0.00	0.00	53.08	53.08	-1797	0.00	0.00	44.89	44.89
-1796	0.00	0.00	37.36	37.36	-1795	0.00	0.00	54.64	54.64	-1778	0.00	0.00	30.92	30.92
-1777	0.00	0.00	31.25	31.25	-1776	0.00	0.00	73.77	73.77	-1775	0.00	0.00	41.62	41.62
-1774	0.00	0.00	159.56	159.56	-1752	0.00	0.00	44.83	44.83	-1751	0.00	0.00	20.31	20.31
-1750	0.00	0.00	44.83	44.83	-1749	0.00	0.00	26.12	26.12	-1748	0.00	0.00	20.33	20.33
-1747	0.00	0.00	44.79	44.79	-1746	0.00	0.00	26.13	26.13	-1745	0.00	0.00	44.79	44.79
-1744	0.00	0.00	322.82	322.82	-1738	0.00	0.00	102.23	102.23	-1735	0.00	0.00	13.91	13.91
-1734	0.00	0.00	13.64	13.64	-1731	0.00	0.00	201.92	201.92	-1730	0.00	0.00	90.29	90.29
-1729	0.00	0.00	83.70	83.70	-1728	0.00	0.00	90.29	90.29	-1727	0.00	0.00	96.88	96.88
-1726	0.00	0.00	90.29	90.29	-1725	0.00	0.00	71.56	71.56	-1724	0.00	0.00	178.75	178.75
-1723	0.00	0.00	95.12	95.12	-1722	0.00	0.00	90.28	90.28	-1721	0.00	0.00	107.83	107.83
-1720	0.00	0.00	106.31	106.31	-1719	0.00	0.00	207.02	207.02	-1718	0.00	0.00	105.61	105.61
-1717	0.00	0.00	97.46	97.46	-1716	0.00	0.00	83.76	83.76	-1715	0.00	0.00	94.44	94.44
-1714	0.00	0.00	222.74	222.74	-1713	0.00	0.00	90.38	90.38	-1712	0.00	0.00	84.86	84.86
-1711	0.00	0.00	91.56	91.56	-1710	0.00	0.00	98.26	98.26	-1709	0.00	0.00	91.56	91.56
-1708	0.00	0.00	91.56	91.56	-1707	0.00	0.00	224.37	224.37	-1706	0.00	0.00	97.09	97.09
-1705	0.00	0.00	204.05	204.05	-1704	0.00	0.00	121.01	121.01	-1703	0.00	0.00	121.01	121.01
-1702	0.00	0.00	121.81	121.81	-1701	0.00	0.00	121.92	121.92	-1700	0.00	0.00	123.12	123.12
-1699	0.00	0.00	55.48	55.48	-1698	0.00	0.00	95.40	95.40	-1697	0.00	0.00	94.42	94.42
-1696	0.00	0.00	106.88	106.88	-1695	0.00	0.00	93.17	93.17	-1694	0.00	0.00	90.65	90.65
-1693	0.00	0.00	80.91	80.91	-1692	0.00	0.00	80.29	80.29	-1691	0.00	0.00	80.29	80.29
-1690	0.00	0.00	42.66	42.66	-1689	0.00	0.00	42.66	42.66	-1688	0.00	0.00	53.88	53.88
-1687	0.00	0.00	42.66	42.66	-1686	0.00	0.00	42.66	42.66	-1685	0.00	0.00	42.66	42.66
-1684	0.00	0.00	31.45	31.45	-1683	0.00	0.00	42.66	42.66	-1682	0.00	0.00	42.66	42.66
-1681	0.00	0.00	42.66	42.66	-1680	0.00	0.00	42.69	42.69	-1679	0.00	0.00	42.69	42.69
-1675	0.00	0.00	58.45	58.45	-1674	0.00	0.00	54.80	54.80	-1673	0.00	0.00	43.39	43.39
-1672	0.00	0.00	43.39	43.39	-1671	0.00	0.00	54.80	54.80	-1670	0.00	0.00	43.39	43.39
-1668	0.00	0.00	47.04	47.04	-1667	0.00	0.00	81.54	81.54	-1665	0.00	0.00	47.04	47.04
-1664	0.00	0.00	43.39	43.39	-1663	0.00	0.00	43.39	43.39	-1662	0.00	0.00	31.99	31.99
-1661	0.00	0.00	31.99	31.99	-1660	0.00	0.00	43.39	43.39	-1658	0.00	0.00	47.04	47.04
-1657	0.00	0.00	81.54	81.54	-1656	0.00	0.00	72.94	72.94	-1655	0.00	0.00	70.73	70.73
-1654	0.00	0.00	66.49	66.49	-1653	0.00	0.00	64.91	64.91	-1652	0.00	0.00	66.44	66.44
-1651	0.00	0.00	53.47	53.47	-1650	0.00	0.00	49.84	49.84	-1649	0.00	0.00	32.50	32.50
-1648	0.00	0.00	11.14	11.14	-1647	0.00	0.00	10.53	10.53	-1646	0.00	0.00	15.99	15.99
-1645	0.00	0.00	46.93	46.93	-1644	0.00	0.00	42.98	42.98	-1643	0.00	0.00	42.98	42.98
-1642	0.00	0.00	11.62	11.62	-1641	0.00	0.00	67.84	67.84	-1640	0.00	0.00	31.34	31.34
-1639	0.00	0.00	26.66	26.66	-1636	0.00	0.00	16.24	16.24	-1635	0.00	0.00	24.15	24.15
-1634	0.00	0.00	366.16	366.16	-1633	0.00	0.00	392.51	392.51	-1632	0.00	0.00	399.97	399.97
-1631	0.00	0.00	326.57	326.57	-1630	0.00	0.00	183.75	183.75	-1629	0.00	0.00	311.78	311.78

Relazione di calcolo

-1628	0.00	0.00	420.28	420.28	-1627	0.00	0.00	352.50	352.50	-1626	0.00	0.00	183.75	183.75
-1625	0.00	0.00	158.14	158.14	-1624	0.00	0.00	30.96	30.96	-1620	0.00	0.00	215.19	215.19
-1619	0.00	0.00	213.27	213.27	-1618	0.00	0.00	205.13	205.13	-1617	0.00	0.00	205.13	205.13
-1616	0.00	0.00	421.71	421.71	-1615	0.00	0.00	354.02	354.02	-1614	0.00	0.00	382.56	382.56
-1613	0.00	0.00	339.49	339.49	-1612	0.00	0.00	205.13	205.13	-1611	0.00	0.00	205.13	205.13
-1610	0.00	0.00	305.76	305.76	-1609	0.00	0.00	348.83	348.83	-1608	0.00	0.00	297.10	297.10
-1607	0.00	0.00	323.76	323.76	-1606	0.00	0.00	205.13	205.13	-1605	0.00	0.00	205.13	205.13
-1604	0.00	0.00	418.84	418.84	-1603	0.00	0.00	392.17	392.17	-1602	0.00	0.00	289.60	289.60
-1601	0.00	0.00	324.47	324.47	-1600	0.00	0.00	205.13	205.13	-1599	0.00	0.00	205.13	205.13
-1598	0.00	0.00	342.41	342.41	-1597	0.00	0.00	365.49	365.49	-1596	0.00	0.00	205.13	205.13
-1595	0.00	0.00	295.75	295.75	-1594	0.00	0.00	293.70	293.70	-1593	0.00	0.00	205.13	205.13
-1592	0.00	0.00	452.17	452.17	-1591	0.00	0.00	396.26	396.26	-1590	0.00	0.00	293.70	293.70
-1589	0.00	0.00	313.50	313.50	-1588	0.00	0.00	205.13	205.13	-1587	0.00	0.00	205.13	205.13
-1586	0.00	0.00	275.76	275.76	-1585	0.00	0.00	248.89	248.89	-1584	0.00	0.00	413.54	413.54
-1583	0.00	0.00	399.75	399.75	-1582	0.00	0.00	385.97	385.97	-1581	0.00	0.00	385.97	385.97
-1580	0.00	0.00	413.00	413.00	-1579	0.00	0.00	427.31	427.31	-1578	0.00	0.00	358.93	358.93
-1577	0.00	0.00	319.34	319.34	-1576	0.00	0.00	252.72	252.72	-1575	0.00	0.00	271.93	271.93
-1574	0.00	0.00	302.11	302.11	-1573	0.00	0.00	420.43	420.43	-1572	0.00	0.00	302.11	302.11
-1571	0.00	0.00	91.64	91.64	-1570	0.00	0.00	119.72	119.72	-1569	0.00	0.00	79.00	79.00
-1568	0.00	0.00	103.35	103.35	-1567	0.00	0.00	79.00	79.00	-1566	0.00	0.00	168.86	168.86
-1565	0.00	0.00	160.96	160.96	-1564	0.00	0.00	79.00	79.00	-1563	0.00	0.00	88.32	88.32
-1562	0.00	0.00	79.00	79.00	-1561	0.00	0.00	175.18	175.18	-1560	0.00	0.00	167.45	167.45
-1559	0.00	0.00	83.74	83.74	-1558	0.00	0.00	67.15	67.15	-1557	0.00	0.00	126.89	126.89
-1556	0.00	0.00	206.68	206.68	-1555	0.00	0.00	79.00	79.00	-1554	0.00	0.00	110.21	110.21
-1553	0.00	0.00	79.00	79.00	-1552	0.00	0.00	135.97	135.97	-1551	0.00	0.00	187.57	187.57
-1550	0.00	0.00	131.96	131.96	-1549	0.00	0.00	86.90	86.90	-1548	0.00	0.00	123.43	123.43
-1547	0.00	0.00	133.45	133.45	-1546	0.00	0.00	90.96	90.96	-1545	0.00	0.00	87.52	87.52
-1544	0.00	0.00	159.56	159.56	-1543	0.00	0.00	47.10	47.10	-1542	0.00	0.00	189.87	189.87
-1541	0.00	0.00	50.49	50.49	-1540	0.00	0.00	110.49	110.49	-1539	0.00	0.00	159.56	159.56
-1538	0.00	0.00	42.82	42.82	-1537	0.00	0.00	176.47	176.47	-1536	0.00	0.00	295.77	295.77
-1535	0.00	0.00	110.49	110.49	-1534	0.00	0.00	60.27	60.27	-1533	0.00	0.00	42.07	42.07
-1531	0.00	0.00	87.39	87.39	-1530	0.00	0.00	138.00	138.00	-1529	0.00	0.00	144.07	144.07
-1528	0.00	0.00	84.63	84.63	-1527	0.00	0.00	79.78	79.78	-1526	0.00	0.00	246.17	246.17
-1525	0.00	0.00	293.21	293.21	-1524	0.00	0.00	293.21	293.21	-1523	0.00	0.00	293.21	293.21
-1522	0.00	0.00	293.21	293.21	-1521	0.00	0.00	293.21	293.21	-1520	0.00	0.00	266.86	266.86
-1519	0.00	0.00	240.51	240.51	-1518	0.00	0.00	204.35	204.35	-1517	0.00	0.00	269.44	269.44
-1516	0.00	0.00	359.85	359.85	-1514	0.00	0.00	280.62	280.62	-1513	0.00	0.00	320.24	320.24
-1512	0.00	0.00	261.03	261.03	-1511	0.00	0.00	201.83	201.83	-1510	0.00	0.00	210.24	210.24
-1509	0.00	0.00	218.65	218.65	-1508	0.00	0.00	201.47	201.47	-1507	0.00	0.00	135.27	135.27
-1506	0.00	0.00	137.80	137.80	-1505	0.00	0.00	43.19	43.19	-1504	0.00	0.00	50.46	50.46
-1503	0.00	0.00	219.02	219.02	-1502	0.00	0.00	149.47	149.47	-1501	0.00	0.00	159.56	159.56
-1500	0.00	0.00	90.81	90.81	-1499	0.00	0.00	46.42	46.42	-1498	0.00	0.00	177.89	177.89
-1497	0.00	0.00	172.01	172.01	-1496	0.00	0.00	43.19	43.19	-1495	0.00	0.00	38.08	38.08
-1494	0.00	0.00	176.18	176.18	-1493	0.00	0.00	200.91	200.91	-1492	0.00	0.00	221.70	221.70
-1491	0.00	0.00	99.26	99.26	-1489	0.00	0.00	147.11	147.11	-1488	0.00	0.00	137.16	137.16
-1487	0.00	0.00	42.82	42.82	-1486	0.00	0.00	120.19	120.19	-1485	0.00	0.00	159.56	159.56
-1484	0.00	0.00	183.62	183.62	-1483	0.00	0.00	90.20	90.20	-1482	0.00	0.00	83.69	83.69
-1481	0.00	0.00	136.48	136.48	-1480	0.00	0.00	159.56	159.56	-1479	0.00	0.00	42.82	42.82
-1478	0.00	0.00	134.83	134.83	-1477	0.00	0.00	243.86	243.86	-1476	0.00	0.00	159.56	159.56
-1475	0.00	0.00	81.19	81.19	-1474	0.00	0.00	79.38	79.38	-1473	0.00	0.00	134.83	134.83
-1472	0.00	0.00	42.82	42.82	-1471	0.00	0.00	159.56	159.56	-1470	0.00	0.00	305.78	305.78
-1469	0.00	0.00	79.25	79.25	-1468	0.00	0.00	72.08	72.08	-1467	0.00	0.00	159.56	159.56
-1466	0.00	0.00	134.83	134.83	-1465	0.00	0.00	42.82	42.82	-1464	0.00	0.00	159.56	159.56

Relazione di calcolo

-1463	0.00	0.00	66.20	66.20	-1462	0.00	0.00	195.22	195.22	-1461	0.00	0.00	65.29	65.29
-1460	0.00	0.00	159.56	159.56	-1459	0.00	0.00	105.84	105.84	-1458	0.00	0.00	134.83	134.83
-1457	0.00	0.00	53.28	53.28	-1456	0.00	0.00	47.10	47.10	-1455	0.00	0.00	159.56	159.56
-1454	0.00	0.00	142.75	142.75	-1453	0.00	0.00	51.87	51.87	-1452	0.00	0.00	90.17	90.17
-1451	0.00	0.00	111.24	111.24	-1450	0.00	0.00	119.79	119.79	-1449	0.00	0.00	128.34	128.34
-1448	0.00	0.00	127.97	127.97	-1447	0.00	0.00	51.87	51.87	-1446	0.00	0.00	129.17	129.17
-1445	0.00	0.00	111.46	111.46	-1444	0.00	0.00	108.03	108.03	-1443	0.00	0.00	25.43	25.43
-1442	0.00	0.00	90.78	90.78	-1441	0.00	0.00	98.85	98.85	-1440	0.00	0.00	40.36	40.36
-1439	0.00	0.00	150.29	150.29	-1438	0.00	0.00	221.37	221.37	-1437	0.00	0.00	257.98	257.98
-1436	0.00	0.00	129.56	129.56	-1435	0.00	0.00	206.16	206.16	-1434	0.00	0.00	301.55	301.55
-1433	0.00	0.00	186.72	186.72	-1432	0.00	0.00	129.56	129.56	-1431	0.00	0.00	150.29	150.29
-1430	0.00	0.00	236.92	236.92	-1429	0.00	0.00	258.37	258.37	-1428	0.00	0.00	129.56	129.56
-1427	0.00	0.00	230.05	230.05	-1426	0.00	0.00	179.21	179.21	-1425	0.00	0.00	129.56	129.56
-1424	0.00	0.00	277.12	277.12	-1423	0.00	0.00	176.84	176.84	-1422	0.00	0.00	142.51	142.51
-1421	0.00	0.00	13.49	13.49	-1420	0.00	0.00	15.89	15.89	-1419	0.00	0.00	9.69	9.69
-1418	0.00	0.00	125.70	125.70	-1417	0.00	0.00	125.39	125.39	-1416	0.00	0.00	131.99	131.99
-1415	0.00	0.00	131.99	131.99	-1414	0.00	0.00	103.31	103.31	-1413	0.00	0.00	51.40	51.40
-1412	0.00	0.00	46.48	46.48	-1411	0.00	0.00	64.81	64.81	-1410	0.00	0.00	53.72	53.72
-1409	0.00	0.00	43.90	43.90	-1407	0.00	0.00	44.88	44.88	-1406	0.00	0.00	59.07	59.07
-1405	0.00	0.00	71.46	71.46	-1403	0.00	0.00	38.80	38.80	-1402	0.00	0.00	51.17	51.17
-1401	0.00	0.00	69.82	69.82	-1400	0.00	0.00	57.88	57.88	-1399	0.00	0.00	61.86	61.86
-1398	0.00	0.00	54.26	54.26	-1397	0.00	0.00	54.92	54.92	-1396	0.00	0.00	47.05	47.05
-1395	0.00	0.00	95.04	95.04	-1394	0.00	0.00	110.51	110.51	-1393	0.00	0.00	89.88	89.88
-1392	0.00	0.00	99.46	99.46	-1391	0.00	0.00	44.42	44.42	-1390	0.00	0.00	49.30	49.30
-1389	0.00	0.00	64.39	64.39	-1388	0.00	0.00	59.69	59.69	-1387	0.00	0.00	44.49	44.49
-1386	0.00	0.00	50.64	50.64	-1385	0.00	0.00	65.05	65.05	-1384	0.00	0.00	58.67	58.67
-1383	0.00	0.00	111.25	111.25	-1382	0.00	0.00	117.88	117.88	-1381	0.00	0.00	63.92	63.92
-1380	0.00	0.00	45.58	45.58	-1379	0.00	0.00	92.09	92.09	-1378	0.00	0.00	45.55	45.55
-1377	0.00	0.00	72.35	72.35	-1376	0.00	0.00	63.31	63.31	-1375	0.00	0.00	45.22	45.22
-1374	0.00	0.00	48.84	48.84	-1373	0.00	0.00	64.30	64.30	-1372	0.00	0.00	60.55	60.55
-1371	0.00	0.00	88.41	88.41	-1370	0.00	0.00	81.04	81.04	-1369	0.00	0.00	126.72	126.72
-1368	0.00	0.00	132.61	132.61	-1367	0.00	0.00	96.69	96.69	-1366	0.00	0.00	60.77	60.77
-1365	0.00	0.00	60.77	60.77	-1364	0.00	0.00	62.28	62.28	-1363	0.00	0.00	60.77	60.77
-1362	0.00	0.00	59.27	59.27	-1361	0.00	0.00	70.91	70.91	-1360	0.00	0.00	81.04	81.04
-1359	0.00	0.00	83.62	83.62	-1358	0.00	0.00	62.57	62.57	-1357	0.00	0.00	66.20	66.20
-1356	0.00	0.00	62.57	62.57	-1355	0.00	0.00	125.24	125.24	-1354	0.00	0.00	55.09	55.09
-1353	0.00	0.00	43.41	43.41	-1352	0.00	0.00	59.05	59.05	-1351	0.00	0.00	69.99	69.99
-1350	0.00	0.00	48.92	48.92	-1349	0.00	0.00	60.05	60.05	-1348	0.00	0.00	56.43	56.43
-1347	0.00	0.00	52.67	52.67	-1346	0.00	0.00	51.57	51.57	-1345	0.00	0.00	45.92	45.92
-1344	0.00	0.00	62.94	62.94	-1343	0.00	0.00	47.39	47.39	-1342	0.00	0.00	66.47	66.47
-1341	0.00	0.00	58.87	58.87	-1340	0.00	0.00	39.79	39.79	-1339	0.00	0.00	70.54	70.54
-1338	0.00	0.00	38.05	38.05	-1337	0.00	0.00	58.94	58.94	-1336	0.00	0.00	64.30	64.30
-1335	0.00	0.00	45.22	45.22	-1334	0.00	0.00	72.35	72.35	-1333	0.00	0.00	50.64	50.64
-1332	0.00	0.00	66.04	66.04	-1331	0.00	0.00	121.56	121.56	-1330	0.00	0.00	67.78	67.78
-1329	0.00	0.00	33.89	33.89	-1328	0.00	0.00	64.81	64.81	-1327	0.00	0.00	47.32	47.32
-1326	0.00	0.00	40.52	40.52	-1325	0.00	0.00	77.83	77.83	-1324	0.00	0.00	44.15	44.15
-1323	0.00	0.00	27.03	27.03	-1322	0.00	0.00	55.95	55.95	-1321	0.00	0.00	40.52	40.52
-1320	0.00	0.00	38.37	38.37	-1319	0.00	0.00	41.26	41.26	-1318	0.00	0.00	71.23	71.23
-1317	0.00	0.00	55.95	55.95	-1316	0.00	0.00	27.95	27.95	-1315	0.00	0.00	67.70	67.70
-1314	0.00	0.00	40.52	40.52	-1313	0.00	0.00	61.13	61.13	-1312	0.00	0.00	42.34	42.34
-1311	0.00	0.00	48.53	48.53	-1310	0.00	0.00	25.05	25.05	-1309	0.00	0.00	20.26	20.26
-1308	0.00	0.00	166.90	166.90	-1307	0.00	0.00	128.44	128.44	-1306	0.00	0.00	128.44	128.44
-1305	0.00	0.00	128.44	128.44	-1304	0.00	0.00	128.44	128.44	-1303	0.00	0.00	128.44	128.44

Relazione di calcolo

-1302	0.00	0.00	90.08	90.08	-1301	0.00	0.00	51.73	51.73	-1300	0.00	0.00	62.70	62.70
-1299	0.00	0.00	153.02	153.02	-1298	0.00	0.00	143.36	143.36	-1297	0.00	0.00	140.27	140.27
-1296	0.00	0.00	137.19	137.19	-1295	0.00	0.00	140.27	140.27	-1294	0.00	0.00	91.84	91.84
-1293	0.00	0.00	43.41	43.41	-1292	0.00	0.00	69.59	69.59	-1291	0.00	0.00	95.77	95.77
-1290	0.00	0.00	146.24	146.24	-1289	0.00	0.00	65.95	65.95	-1288	0.00	0.00	34.99	34.99
-1287	0.00	0.00	78.83	78.83	-1286	0.00	0.00	92.09	92.09	-1285	0.00	0.00	52.20	52.20
-1284	0.00	0.00	142.10	142.10	-1283	0.00	0.00	40.52	40.52	-1282	0.00	0.00	78.83	78.83
-1281	0.00	0.00	65.04	65.04	-1280	0.00	0.00	50.11	50.11	-1279	0.00	0.00	41.06	41.06
-1278	0.00	0.00	78.83	78.83	-1277	0.00	0.00	36.05	36.05	-1276	0.00	0.00	139.06	139.06
-1275	0.00	0.00	40.52	40.52	-1274	0.00	0.00	45.40	45.40	-1273	0.00	0.00	78.49	78.49
-1272	0.00	0.00	91.44	91.44	-1271	0.00	0.00	39.98	39.98	-1270	0.00	0.00	78.15	78.15
-1269	0.00	0.00	50.58	50.58	-1268	0.00	0.00	136.01	136.01	-1267	0.00	0.00	69.03	69.03
-1266	0.00	0.00	40.52	40.52	-1265	0.00	0.00	78.15	78.15	-1264	0.00	0.00	146.82	146.82
-1263	0.00	0.00	71.49	71.49	-1262	0.00	0.00	40.52	40.52	-1261	0.00	0.00	78.15	78.15
-1260	0.00	0.00	139.06	139.06	-1259	0.00	0.00	70.33	70.33	-1258	0.00	0.00	40.52	40.52
-1257	0.00	0.00	78.15	78.15	-1256	0.00	0.00	144.89	144.89	-1255	0.00	0.00	139.06	139.06
-1254	0.00	0.00	78.15	78.15	-1253	0.00	0.00	40.52	40.52	-1252	0.00	0.00	74.61	74.61
-1251	0.00	0.00	107.90	107.90	-1250	0.00	0.00	78.15	78.15	-1249	0.00	0.00	30.21	30.21
-1248	0.00	0.00	139.06	139.06	-1247	0.00	0.00	78.15	78.15	-1246	0.00	0.00	19.90	19.90
-1245	0.00	0.00	55.43	55.43	-1244	0.00	0.00	84.08	84.08	-1243	0.00	0.00	82.06	82.06
-1242	0.00	0.00	59.99	59.99	-1241	0.00	0.00	30.21	30.21	-1240	0.00	0.00	139.06	139.06
-1239	0.00	0.00	97.25	97.25	-1238	0.00	0.00	85.97	85.97	-1237	0.00	0.00	80.56	80.56
-1236	0.00	0.00	40.52	40.52	-1235	0.00	0.00	87.61	87.61	-1234	0.00	0.00	94.67	94.67
-1233	0.00	0.00	121.01	121.01	-1232	0.00	0.00	147.34	147.34	-1231	0.00	0.00	147.34	147.34
-1230	0.00	0.00	147.34	147.34	-1229	0.00	0.00	121.01	121.01	-1228	0.00	0.00	94.67	94.67
-1227	0.00	0.00	121.01	121.01	-1226	0.00	0.00	100.93	100.93	-1225	0.00	0.00	71.83	71.83
-1224	0.00	0.00	35.16	35.16	-1223	0.00	0.00	47.03	47.03	-1222	0.00	0.00	54.26	54.26
-1221	0.00	0.00	54.92	54.92	-1220	0.00	0.00	162.36	162.36	-1219	0.00	0.00	70.46	70.46
-1218	0.00	0.00	50.64	50.64	-1217	0.00	0.00	61.50	61.50	-1216	0.00	0.00	47.42	47.42
-1215	0.00	0.00	95.77	95.77	-1214	0.00	0.00	109.85	109.85	-1213	0.00	0.00	72.35	72.35
-1212	0.00	0.00	41.60	41.60	-1211	0.00	0.00	68.05	68.05	-1210	0.00	0.00	158.40	158.40
-1209	0.00	0.00	65.96	65.96	-1208	0.00	0.00	54.99	54.99	-1207	0.00	0.00	57.16	57.16
-1206	0.00	0.00	51.92	51.92	-1205	0.00	0.00	104.61	104.61	-1204	0.00	0.00	79.57	79.57
-1203	0.00	0.00	39.17	39.17	-1202	0.00	0.00	69.45	69.45	-1201	0.00	0.00	43.41	43.41
-1200	0.00	0.00	73.54	73.54	-1199	0.00	0.00	109.29	109.29	-1198	0.00	0.00	5.64	5.64
-1197	0.00	0.00	9.87	9.87	-1196	0.00	0.00	9.87	9.87	-1195	0.00	0.00	9.87	9.87
-1194	0.00	0.00	9.87	9.87	-1193	0.00	0.00	10.54	10.54	-1192	0.00	0.00	10.54	10.54
-1191	0.00	0.00	9.87	9.87	-1190	0.00	0.00	9.87	9.87	-1189	0.00	0.00	9.87	9.87
-1188	0.00	0.00	9.87	9.87	-1187	0.00	0.00	10.29	10.29	-1186	0.00	0.00	9.67	9.67
-1185	0.00	0.00	17.22	17.22	-1184	0.00	0.00	9.76	9.76	-1183	0.00	0.00	10.38	10.38
-1182	0.00	0.00	9.88	9.88	-1181	0.00	0.00	9.92	9.92	-1180	0.00	0.00	10.03	10.03
-1179	0.00	0.00	9.99	9.99	-1178	0.00	0.00	9.95	9.95	-1177	0.00	0.00	9.95	9.95
-1176	0.00	0.00	9.95	9.95	-1175	0.00	0.00	10.38	10.38	-1174	0.00	0.00	9.76	9.76
-1173	0.00	0.00	11.07	11.07	-1172	0.00	0.00	9.87	9.87	-1171	0.00	0.00	9.87	9.87
-1170	0.00	0.00	9.87	9.87	-1169	0.00	0.00	11.07	11.07	-1168	0.00	0.00	11.07	11.07
-1167	0.00	0.00	9.87	9.87	-1166	0.00	0.00	9.87	9.87	-1165	0.00	0.00	9.87	9.87
-1164	0.00	0.00	10.54	10.54	-1163	0.00	0.00	9.87	9.87	-1162	0.00	0.00	9.87	9.87
-1161	0.00	0.00	9.87	9.87	-1160	0.00	0.00	9.87	9.87	-1159	0.00	0.00	9.87	9.87
-1158	0.00	0.00	10.54	10.54	-1157	0.00	0.00	9.87	9.87	-1156	0.00	0.00	9.87	9.87
-1155	0.00	0.00	9.87	9.87	-1154	0.00	0.00	9.87	9.87	-1153	0.00	0.00	10.29	10.29
-1152	0.00	0.00	9.67	9.67	-1151	0.00	0.00	17.22	17.22	-1150	0.00	0.00	9.33	9.33
-1149	0.00	0.00	9.31	9.31	-1148	0.00	0.00	9.72	9.72	-1147	0.00	0.00	9.72	9.72
-1146	0.00	0.00	9.72	9.72	-1145	0.00	0.00	9.72	9.72	-1144	0.00	0.00	9.72	9.72

Relazione di calcolo

-1143	0.00	0.00	8.40	8.40	-1142	0.00	0.00	6.43	6.43	-1141	0.00	0.00	9.44	9.44
-1140	0.00	0.00	5.21	5.21	-1139	0.00	0.00	9.42	9.42	-1138	0.00	0.00	9.42	9.42
-1137	0.00	0.00	9.85	9.85	-1136	0.00	0.00	9.85	9.85	-1135	0.00	0.00	9.85	9.85
-1134	0.00	0.00	9.85	9.85	-1133	0.00	0.00	9.85	9.85	-1132	0.00	0.00	9.85	9.85
-1131	0.00	0.00	9.85	9.85	-1130	0.00	0.00	9.85	9.85	-1129	0.00	0.00	9.85	9.85
-1128	0.00	0.00	9.85	9.85	-1127	0.00	0.00	9.85	9.85	-1126	0.00	0.00	9.85	9.85
-1125	0.00	0.00	9.85	9.85	-1124	0.00	0.00	9.85	9.85	-1123	0.00	0.00	9.85	9.85
-1122	0.00	0.00	9.85	9.85	-1121	0.00	0.00	9.85	9.85	-1120	0.00	0.00	9.85	9.85
-1119	0.00	0.00	9.85	9.85	-1118	0.00	0.00	7.53	7.53	-1117	0.00	0.00	10.04	10.04
-1116	0.00	0.00	10.04	10.04	-1115	0.00	0.00	10.04	10.04	-1114	0.00	0.00	11.27	11.27
-1113	0.00	0.00	11.27	11.27	-1112	0.00	0.00	10.04	10.04	-1111	0.00	0.00	10.04	10.04
-1110	0.00	0.00	10.04	10.04	-1109	0.00	0.00	11.27	11.27	-1108	0.00	0.00	10.84	10.84
-1107	0.00	0.00	112.59	112.59	-1106	0.00	0.00	112.31	112.31	-1105	0.00	0.00	118.23	118.23
-1104	0.00	0.00	118.23	118.23	-1103	0.00	0.00	92.54	92.54	-1102	0.00	0.00	33.43	33.43
-1101	0.00	0.00	20.23	20.23	-1100	0.00	0.00	64.01	64.01	-1099	0.00	0.00	43.78	43.78
-1098	0.00	0.00	59.39	59.39	-1097	0.00	0.00	64.01	64.01	-1096	0.00	0.00	85.79	85.79
-1095	0.00	0.00	4.62	4.62	-1094	0.00	0.00	26.40	26.40	-1093	0.00	0.00	33.00	33.00
-1092	0.00	0.00	19.14	19.14	-1091	0.00	0.00	85.13	85.13	-1090	0.00	0.00	98.99	98.99
-1089	0.00	0.00	80.51	80.51	-1088	0.00	0.00	89.09	89.09	-1087	0.00	0.00	14.52	14.52
-1086	0.00	0.00	23.10	23.10	-1085	0.00	0.00	50.81	50.81	-1084	0.00	0.00	39.60	39.60
-1083	0.00	0.00	99.65	99.65	-1082	0.00	0.00	105.59	105.59	-1081	0.00	0.00	48.83	48.83
-1080	0.00	0.00	82.49	82.49	-1079	0.00	0.00	16.50	16.50	-1078	0.00	0.00	49.49	49.49
-1077	0.00	0.00	42.90	42.90	-1076	0.00	0.00	79.19	79.19	-1075	0.00	0.00	72.59	72.59
-1074	0.00	0.00	113.51	113.51	-1073	0.00	0.00	118.79	118.79	-1072	0.00	0.00	59.39	59.39
-1071	0.00	0.00	36.30	36.30	-1070	0.00	0.00	72.59	72.59	-1069	0.00	0.00	74.90	74.90
-1068	0.00	0.00	26.40	26.40	-1067	0.00	0.00	26.40	26.40	-1066	0.00	0.00	112.19	112.19
-1065	0.00	0.00	23.10	23.10	-1064	0.00	0.00	40.26	40.26	-1063	0.00	0.00	62.69	62.69
-1062	0.00	0.00	22.44	22.44	-1061	0.00	0.00	29.04	29.04	-1060	0.00	0.00	46.19	46.19
-1059	0.00	0.00	17.16	17.16	-1058	0.00	0.00	49.49	49.49	-1057	0.00	0.00	49.49	49.49
-1056	0.00	0.00	3.30	3.30	-1055	0.00	0.00	52.79	52.79	-1054	0.00	0.00	49.49	49.49
-1053	0.00	0.00	46.19	46.19	-1052	0.00	0.00	108.89	108.89	-1051	0.00	0.00	60.71	60.71
-1050	0.00	0.00	30.36	30.36	-1049	0.00	0.00	33.00	33.00	-1048	0.00	0.00	42.24	42.24
-1047	0.00	0.00	36.30	36.30	-1046	0.00	0.00	62.69	62.69	-1045	0.00	0.00	5.94	5.94
-1044	0.00	0.00	36.30	36.30	-1043	0.00	0.00	36.30	36.30	-1042	0.00	0.00	52.79	52.79
-1041	0.00	0.00	36.30	36.30	-1040	0.00	0.00	29.70	29.70	-1039	0.00	0.00	7.26	7.26
-1038	0.00	0.00	43.55	43.55	-1037	0.00	0.00	23.10	23.10	-1036	0.00	0.00	18.15	18.15
-1035	0.00	0.00	149.50	149.50	-1034	0.00	0.00	115.05	115.05	-1033	0.00	0.00	115.05	115.05
-1032	0.00	0.00	115.05	115.05	-1031	0.00	0.00	115.05	115.05	-1030	0.00	0.00	115.05	115.05
-1029	0.00	0.00	57.52	57.52	-1028	0.00	0.00	33.00	33.00	-1027	0.00	0.00	137.07	137.07
-1026	0.00	0.00	125.65	125.65	-1025	0.00	0.00	125.65	125.65	-1024	0.00	0.00	125.65	125.65
-1023	0.00	0.00	125.65	125.65	-1022	0.00	0.00	62.82	62.82	-1021	0.00	0.00	42.90	42.90
-1020	0.00	0.00	85.79	85.79	-1019	0.00	0.00	131.00	131.00	-1018	0.00	0.00	57.41	57.41
-1017	0.00	0.00	31.35	31.35	-1016	0.00	0.00	70.61	70.61	-1015	0.00	0.00	82.49	82.49
-1014	0.00	0.00	21.12	21.12	-1013	0.00	0.00	124.56	124.56	-1012	0.00	0.00	36.30	36.30
-1011	0.00	0.00	70.61	70.61	-1010	0.00	0.00	41.25	41.25	-1009	0.00	0.00	36.30	36.30
-1008	0.00	0.00	70.61	70.61	-1007	0.00	0.00	124.56	124.56	-1006	0.00	0.00	36.30	36.30
-1005	0.00	0.00	70.31	70.31	-1004	0.00	0.00	64.89	64.89	-1003	0.00	0.00	36.30	36.30
-1002	0.00	0.00	70.00	70.00	-1001	0.00	0.00	24.42	24.42	-1000	0.00	0.00	124.56	124.56
-999	0.00	0.00	60.71	60.71	-998	0.00	0.00	36.30	36.30	-997	0.00	0.00	70.00	70.00
-996	0.00	0.00	129.78	129.78	-995	0.00	0.00	63.35	63.35	-994	0.00	0.00	36.30	36.30
-993	0.00	0.00	70.00	70.00	-992	0.00	0.00	124.56	124.56	-991	0.00	0.00	27.06	27.06
-990	0.00	0.00	36.30	36.30	-989	0.00	0.00	70.00	70.00	-988	0.00	0.00	129.78	129.78
-987	0.00	0.00	124.56	124.56	-986	0.00	0.00	70.00	70.00	-985	0.00	0.00	36.30	36.30

Relazione di calcolo

-984	0.00	0.00	64.89	64.89	-983	0.00	0.00	70.00	70.00	-982	0.00	0.00	18.15	18.15
-981	0.00	0.00	124.56	124.56	-980	0.00	0.00	70.00	70.00	-979	0.00	0.00	17.82	17.82
-978	0.00	0.00	43.55	43.55	-977	0.00	0.00	73.50	73.50	-976	0.00	0.00	54.11	54.11
-975	0.00	0.00	18.15	18.15	-974	0.00	0.00	124.56	124.56	-973	0.00	0.00	87.11	87.11
-972	0.00	0.00	77.00	77.00	-971	0.00	0.00	72.59	72.59	-970	0.00	0.00	36.30	36.30
-969	0.00	0.00	78.70	78.70	-968	0.00	0.00	84.80	84.80	-967	0.00	0.00	108.39	108.39
-966	0.00	0.00	131.99	131.99	-965	0.00	0.00	131.99	131.99	-964	0.00	0.00	131.99	131.99
-963	0.00	0.00	108.39	108.39	-962	0.00	0.00	84.80	84.80	-961	0.00	0.00	108.39	108.39
-960	0.00	0.00	90.41	90.41	-959	0.00	0.00	64.34	64.34	-958	0.00	0.00	21.78	21.78
-957	0.00	0.00	33.00	33.00	-956	0.00	0.00	145.43	145.43	-955	0.00	0.00	50.15	50.15
-954	0.00	0.00	19.80	19.80	-953	0.00	0.00	85.79	85.79	-952	0.00	0.00	65.99	65.99
-951	0.00	0.00	56.09	56.09	-950	0.00	0.00	141.88	141.88	-949	0.00	0.00	42.24	42.24
-948	0.00	0.00	27.72	27.72	-947	0.00	0.00	93.71	93.71	-946	0.00	0.00	71.27	71.27
-945	0.00	0.00	5.28	5.28	-944	0.00	0.00	59.39	59.39	-943	0.00	0.00	97.89	97.89
-942	0.00	0.00	97.23	97.23	-941	0.00	0.00	96.99	96.99	-940	0.00	0.00	102.10	102.10
-939	0.00	0.00	102.10	102.10	-938	0.00	0.00	79.91	79.91	-937	0.00	0.00	28.87	28.87
-936	0.00	0.00	17.47	17.47	-935	0.00	0.00	55.28	55.28	-934	0.00	0.00	37.81	37.81
-933	0.00	0.00	51.29	51.29	-932	0.00	0.00	55.28	55.28	-931	0.00	0.00	74.09	74.09
-930	0.00	0.00	3.99	3.99	-929	0.00	0.00	22.80	22.80	-928	0.00	0.00	28.49	28.49
-927	0.00	0.00	16.53	16.53	-926	0.00	0.00	73.52	73.52	-925	0.00	0.00	85.48	85.48
-924	0.00	0.00	69.53	69.53	-923	0.00	0.00	76.93	76.93	-922	0.00	0.00	12.54	12.54
-921	0.00	0.00	19.95	19.95	-920	0.00	0.00	43.88	43.88	-919	0.00	0.00	34.19	34.19
-918	0.00	0.00	86.05	86.05	-917	0.00	0.00	91.18	91.18	-916	0.00	0.00	42.17	42.17
-915	0.00	0.00	71.24	71.24	-914	0.00	0.00	14.25	14.25	-913	0.00	0.00	42.74	42.74
-912	0.00	0.00	37.04	37.04	-911	0.00	0.00	68.39	68.39	-910	0.00	0.00	62.69	62.69
-909	0.00	0.00	99.26	99.26	-908	0.00	0.00	102.58	102.58	-907	0.00	0.00	51.29	51.29
-906	0.00	0.00	31.34	31.34	-905	0.00	0.00	62.69	62.69	-904	0.00	0.00	65.30	65.30
-903	0.00	0.00	22.80	22.80	-902	0.00	0.00	22.80	22.80	-901	0.00	0.00	96.88	96.88
-900	0.00	0.00	19.95	19.95	-899	0.00	0.00	34.76	34.76	-898	0.00	0.00	54.14	54.14
-897	0.00	0.00	19.38	19.38	-896	0.00	0.00	25.07	25.07	-895	0.00	0.00	39.89	39.89
-894	0.00	0.00	14.82	14.82	-893	0.00	0.00	42.74	42.74	-892	0.00	0.00	42.74	42.74
-891	0.00	0.00	2.85	2.85	-890	0.00	0.00	45.59	45.59	-889	0.00	0.00	42.74	42.74
-888	0.00	0.00	39.89	39.89	-887	0.00	0.00	94.03	94.03	-885	0.00	0.00	30.22	30.22
-884	0.00	0.00	28.49	28.49	-883	0.00	0.00	31.25	31.25	-882	0.00	0.00	36.88	36.88
-881	0.00	0.00	54.14	54.14	-880	0.00	0.00	5.13	5.13	-879	0.00	0.00	36.88	36.88
-878	0.00	0.00	36.87	36.87	-877	0.00	0.00	45.59	45.59	-876	0.00	0.00	36.87	36.87
-875	0.00	0.00	25.64	25.64	-874	0.00	0.00	6.64	6.64	-873	0.00	0.00	43.88	43.88
-872	0.00	0.00	23.47	23.47	-871	0.00	0.00	18.44	18.44	-870	0.00	0.00	129.10	129.10
-869	0.00	0.00	99.35	99.35	-868	0.00	0.00	99.35	99.35	-867	0.00	0.00	99.35	99.35
-866	0.00	0.00	99.35	99.35	-865	0.00	0.00	99.35	99.35	-864	0.00	0.00	49.68	49.68
-863	0.00	0.00	28.49	28.49	-862	0.00	0.00	118.36	118.36	-861	0.00	0.00	108.51	108.51
-860	0.00	0.00	108.51	108.51	-859	0.00	0.00	108.51	108.51	-858	0.00	0.00	108.51	108.51
-857	0.00	0.00	54.25	54.25	-856	0.00	0.00	37.04	37.04	-855	0.00	0.00	74.09	74.09
-854	0.00	0.00	113.12	113.12	-853	0.00	0.00	57.26	57.26	-852	0.00	0.00	31.85	31.85
-851	0.00	0.00	60.98	60.98	-850	0.00	0.00	71.24	71.24	-849	0.00	0.00	19.31	19.31
-848	0.00	0.00	107.57	107.57	-847	0.00	0.00	35.95	35.95	-846	0.00	0.00	60.98	60.98
-845	0.00	0.00	35.62	35.62	-844	0.00	0.00	32.27	32.27	-843	0.00	0.00	60.98	60.98
-842	0.00	0.00	107.57	107.57	-841	0.00	0.00	31.34	31.34	-840	0.00	0.00	60.72	60.72
-839	0.00	0.00	56.04	56.04	-838	0.00	0.00	31.34	31.34	-837	0.00	0.00	60.45	60.45
-836	0.00	0.00	21.09	21.09	-835	0.00	0.00	107.57	107.57	-834	0.00	0.00	52.43	52.43
-833	0.00	0.00	31.34	31.34	-832	0.00	0.00	60.45	60.45	-831	0.00	0.00	112.08	112.08
-830	0.00	0.00	54.71	54.71	-829	0.00	0.00	31.34	31.34	-828	0.00	0.00	60.45	60.45
-827	0.00	0.00	107.57	107.57	-826	0.00	0.00	23.37	23.37	-825	0.00	0.00	31.34	31.34

Relazione di calcolo

-824	0.00	0.00	60.45	60.45	-823	0.00	0.00	112.08	112.08	-822	0.00	0.00	107.57	107.57
-821	0.00	0.00	60.45	60.45	-820	0.00	0.00	31.34	31.34	-819	0.00	0.00	56.04	56.04
-818	0.00	0.00	60.45	60.45	-817	0.00	0.00	15.67	15.67	-816	0.00	0.00	107.57	107.57
-815	0.00	0.00	60.45	60.45	-814	0.00	0.00	15.39	15.39	-813	0.00	0.00	37.61	37.61
-812	0.00	0.00	63.48	63.48	-811	0.00	0.00	46.73	46.73	-810	0.00	0.00	15.67	15.67
-809	0.00	0.00	107.57	107.57	-808	0.00	0.00	75.22	75.22	-807	0.00	0.00	66.50	66.50
-806	0.00	0.00	62.69	62.69	-805	0.00	0.00	31.34	31.34	-804	0.00	0.00	67.96	67.96
-803	0.00	0.00	73.23	73.23	-802	0.00	0.00	93.60	93.60	-801	0.00	0.00	113.98	113.98
-800	0.00	0.00	113.98	113.98	-799	0.00	0.00	113.98	113.98	-798	0.00	0.00	93.60	93.60
-797	0.00	0.00	73.23	73.23	-796	0.00	0.00	93.60	93.60	-795	0.00	0.00	78.07	78.07
-794	0.00	0.00	55.56	55.56	-793	0.00	0.00	18.81	18.81	-792	0.00	0.00	28.49	28.49
-791	0.00	0.00	125.59	125.59	-790	0.00	0.00	43.31	43.31	-789	0.00	0.00	17.10	17.10
-788	0.00	0.00	74.09	74.09	-787	0.00	0.00	56.99	56.99	-786	0.00	0.00	48.44	48.44
-785	0.00	0.00	122.53	122.53	-784	0.00	0.00	36.47	36.47	-783	0.00	0.00	23.94	23.94
-782	0.00	0.00	80.92	80.92	-781	0.00	0.00	61.55	61.55	-780	0.00	0.00	4.56	4.56
-779	0.00	0.00	51.29	51.29	-778	0.00	0.00	84.54	84.54	-777	0.00	0.00	89.09	89.09
-776	0.00	0.00	88.87	88.87	-775	0.00	0.00	93.55	93.55	-774	0.00	0.00	93.55	93.55
-773	0.00	0.00	73.23	73.23	-772	0.00	0.00	26.45	26.45	-771	0.00	0.00	16.01	16.01
-770	0.00	0.00	50.65	50.65	-769	0.00	0.00	34.65	34.65	-768	0.00	0.00	47.00	47.00
-767	0.00	0.00	50.65	50.65	-766	0.00	0.00	67.88	67.88	-765	0.00	0.00	32.58	32.58
-764	0.00	0.00	20.89	20.89	-763	0.00	0.00	60.03	60.03	-762	0.00	0.00	53.19	53.19
-761	0.00	0.00	26.11	26.11	-760	0.00	0.00	37.23	37.23	-759	0.00	0.00	67.36	67.36
-758	0.00	0.00	78.33	78.33	-757	0.00	0.00	63.71	63.71	-756	0.00	0.00	70.50	70.50
-755	0.00	0.00	11.49	11.49	-754	0.00	0.00	38.49	38.49	-753	0.00	0.00	51.32	51.32
-752	0.00	0.00	43.55	43.55	-751	0.00	0.00	40.21	40.21	-750	0.00	0.00	43.77	43.77
-749	0.00	0.00	78.85	78.85	-748	0.00	0.00	83.55	83.55	-747	0.00	0.00	46.73	46.73
-746	0.00	0.00	39.19	39.19	-745	0.00	0.00	65.27	65.27	-744	0.00	0.00	36.38	36.38
-743	0.00	0.00	62.21	62.21	-742	0.00	0.00	54.43	54.43	-741	0.00	0.00	38.88	38.88
-740	0.00	0.00	41.99	41.99	-739	0.00	0.00	46.94	46.94	-738	0.00	0.00	44.83	44.83
-737	0.00	0.00	62.66	62.66	-736	0.00	0.00	57.44	57.44	-735	0.00	0.00	89.82	89.82
-734	0.00	0.00	93.99	93.99	-733	0.00	0.00	47.00	47.00	-732	0.00	0.00	28.72	28.72
-731	0.00	0.00	57.44	57.44	-730	0.00	0.00	59.27	59.27	-729	0.00	0.00	20.89	20.89
-728	0.00	0.00	20.89	20.89	-727	0.00	0.00	88.77	88.77	-726	0.00	0.00	18.28	18.28
-725	0.00	0.00	31.85	31.85	-724	0.00	0.00	49.61	49.61	-723	0.00	0.00	38.28	38.28
-722	0.00	0.00	51.63	51.63	-721	0.00	0.00	48.52	48.52	-720	0.00	0.00	40.40	40.40
-719	0.00	0.00	36.55	36.55	-718	0.00	0.00	36.59	36.59	-717	0.00	0.00	54.12	54.12
-716	0.00	0.00	40.75	40.75	-715	0.00	0.00	48.81	48.81	-714	0.00	0.00	42.27	42.27
-713	0.00	0.00	34.22	34.22	-712	0.00	0.00	60.66	60.66	-711	0.00	0.00	32.16	32.16
-710	0.00	0.00	41.77	41.77	-709	0.00	0.00	39.16	39.16	-708	0.00	0.00	36.55	36.55
-707	0.00	0.00	86.16	86.16	-704	0.00	0.00	26.11	26.11	-701	0.00	0.00	49.61	49.61
-700	0.00	0.00	8.57	8.57	-699	0.00	0.00	7.91	7.91	-697	0.00	0.00	6.24	6.24
-695	0.00	0.00	41.77	41.77	-694	0.00	0.00	7.84	7.84	-692	0.00	0.00	23.50	23.50
-691	0.00	0.00	10.58	10.58	-688	0.00	0.00	13.41	13.41	-687	0.00	0.00	118.30	118.30
-686	0.00	0.00	91.03	91.03	-685	0.00	0.00	91.03	91.03	-684	0.00	0.00	91.03	91.03
-683	0.00	0.00	91.03	91.03	-682	0.00	0.00	91.03	91.03	-681	0.00	0.00	45.52	45.52
-680	0.00	0.00	26.11	26.11	-679	0.00	0.00	108.46	108.46	-678	0.00	0.00	99.42	99.42
-677	0.00	0.00	99.42	99.42	-676	0.00	0.00	99.42	99.42	-675	0.00	0.00	99.42	99.42
-674	0.00	0.00	49.71	49.71	-673	0.00	0.00	33.94	33.94	-672	0.00	0.00	67.88	67.88
-671	0.00	0.00	103.65	103.65	-668	0.00	0.00	55.87	55.87	-667	0.00	0.00	65.27	65.27
-666	0.00	0.00	16.12	16.12	-665	0.00	0.00	98.56	98.56	-663	0.00	0.00	55.87	55.87
-661	0.00	0.00	32.64	32.64	-660	0.00	0.00	8.74	8.74	-659	0.00	0.00	28.72	28.72
-658	0.00	0.00	55.87	55.87	-657	0.00	0.00	98.56	98.56	-655	0.00	0.00	28.72	28.72
-654	0.00	0.00	55.63	55.63	-653	0.00	0.00	51.35	51.35	-652	0.00	0.00	21.01	21.01

Relazione di calcolo

-651	0.00	0.00	28.72	28.72	-650	0.00	0.00	55.39	55.39	-649	0.00	0.00	29.69	29.69
-648	0.00	0.00	98.56	98.56	-647	0.00	0.00	49.73	49.73	-646	0.00	0.00	28.72	28.72
-645	0.00	0.00	55.39	55.39	-644	0.00	0.00	102.70	102.70	-643	0.00	0.00	46.27	46.27
-642	0.00	0.00	28.72	28.72	-641	0.00	0.00	55.39	55.39	-640	0.00	0.00	98.56	98.56
-639	0.00	0.00	25.76	25.76	-638	0.00	0.00	25.32	25.32	-637	0.00	0.00	28.72	28.72
-636	0.00	0.00	55.39	55.39	-635	0.00	0.00	102.70	102.70	-634	0.00	0.00	98.56	98.56
-633	0.00	0.00	55.39	55.39	-632	0.00	0.00	34.22	34.22	-631	0.00	0.00	28.72	28.72
-630	0.00	0.00	51.35	51.35	-629	0.00	0.00	55.39	55.39	-628	0.00	0.00	30.53	30.53
-627	0.00	0.00	14.36	14.36	-626	0.00	0.00	98.56	98.56	-625	0.00	0.00	23.18	23.18
-624	0.00	0.00	55.39	55.39	-623	0.00	0.00	26.50	26.50	-622	0.00	0.00	34.46	34.46
-621	0.00	0.00	58.16	58.16	-620	0.00	0.00	45.45	45.45	-619	0.00	0.00	14.36	14.36
-618	0.00	0.00	98.56	98.56	-617	0.00	0.00	68.93	68.93	-616	0.00	0.00	60.93	60.93
-615	0.00	0.00	57.44	57.44	-614	0.00	0.00	28.72	28.72	-613	0.00	0.00	62.27	62.27
-612	0.00	0.00	67.10	67.10	-611	0.00	0.00	85.77	85.77	-610	0.00	0.00	104.44	104.44
-609	0.00	0.00	104.44	104.44	-608	0.00	0.00	104.44	104.44	-607	0.00	0.00	85.77	85.77
-606	0.00	0.00	67.10	67.10	-605	0.00	0.00	85.77	85.77	-604	0.00	0.00	71.54	71.54
-603	0.00	0.00	50.91	50.91	-602	0.00	0.00	17.23	17.23	-601	0.00	0.00	26.11	26.11
-600	0.00	0.00	115.08	115.08	-599	0.00	0.00	52.13	52.13	-598	0.00	0.00	43.55	43.55
-597	0.00	0.00	52.88	52.88	-596	0.00	0.00	37.44	37.44	-595	0.00	0.00	67.88	67.88
-594	0.00	0.00	83.32	83.32	-593	0.00	0.00	62.21	62.21	-592	0.00	0.00	35.77	35.77
-591	0.00	0.00	49.05	49.05	-590	0.00	0.00	112.27	112.27	-589	0.00	0.00	49.59	49.59
-588	0.00	0.00	47.28	47.28	-587	0.00	0.00	49.15	49.15	-586	0.00	0.00	39.97	39.97
-585	0.00	0.00	74.15	74.15	-584	0.00	0.00	56.40	56.40	-583	0.00	0.00	32.79	32.79
-582	0.00	0.00	59.72	59.72	-581	0.00	0.00	37.33	37.33	-580	0.00	0.00	53.22	53.22
-579	0.00	0.00	77.46	77.46	-578	0.00	0.00	69.43	69.43	-577	0.00	0.00	69.25	69.25
-576	0.00	0.00	72.90	72.90	-575	0.00	0.00	72.90	72.90	-574	0.00	0.00	57.06	57.06
-573	0.00	0.00	29.10	29.10	-572	0.00	0.00	28.04	28.04	-571	0.00	0.00	39.09	39.09
-570	0.00	0.00	32.40	32.40	-569	0.00	0.00	25.33	25.33	-568	0.00	0.00	39.47	39.47
-567	0.00	0.00	27.00	27.00	-566	0.00	0.00	34.13	34.13	-565	0.00	0.00	39.47	39.47
-564	0.00	0.00	52.90	52.90	-563	0.00	0.00	40.69	40.69	-562	0.00	0.00	31.86	31.86
-561	0.00	0.00	78.53	78.53	-560	0.00	0.00	34.91	34.91	-559	0.00	0.00	69.58	69.58
-558	0.00	0.00	32.73	32.73	-557	0.00	0.00	31.26	31.26	-556	0.00	0.00	40.69	40.69
-555	0.00	0.00	52.49	52.49	-554	0.00	0.00	61.04	61.04	-553	0.00	0.00	49.64	49.64
-552	0.00	0.00	54.93	54.93	-551	0.00	0.00	25.97	25.97	-550	0.00	0.00	40.69	40.69
-549	0.00	0.00	38.84	38.84	-548	0.00	0.00	67.14	67.14	-547	0.00	0.00	26.84	26.84
-546	0.00	0.00	56.97	56.97	-545	0.00	0.00	36.35	36.35	-544	0.00	0.00	40.69	40.69
-543	0.00	0.00	61.44	61.44	-542	0.00	0.00	65.11	65.11	-541	0.00	0.00	40.69	40.69
-540	0.00	0.00	51.27	51.27	-539	0.00	0.00	50.86	50.86	-538	0.00	0.00	40.69	40.69
-537	0.00	0.00	81.38	81.38	-536	0.00	0.00	71.21	71.21	-535	0.00	0.00	50.86	50.86
-534	0.00	0.00	54.93	54.93	-533	0.00	0.00	40.69	40.69	-532	0.00	0.00	40.69	40.69
-531	0.00	0.00	48.83	48.83	-530	0.00	0.00	44.76	44.76	-529	0.00	0.00	70.93	70.93
-528	0.00	0.00	76.76	76.76	-527	0.00	0.00	55.73	55.73	-526	0.00	0.00	34.69	34.69
-525	0.00	0.00	34.69	34.69	-524	0.00	0.00	34.69	34.69	-523	0.00	0.00	34.69	34.69
-522	0.00	0.00	34.69	34.69	-521	0.00	0.00	40.80	40.80	-520	0.00	0.00	46.91	46.91
-519	0.00	0.00	46.85	46.85	-518	0.00	0.00	33.38	33.38	-517	0.00	0.00	34.21	34.21
-516	0.00	0.00	33.38	33.38	-515	0.00	0.00	69.18	69.18	-514	0.00	0.00	31.92	31.92
-513	0.00	0.00	26.18	26.18	-512	0.00	0.00	33.33	33.33	-511	0.00	0.00	38.66	38.66
-510	0.00	0.00	40.69	40.69	-509	0.00	0.00	67.55	67.55	-508	0.00	0.00	63.48	63.48
-507	0.00	0.00	40.69	40.69	-506	0.00	0.00	28.48	28.48	-505	0.00	0.00	40.69	40.69
-504	0.00	0.00	70.80	70.80	-503	0.00	0.00	53.31	53.31	-502	0.00	0.00	43.13	43.13
-501	0.00	0.00	34.59	34.59	-500	0.00	0.00	44.76	44.76	-499	0.00	0.00	79.35	79.35
-498	0.00	0.00	40.69	40.69	-497	0.00	0.00	32.55	32.55	-496	0.00	0.00	35.97	35.97
-495	0.00	0.00	27.27	27.27	-494	0.00	0.00	43.64	43.64	-493	0.00	0.00	30.55	30.55

Relazione di calcolo

-492	0.00	0.00	37.21	37.21	-491	0.00	0.00	67.14	67.14	-489	0.00	0.00	31.23	31.23
-488	0.00	0.00	34.80	34.80	-486	0.00	0.00	34.50	34.50	-485	0.00	0.00	43.39	43.39
-484	0.00	0.00	16.30	16.30	-483	0.00	0.00	28.92	28.92	-481	0.00	0.00	24.25	24.25
-480	0.00	0.00	23.15	23.15	-479	0.00	0.00	15.00	15.00	-478	0.00	0.00	24.25	24.25
-477	0.00	0.00	28.92	28.92	-476	0.00	0.00	16.86	16.86	-475	0.00	0.00	37.84	37.84
-473	0.00	0.00	24.25	24.25	-472	0.00	0.00	32.77	32.77	-471	0.00	0.00	12.31	12.31
-470	0.00	0.00	17.43	17.43	-469	0.00	0.00	21.87	21.87	-468	0.00	0.00	121.66	121.66
-467	0.00	0.00	70.94	70.94	-466	0.00	0.00	70.94	70.94	-465	0.00	0.00	70.94	70.94
-464	0.00	0.00	70.94	70.94	-463	0.00	0.00	70.94	70.94	-462	0.00	0.00	48.84	48.84
-461	0.00	0.00	26.74	26.74	-460	0.00	0.00	33.71	33.71	-459	0.00	0.00	84.52	84.52
-458	0.00	0.00	77.48	77.48	-457	0.00	0.00	77.48	77.48	-456	0.00	0.00	77.48	77.48
-455	0.00	0.00	77.48	77.48	-454	0.00	0.00	49.96	49.96	-453	0.00	0.00	22.44	22.44
-452	0.00	0.00	37.67	37.67	-451	0.00	0.00	52.90	52.90	-450	0.00	0.00	80.77	80.77
-448	0.00	0.00	52.01	52.01	-447	0.00	0.00	43.54	43.54	-446	0.00	0.00	50.86	50.86
-445	0.00	0.00	135.77	135.77	-444	0.00	0.00	15.93	15.93	-443	0.00	0.00	60.72	60.72
-442	0.00	0.00	43.54	43.54	-441	0.00	0.00	35.25	35.25	-440	0.00	0.00	43.04	43.04
-439	0.00	0.00	75.72	75.72	-438	0.00	0.00	43.54	43.54	-437	0.00	0.00	19.63	19.63
-436	0.00	0.00	135.77	135.77	-434	0.00	0.00	89.14	89.14	-433	0.00	0.00	43.35	43.35
-432	0.00	0.00	49.83	49.83	-431	0.00	0.00	80.17	80.17	-430	0.00	0.00	89.14	89.14
-429	0.00	0.00	43.16	43.16	-428	0.00	0.00	135.77	135.77	-427	0.00	0.00	75.92	75.92
-426	0.00	0.00	89.14	89.14	-425	0.00	0.00	43.16	43.16	-424	0.00	0.00	80.03	80.03
-423	0.00	0.00	80.25	80.25	-422	0.00	0.00	89.14	89.14	-421	0.00	0.00	43.16	43.16
-420	0.00	0.00	135.77	135.77	-419	0.00	0.00	74.23	74.23	-418	0.00	0.00	89.14	89.14
-417	0.00	0.00	43.16	43.16	-416	0.00	0.00	80.03	80.03	-415	0.00	0.00	135.77	135.77
-414	0.00	0.00	43.16	43.16	-413	0.00	0.00	77.24	77.24	-412	0.00	0.00	89.14	89.14
-411	0.00	0.00	58.34	58.34	-410	0.00	0.00	43.16	43.16	-409	0.00	0.00	75.99	75.99
-408	0.00	0.00	83.09	83.09	-407	0.00	0.00	135.77	135.77	-406	0.00	0.00	43.16	43.16
-405	0.00	0.00	80.54	80.54	-404	0.00	0.00	77.04	77.04	-403	0.00	0.00	45.18	45.18
-402	0.00	0.00	45.32	45.32	-401	0.00	0.00	75.19	75.19	-400	0.00	0.00	83.09	83.09
-399	0.00	0.00	135.77	135.77	-398	0.00	0.00	53.71	53.71	-397	0.00	0.00	47.48	47.48
-396	0.00	0.00	64.47	64.47	-395	0.00	0.00	76.33	76.33	-394	0.00	0.00	50.86	50.86
-393	0.00	0.00	56.95	56.95	-392	0.00	0.00	72.80	72.80	-391	0.00	0.00	88.64	88.64
-390	0.00	0.00	88.64	88.64	-389	0.00	0.00	88.64	88.64	-388	0.00	0.00	72.80	72.80
-387	0.00	0.00	56.95	56.95	-386	0.00	0.00	72.80	72.80	-385	0.00	0.00	60.72	60.72
-384	0.00	0.00	63.22	63.22	-383	0.00	0.00	27.27	27.27	-382	0.00	0.00	40.11	40.11
-381	0.00	0.00	45.92	45.92	-380	0.00	0.00	41.60	41.60	-379	0.00	0.00	126.27	126.27
-378	0.00	0.00	47.20	47.20	-377	0.00	0.00	56.97	56.97	-376	0.00	0.00	69.18	69.18
-375	0.00	0.00	40.69	40.69	-374	0.00	0.00	52.90	52.90	-373	0.00	0.00	81.38	81.38
-372	0.00	0.00	81.38	81.38	-371	0.00	0.00	46.80	46.80	-370	0.00	0.00	40.69	40.69
-369	0.00	0.00	87.49	87.49	-368	0.00	0.00	47.20	47.20	-367	0.00	0.00	61.85	61.85
-366	0.00	0.00	64.29	64.29	-365	0.00	0.00	40.69	40.69	-364	0.00	0.00	57.78	57.78
-363	0.00	0.00	43.95	43.95	-362	0.00	0.00	40.69	40.69	-361	0.00	0.00	78.13	78.13
-360	0.00	0.00	48.83	48.83	-359	0.00	0.00	44.76	44.76	-358	0.00	0.00	60.36	60.36
-357	0.00	0.00	13.90	13.90	-356	0.00	0.00	17.00	17.00	-355	0.00	0.00	25.14	25.14
-354	0.00	0.00	27.01	27.01	-353	0.00	0.00	26.09	26.09	-352	0.00	0.00	29.36	29.36
-351	0.00	0.00	40.11	40.11	-350	0.00	0.00	41.64	41.64	-349	0.00	0.00	25.98	25.98
-348	0.00	0.00	49.23	49.23	-347	0.00	0.00	49.55	49.55	-346	0.00	0.00	26.31	26.31
-236	0.00	0.00	22.95	22.95	-235	0.00	0.00	26.16	26.16	-234	0.00	0.00	26.16	26.16
-233	0.00	0.00	59.31	59.31	-213	0.00	0.00	20.91	20.91	-210	0.00	0.00	54.95	54.95
-208	0.00	0.00	24.22	24.22	-204	0.00	0.00	24.22	24.22	-201	0.00	0.00	54.95	54.95
-199	0.00	0.00	24.22	24.22	-195	0.00	0.00	24.22	24.22	-193	0.00	0.00	54.95	54.95
-191	0.00	0.00	24.22	24.22	-187	0.00	0.00	24.22	24.22	-185	0.00	0.00	54.95	54.95
-183	0.00	0.00	24.22	24.22	-180	0.00	0.00	54.95	54.95	-177	0.00	0.00	24.22	24.22

Relazione di calcolo

-173	0.00	0.00	24.22	24.22	-172	0.00	0.00	54.95	54.95	-169	0.00	0.00	24.22	24.22
-165	0.00	0.00	24.22	24.22	-164	0.00	0.00	54.95	54.95	-160	0.00	0.00	24.22	24.22
-149	0.00	0.00	35.61	35.61	-148	0.00	0.00	14.20	14.20	-147	0.00	0.00	29.31	29.31
-146	0.00	0.00	33.82	33.82	-145	0.00	0.00	22.54	22.54	-144	0.00	0.00	60.87	60.87
-143	0.00	0.00	33.77	33.77	-142	0.00	0.00	40.76	40.76	-141	0.00	0.00	49.49	49.49
-140	0.00	0.00	24.64	24.64	-122	0.00	0.00	21.63	21.63	-121	0.00	0.00	33.23	33.23
-120	0.00	0.00	44.82	44.82	-119	0.00	0.00	44.82	44.82	-118	0.00	0.00	36.63	36.63
-117	0.00	0.00	28.44	28.44	-116	0.00	0.00	28.44	28.44	-115	0.00	0.00	14.22	14.22
-114	0.00	0.00	25.39	25.39	-113	0.00	0.00	34.87	34.87	-112	0.00	0.00	34.87	34.87
-111	0.00	0.00	36.21	36.21	-110	0.00	0.00	18.90	18.90	-109	0.00	0.00	37.54	37.54
-108	0.00	0.00	21.88	21.88	-107	0.00	0.00	21.88	21.88	-106	0.00	0.00	37.54	37.54
-105	0.00	0.00	21.88	21.88	-104	0.00	0.00	21.88	21.88	-103	0.00	0.00	37.54	37.54
-102	0.00	0.00	21.88	21.88	-101	0.00	0.00	21.88	21.88	-100	0.00	0.00	37.54	37.54
-99	0.00	0.00	21.88	21.88	-98	0.00	0.00	37.54	37.54	-97	0.00	0.00	21.88	21.88
-96	0.00	0.00	21.88	21.88	-95	0.00	0.00	37.54	37.54	-94	0.00	0.00	21.88	21.88
-93	0.00	0.00	21.88	21.88	-92	0.00	0.00	37.54	37.54	-91	0.00	0.00	21.88	21.88
-90	0.00	0.00	25.36	25.36	-89	0.00	0.00	33.89	33.89	-88	0.00	0.00	23.07	23.07
-87	0.00	0.00	27.85	27.85	-86	0.00	0.00	33.81	33.81	-85	0.00	0.00	13.92	13.92
-84	0.00	0.00	28.84	28.84	-83	0.00	0.00	31.86	31.86	-82	0.00	0.00	34.87	34.87
-81	0.00	0.00	34.87	34.87	-80	0.00	0.00	36.40	36.40	-79	0.00	0.00	37.92	37.92
-78	0.00	0.00	37.92	37.92	-77	0.00	0.00	18.96	18.96	-76	0.00	0.00	12.70	12.70
-75	0.00	0.00	17.44	17.44	-74	0.00	0.00	17.44	17.44	-73	0.00	0.00	18.10	18.10
-72	0.00	0.00	9.45	9.45	-71	0.00	0.00	18.77	18.77	-70	0.00	0.00	10.94	10.94
-69	0.00	0.00	10.94	10.94	-68	0.00	0.00	18.77	18.77	-67	0.00	0.00	10.94	10.94
-66	0.00	0.00	10.94	10.94	-65	0.00	0.00	18.77	18.77	-64	0.00	0.00	10.94	10.94
-63	0.00	0.00	10.94	10.94	-62	0.00	0.00	18.77	18.77	-61	0.00	0.00	10.94	10.94
-60	0.00	0.00	18.77	18.77	-59	0.00	0.00	10.94	10.94	-58	0.00	0.00	10.94	10.94
-57	0.00	0.00	18.77	18.77	-56	0.00	0.00	10.94	10.94	-55	0.00	0.00	10.94	10.94
-54	0.00	0.00	18.77	18.77	-53	0.00	0.00	10.94	10.94	-52	0.00	0.00	12.68	12.68
-51	0.00	0.00	16.94	16.94	-50	0.00	0.00	11.54	11.54	-49	0.00	0.00	13.92	13.92
-48	0.00	0.00	16.91	16.91	-47	0.00	0.00	6.96	6.96	-46	0.00	0.00	14.42	14.42
-45	0.00	0.00	15.93	15.93	-44	0.00	0.00	17.44	17.44	-43	0.00	0.00	17.44	17.44
-42	0.00	0.00	18.20	18.20	-41	0.00	0.00	18.96	18.96	-40	0.00	0.00	18.96	18.96
-39	0.00	0.00	9.48	9.48	153	0.00	0.00	17.91	17.91	154	0.00	0.00	7.63	7.63
155	0.00	0.00	9.19	9.19	156	0.00	0.00	18.99	18.99	157	0.00	0.00	10.54	10.54
158	0.00	0.00	10.54	10.54	159	0.00	0.00	10.65	10.65	163	0.00	0.00	14.37	14.37
164	0.00	0.00	14.37	14.37	165	0.00	0.00	14.59	14.59	166	0.00	0.00	14.75	14.75
167	0.00	0.00	14.37	14.37	168	0.00	0.00	14.37	14.37	169	0.00	0.00	14.59	14.59
170	0.00	0.00	14.37	14.37	171	0.00	0.00	14.75	14.75	172	0.00	0.00	14.37	14.37
173	0.00	0.00	14.37	14.37	174	0.00	0.00	14.59	14.59	175	0.00	0.00	14.37	14.37
176	0.00	0.00	14.37	14.37	177	0.00	0.00	14.59	14.59	178	0.00	0.00	14.37	14.37
179	0.00	0.00	14.75	14.75	180	0.00	0.00	14.37	14.37	181	0.00	0.00	14.37	14.37
182	0.00	0.00	14.59	14.59	183	0.00	0.00	14.37	14.37	184	0.00	0.00	14.37	14.37
185	0.00	0.00	14.59	14.59	186	0.00	0.00	14.37	14.37	187	0.00	0.00	5.52	5.52
188	0.00	0.00	5.46	5.46	189	0.00	0.00	5.46	5.46	190	0.00	0.00	5.46	5.46
191	0.00	0.00	5.46	5.46	192	0.00	0.00	5.46	5.46	193	0.00	0.00	5.46	5.46
194	0.00	0.00	5.46	5.46	195	0.00	0.00	19.40	19.40	196	0.00	0.00	18.97	18.97
197	0.00	0.00	18.97	18.97	198	0.00	0.00	19.18	19.18	199	0.00	0.00	18.97	18.97
200	0.00	0.00	18.97	18.97	201	0.00	0.00	188.61	188.61	202	0.00	0.00	283.65	283.65
203	0.00	0.00	301.55	301.55	204	0.00	0.00	250.03	250.03	205	0.00	0.00	168.72	168.72
206	0.00	0.00	142.10	142.10	207	0.00	0.00	363.70	363.70	208	0.00	0.00	395.88	395.88
209	0.00	0.00	40.16	40.16	210	0.00	0.00	393.47	393.47	211	0.01	0.01	638.53	638.53
1001	0.00	0.00	15.03	15.03	1002	0.00	0.00	15.03	15.03	1003	0.00	0.00	15.03	15.03

Relazione di calcolo

1004	0.00	0.00	15.03	15.03	1005	0.00	0.00	15.03	15.03	1006	0.00	0.00	15.03	15.03
1007	0.00	0.00	15.03	15.03	1008	0.00	0.00	15.15	15.15	1009	0.00	0.00	11.84	11.84
1010	0.00	0.00	11.84	11.84	1011	0.00	0.00	11.84	11.84	1012	0.00	0.00	11.84	11.84
1013	0.00	0.00	11.84	11.84	1014	0.00	0.00	11.84	11.84	1015	0.00	0.00	11.84	11.84
1016	0.00	0.00	11.92	11.92	1017	0.00	0.00	11.84	11.84	1018	0.00	0.00	11.84	11.84
1019	0.00	0.00	11.84	11.84	1020	0.00	0.00	11.84	11.84	1021	0.00	0.00	11.84	11.84
1022	0.00	0.00	11.84	11.84	1023	0.00	0.00	11.84	11.84	1024	0.00	0.00	11.92	11.92
1025	0.00	0.00	11.84	11.84	1026	0.00	0.00	11.84	11.84	1027	0.00	0.00	11.84	11.84
1028	0.00	0.00	11.84	11.84	1029	0.00	0.00	11.84	11.84	1030	0.00	0.00	11.84	11.84
1031	0.00	0.00	11.84	11.84	1032	0.00	0.00	11.92	11.92	1033	0.00	0.00	11.84	11.84
1034	0.00	0.00	11.84	11.84	1035	0.00	0.00	11.84	11.84	1036	0.00	0.00	11.84	11.84
1037	0.00	0.00	11.84	11.84	1038	0.00	0.00	11.84	11.84	1039	0.00	0.00	11.84	11.84
1040	0.00	0.00	11.92	11.92	1041	0.00	0.00	11.84	11.84	1042	0.00	0.00	11.84	11.84
1043	0.00	0.00	11.84	11.84	1044	0.00	0.00	11.84	11.84	1045	0.00	0.00	11.84	11.84
1046	0.00	0.00	11.84	11.84	1047	0.00	0.00	11.84	11.84	1048	0.00	0.00	11.92	11.92
1049	0.00	0.00	11.84	11.84	1050	0.00	0.00	11.84	11.84	1051	0.00	0.00	11.84	11.84
1052	0.00	0.00	11.84	11.84	1053	0.00	0.00	11.84	11.84	1054	0.00	0.00	11.84	11.84
1055	0.00	0.00	11.84	11.84	1056	0.00	0.00	11.92	11.92	1057	0.00	0.00	11.84	11.84
1058	0.00	0.00	11.84	11.84	1059	0.00	0.00	11.84	11.84	1060	0.00	0.00	11.84	11.84
1061	0.00	0.00	11.84	11.84	1062	0.00	0.00	11.84	11.84	1063	0.00	0.00	11.84	11.84
1064	0.00	0.00	11.92	11.92	1065	0.00	0.00	11.84	11.84	1066	0.00	0.00	11.84	11.84
1067	0.00	0.00	11.84	11.84	1068	0.00	0.00	11.84	11.84	1069	0.00	0.00	11.84	11.84
1070	0.00	0.00	11.84	11.84	1071	0.00	0.00	11.84	11.84	1072	0.00	0.00	11.92	11.92
1073	0.00	0.00	11.84	11.84	1074	0.00	0.00	11.84	11.84	1075	0.00	0.00	11.84	11.84
1076	0.00	0.00	11.84	11.84	1077	0.00	0.00	11.84	11.84	1078	0.00	0.00	11.84	11.84
1079	0.00	0.00	11.84	11.84	1080	0.00	0.00	11.92	11.92	1081	0.00	0.00	15.03	15.03
1082	0.00	0.00	15.03	15.03	1083	0.00	0.00	15.03	15.03	1084	0.00	0.00	15.03	15.03
1085	0.00	0.00	15.03	15.03	1086	0.00	0.00	15.03	15.03	1087	0.00	0.00	15.03	15.03
1088	0.00	0.00	15.15	15.15	1089	0.00	0.00	18.78	18.78	1090	0.00	0.00	18.60	18.60
1091	0.00	0.00	18.60	18.60	1092	0.00	0.00	18.78	18.78	1093	0.00	0.00	18.60	18.60
1094	0.00	0.00	18.60	18.60	1095	0.00	0.00	18.60	18.60	1096	0.00	0.00	18.93	18.93
1097	0.00	0.00	17.27	17.27	1098	0.00	0.00	17.09	17.09	1099	0.00	0.00	17.09	17.09
1100	0.00	0.00	17.27	17.27	1101	0.00	0.00	17.09	17.09	1102	0.00	0.00	17.09	17.09
1103	0.00	0.00	17.09	17.09	1104	0.00	0.00	17.41	17.41	1105	0.00	0.00	15.99	15.99
1106	0.00	0.00	15.81	15.81	1107	0.00	0.00	15.81	15.81	1108	0.00	0.00	15.99	15.99
1109	0.00	0.00	15.81	15.81	1110	0.00	0.00	15.81	15.81	1111	0.00	0.00	15.81	15.81
1112	0.00	0.00	16.12	16.12	1113	0.00	0.00	15.99	15.99	1114	0.00	0.00	15.81	15.81
1115	0.00	0.00	15.81	15.81	1116	0.00	0.00	15.99	15.99	1117	0.00	0.00	15.81	15.81
1118	0.00	0.00	15.81	15.81	1119	0.00	0.00	15.81	15.81	1120	0.00	0.00	16.12	16.12
1121	0.00	0.00	15.99	15.99	1122	0.00	0.00	15.81	15.81	1123	0.00	0.00	15.81	15.81
1124	0.00	0.00	15.99	15.99	1125	0.00	0.00	15.81	15.81	1126	0.00	0.00	15.81	15.81
1127	0.00	0.00	15.81	15.81	1128	0.00	0.00	16.12	16.12	1129	0.00	0.00	15.99	15.99
1130	0.00	0.00	15.81	15.81	1131	0.00	0.00	15.81	15.81	1132	0.00	0.00	15.99	15.99
1133	0.00	0.00	15.81	15.81	1134	0.00	0.00	15.81	15.81	1135	0.00	0.00	15.81	15.81
1136	0.00	0.00	16.12	16.12	1137	0.00	0.00	13.44	13.44	1138	0.00	0.00	13.26	13.26
1139	0.00	0.00	13.26	13.26	1140	0.00	0.00	13.44	13.44	1141	0.00	0.00	13.26	13.26
1142	0.00	0.00	13.26	13.26	1143	0.00	0.00	13.26	13.26	1144	0.00	0.00	13.53	13.53
1145	0.00	0.00	11.81	11.81	1146	0.00	0.00	11.81	11.81	1147	0.00	0.00	11.81	11.81
1148	0.00	0.00	11.81	11.81	1149	0.00	0.00	11.81	11.81	1150	0.00	0.00	11.81	11.81
1151	0.00	0.00	11.81	11.81	1152	0.00	0.00	11.89	11.89	1153	0.00	0.00	19.18	19.18
1154	0.00	0.00	18.97	18.97	1155	0.00	0.00	19.40	19.40	1156	0.00	0.00	18.97	18.97
1157	0.00	0.00	18.97	18.97	1158	0.00	0.00	19.18	19.18	1159	0.00	0.00	18.97	18.97
1160	0.00	0.00	18.97	18.97	1161	0.00	0.00	19.18	19.18	1162	0.00	0.00	18.97	18.97

Relazione di calcolo

1163	0.00	0.00	14.75	14.75	1164	0.00	0.00	14.37	14.37	1165	0.00	0.00	14.37	14.37
1166	0.00	0.00	14.59	14.59	1167	0.00	0.00	14.37	14.37	1168	0.00	0.00	14.37	14.37
1169	0.00	0.00	14.59	14.59	1170	0.00	0.00	14.37	14.37	1171	0.00	0.00	5.73	5.73
1172	0.00	0.00	5.46	5.46	1173	0.00	0.00	5.46	5.46	1174	0.00	0.00	5.68	5.68
1175	0.00	0.00	5.46	5.46	1176	0.00	0.00	5.46	5.46	1177	0.00	0.00	5.68	5.68
1178	0.00	0.00	5.46	5.46										

Totali forze sismiche

Fx <daN>	Fy <daN>
119002.00	119002.00

Domanda in duttilità di curvatura

Direzione X μ_{EdX} =11.91

Direzione Y μ_{EdY} =11.91

Criteri di progetto utilizzati

Travi in c.a.

Generali	
Parametri di progetto	
Passo di progettazione <m>	0.30
Tipo di sollecitazioni zone rigide	Costanti
Min. angolo per spinte a vuoto <grad>	10.00
Invertire i ferri anche in presenza di pilastro sottostante	Si
Max differenza larghezza travi continue <cm>	5.00
Armatura a taglio	
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-Classe A	
-In zona critica limita ctg θ a	1.00
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
-Classe B	
-In zona critica limita ctg θ a	2.50
-In zona non critica limita ctg θ a	2.50
Lunghezze e arrotondamenti	
Max lunghezza barre <m>	12.00
Arrotondamento lunghezza ferri <cm>	50.00
Lunghezza ferri nei muri d'estremità <m>	1.00
Min. interferro ammissibile <cm>	2.00
Elenco diametri minimizzazione interferri <mm>	14 16 18 20 24
Riduzione ancoraggi	
-Nella zona compressa per flessione	No
-Nei punti inferiori della travata	Si
Considerare nel calcolo degli ancoraggi i risvolti specificati nei criteri generali di disegno	No
Risvoltare i ferri per garantire l'ancoraggio agli estremi della trave	No
Reggistaffe	
Interruzione reggistaffe in campata	No
Modalità di sovrapposizione reggistaffe	Per garantire la copertura del momento negativo
Modalità di unificazione reggistaffe	Solo se la geometria della travata e la lunghezza totale delle barre lo consentono
Minimi di regolamento	
Min. percentuale di regolamento	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	Si
Min. di armatura a taglio (T.A. o S.L. D.M.96)	
-Per le travi di fondazione	No
-Per le travi di elevazione	No
Tipo di armatura per taglio (T.A.)	Mista
Controllo passo e 12Fi	Si
Min. di regolamento a torsione nell'ala	No
Min. di regolamento nell'ala	No
Stampe	
Verifiche a flessione in relazione	Minimizzate
Verifiche a taglio in relazione	Max scorrimento per taglio e torsione

Relazione di calcolo

Parametri di disegno	
Scala disegno travi	50.00
Scala disegno sezioni	25.00
Campitura sezioni	Fitta
Disegno sezione travi in falso	Si
Disegna sezioni	Si
-Disegno ferri nelle sezioni	No
Campitura travi in falso	Fitta
Campitura muri	Rada
Tipo di quotatura luci nette trave	Con riferimento ai pilastri superiori
Lunghezza monconi di pilastro	Minimizzata
Linee di riferimento quote	Si
Quotatura zone di staffatura	No
Quotatura zone di staffatura	No
Indicazione numero bracci staffe	Solo se il numero è maggiore di due
Disegno ferri longitudinali	
Disegno ferri dentro la trave	Si
Disegno esploso ferri di parete	No
Distanza fra ferri esplosi <cm>	0.10
Disegno reggistaffe aggiuntivi per travi a T e L	Reggistaffe aggiuntivi tipo 3
Disegno staffe	
Posizione staffe esterne	In automatico
Disegno staffe dentro la sezione	Si

Specifici	1
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cm ² >	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm ² >	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm ² >	25.58
-σ amm. calcestruzzo <daN/cm ² >	97.50
-τc0 <daN/cm ² >	6.00
-τc1 <daN/cm ² >	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
-γc per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cm ² >	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cm ² >	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm ² >	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm ² >	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
-γs per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri per analisi pushover	
Numero fibre	200.00
Fattore di confinamento nucleo interno	1.00
Fattore di incrudimento acciaio <%>	0.10
Parametri per verifiche di duttilità	
Considera rotazione massima di esercizio per determinare SLO e SLD	No
Modalità di calcolo luce di taglio Lv	
-Lv=L/2	x
-Lv=M/V	
-Lv=Punto di nullo del momento flettente	
Capacità di rotazione alla corda al collasso	
-Formula C8.7.2.1 con fattore di riduzione pari a	
-Formula C8.7.2.5	x
Sforzo normale di verifica per analisi pushover	
-Gravitazionale	

Relazione di calcolo

-Dal calcolo	x
Parametri di calcolo	
Progetto a pressoflessione	Si
-Per tutte le travi	
-Solo per travi inclinate	x
-Min. angolo per pressoflessione <grad>	10.00
-Compressione massima senza progetto a pressoflessione <%>	10.00
Progetto a torsione	No
-Trazione senza progetto a torsione<%>	
Armatura secondo Circ. 65 del 10/04/97	No
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
Elemento dissipativo	No
Trascura gerarchia	No
Verifica a taglio ciclico elementi esistenti	No
Limita verifica a taglio ad elemento non dissipativo	No
Elemento secondario	No
Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si
Escludi dal calcolo sovraresistenza per pilastri incidenti	No
Sollecitazioni complanari ad eventuali elementi bidimensionali	No
Copriferro teorico superiore <cm>	4.10
Copriferro teorico inferiore <cm>	4.10
Min. momento fittizio agli appoggi	No
-Denominatore	
Min. momento fittizio in campata	No
-Denominatore	
Incremento percentuale momento in campata <%>	10.00
Usa taglio max per traslazione momento (S.L.)	Si
Limitare momento traslato al valore max di appoggio (S.L.)	No
Limitare momento traslato al valore max di campata (S.L.)	No
Taglio da momento resistente in fondazione (S.L.)	No
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)	
-Tensioni pari ai valori amm.	
-Tensioni pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00
-Con AfComp/AfTesa pari a	
Parametri di progettazione armatura	
Utilizzo	
-Trave	x
-Cordolo	
-Soletta rampante	
Max differenza fra diametri per unificazioni	2.00
Max distanza fra barre per unificazioni <m>	1.00
Denominatore per individuazione zona di campata	32.00
Fattore di copertura appoggi (0÷1)	0.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Minimizzazione momenti resistenti di appoggio (stati limite D.M. 18)	Si
-Tolleranza di copertura da sovrapposizione <%>	10.00
Tipo di distribuzione armatura eccedente in fase di verifica	
-Ripartita proporzionalmente per flessione, torsione e taglio	x
-Tutta agente per flessione	
-Tutta agente per taglio	
Armatura a flessione	
Elenco diametri ferri longitudinali 1 <mm>	14
Elenco diametri ferri longitudinali 2 <mm>	16
Elenco diametri ferri longitudinali 3 <mm>	18
Elenco diametri ferri longitudinali 4 <mm>	20
Elenco diametri ferri longitudinali 5 <mm>	24
Elenco diametri ferri longitudinali 6 <mm>	
Elenco diametri ferri longitudinali 7 <mm>	
Max differenza fra diametri nella trave	8.00
Max differenza fra diametri ferri accoppiati	4.00
Reggistaffe superiori	
-Numero	
-Automatico	
-Pari a	2.00
-Max mutua distanza <cm>	
-Diametro	
-Automatico	x
-Pari a <mm>	
-Minimo <mm>	
Reggistaffe inferiori	
-Numero	
-Automatico	
-Pari a	2.00
-Max mutua distanza <cm>	
-Diametro	
-Automatico	x

Relazione di calcolo

-Pari a <mm>	
-Minimo <mm>	
Armatura a taglio	
Scorrimento (T.A.)	
-Percentuale assorbita dalle staffe <%>	100.00
-Percentuale assorbita dai ferri piegati <%>	0.00
-Percentuale assorbita dai ferri di parete <%>	0
-Considerare il valore relativo alle staffe come minimo percentuale da adottare	No
Variabilità staffe	
-Staffe uguali a passo costante	
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione delle zone critiche	x
-Staffe diverse in tre parti della trave in funzione di un multiplo dell'altezza pari a	
Variabilità staffe ala	
-Passi uguali a passi anima	x
-Passi multipli di passi anima	
-Passi indipendenti da passi anima	
Min. lunghezza tratto centrale come multiplo dell'altezza della trave	1.10
Elenco diametri staffe 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe 2 <mm>	8
Elenco diametri staffe 3 <mm>	
Elenco diametri staffe 4 <mm>	
Elenco diametri staffe 5 <mm>	
Elenco diametri staffe 6 <mm>	
Elenco diametri staffe 7 <mm>	
Elenco numero bracci staffe 1	2
Elenco numero bracci staffe 2	4
Elenco numero bracci staffe 3	
Elenco numero bracci staffe 4	
Elenco numero bracci staffe 5	
Passi staffe	
-Minimo <cm>	4.00
-Massimo <cm>	32.00
-Incremento <cm>	4.00
Elementi costanti	
-Diametro	Si
-Passo	No
-Bracci	Si
Tipo di minimizzazione staffatura	
-Minimizza il numero delle staffe	x
-Minimizza il peso delle staffe	
Raffittimento staffe all'estremità della trave	No
-Passo non superiore a	
Lunghezza max del tratto di calcolo scorrimento	
-Pari al tratto in cui $\tau > \tau_{c0}$	x
-Pari a <cm>	
-Come multiplo dell'altezza pari a	
Armatura a taglio e torsione	
Elenco diametri ferri piegati 1 <mm>	12
Elenco diametri ferri piegati 2 <mm>	14
Elenco diametri ferri piegati 3 <mm>	16
Elenco diametri ferri piegati 4 <mm>	18
Elenco diametri ferri piegati 5 <mm>	20
Elenco diametri ferri piegati 6 <mm>	
Elenco diametri ferri piegati 7 <mm>	
Angolo di piegatura <grad>	45.00
Posizione primo punto di piegatura	
-Pari al multiplo dell'altezza	
-Distanza <cm>	5.00
Interasse punti di piegatura	
-Pari al multiplo dell'altezza	
-Distanza <cm>	25.00
Tipo di ferri piegati	
-Solo sagomati	
-Solo cavallotti	
-Sia sagomati che cavallotti	x
Ferri di parete	Si
-Max distanza fra le barre <cm>	30.00
Elenco diametri ferri di parete 1 <mm>	12
Elenco diametri ferri di parete 2 <mm>	14
Elenco diametri ferri di parete 3 <mm>	16
Elenco diametri ferri di parete 4 <mm>	18
Elenco diametri ferri di parete 5 <mm>	20
Elenco diametri ferri di parete 6 <mm>	
Elenco diametri ferri di parete 7 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 1 <mm>	6
Elenco diametri staffe orizzontali 2 <mm>	8

Relazione di calcolo

Elenco diametri staffe orizzontali 3 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 4 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 5 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 6 <mm>	
Elenco diametri staffe orizzontali 7 <mm>	
Parametri di disegno	
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	6.00
Risvolto ferri superiori	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari all'altezza della trave	
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti	
Risvolto ferri inferiori	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari all'altezza della trave	
-Pari alla minima altezza delle travi incidenti	
Risvolto ferri laterali	Si
-Pari a <cm>	25.00
-Pari alla larghezza della trave	
Magrone	Si
-Allargamento laterale <cm>	0.00
-Altezza <cm>	20.00
Dati per progettazione interattiva sezioni	
Copriferro reale al bordo staffa <cm>	3.50
Diametro staffa teorica <mm>	8.00
Distanza fra ferri su più strati <cm>	1.00
Verifiche a pressoflessione	Si
Verifica con barre in posizione teorica	No
Verifiche a flessione/pressoflessione retta	Si
-Considera My	x
-Considera Mz	
-Considera My e Mz	
Tipo di progetto in doppia armatura (T.A.)	
-Considera Vrdu minimo	
-Considera Vrdu calcolato in corrispondenza di bw minimo	
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw medio	x
-Considera Vrdu in corrispondenza di bw massimo	
-Considera sempre Af Staffe non proiettata in direzione del taglio	Si
Integrare lo scorrimento lungo il tratto	Si
-Lunghezza del tratto <m>	1.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Usa dominio N-M per flessioni rette	Si
-Ricerca della sicurezza con sforzo normale costante	
-Ricerca della sicurezza con eccentricità costante	x
Controllo rapporto X/D	Si
Classificazione barre tese/comprese	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	
Dati per verifiche di resistenza al fuoco	
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	30.00
Dimensione MESH <cm>	2.00
-Passo di calcolo <secondi>	10.00
-Temperatura ambiente <C°>	20.00
-Coeff. di convezione a temperatura ambiente <W/mq K>	9.00
Calcestruzzo	
-Tipo di aggregati	SILICEI
-Massa volumica iniziale <kg/mc>	2300.00
-Umidità iniziale <%>	3.00
-Fattore di interpolazione conducibilità	0.50
Dati per verifiche FRP	
Rinforzo longitudinale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica (f _{rk}) <daN/cm ² >	49000.00
Modulo elastico (E _r) <daN/cm ² >	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione (ε _{rk}) <%>	2.00
Spessore equivalente (t _r) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	

Relazione di calcolo

-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Rinforzo trasversale	
Tipo di fibra/resina	
-Vetro/Epossidica	
-Arammidica/Epossidica	
-Carbonio/Epossidica	x
Resistenza caratteristica (f _{fk}) <daN/cm²>	49000.00
Modulo elastico (E _c) <daN/cm²>	2500000.00
Deformazione caratteristica a rottura per trazione (ε _{fk}) <%>	2.00
Spessore equivalente (t _f) <mm>	0.17
Sistemi di rinforzo	
-Preformati	
-Impregnati in situ	x
Modalità di carico	
-Lungo termine	x
-Ciclico	
Coeff. parziale SLU di distacco (γ _{fd})	1.50
Fattore di conversione ambientale (η _a)	0.95
Raggio di arrotondamento spigoli (r _c) <cm>	2.00
Coeff. condizione di carico (K _q)	1.25

Aste in acciaio

Generali	
Verifica aste in acciaio	
Numero punti di verifica	10.00
Numero CC da considerare di tipo I	99.00
Stati limite D.M. 18	
Verifiche con EC3	No
Coeff. amplificativo sollecitazioni per effetti del secondo ordine	1.00
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte
Stampa dettaglio verifiche	No

Specifici	1	2
Materiali		
CNR 10011		
Tipo di acciaio	FE360	FE360
D.M. 18		
Tipo di acciaio per profilati a sezione aperta	S235	S235
	UNI EN	UNI EN
	10025-2	10025-2
Tipo di acciaio per profilati a sezione cava	S235H	S235H
	UNI EN	UNI EN
	10210-1	10210-1
EC3		
Tipo di acciaio	S235	S235
-F _y <daN/cm²>	2350.00	2350.00
-F _u <daN/cm²>	3600.00	3600.00
-F _{y,40} <daN/cm²>	2150.00	2150.00
-F _{u,40} <daN/cm²>	3600.00	3600.00
γ M0	1.00	1.00
γ M1	1.00	1.00
γ M2	1.25	1.25
γ Rd	1.30	1.30
γ Ov	1.25	1.25
-Considera come elemento esistente (S.L. D.M. 18/EC3)	Si	Si
-Livello di conoscenza	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.20	1.20
Verifiche di resistenza		
Rapporto fra area effettiva e area nominale	1.00	1.00
Rapporto fra area netta e area nominale	1.00	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Y	1.00	1.00
Coeff. di forma intorno all'asse Z	1.00	1.00
Verifica le bielle solo con sollecitazioni di trazione moltiplicate per	Si	Si
Valutare la τ per torsione nei punti di spigolo (CNR 10011)	No	No
-Pari a		
Stati limite D.M. 18/EC3		
-Elemento dissipativo	No	Si
-Effettua le verifiche della gerarchia delle resistenze per strutture intelaiate	No	No
-Usa classe 1 in pressoflessione deviata se non presente in archivio	No	No

Relazione di calcolo

-Verifica in campo plastico elemento non dissipativo	No	No
Stati limite D.M. 18		
-Usa prescrizioni EC3 quando più dettagliate	Si	Si
-Considera prescrizioni relative ai ponti	No	No
Verifiche di resistenza sezioni generiche		
Spessore nominale <cm>	0.00	0.00
Momento di inerzia torsionale <cm ⁴ >	0.00	0.00
Costante di ingobbamento <cm ⁶ >	0.00	0.00
Riduzione resistenza flessionale come per sezioni a I	No	No
Area resistente a taglio in dir. Y locale <cmq>	0.00	0.00
Area resistente a taglio in dir. Z locale <cmq>	0.00	0.00
Verifiche di deformabilità		
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (totale)	250.00	100.00
Max valore del rapporto tra la luce e la freccia (solo accidentali)	300.00	100.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (aste)	300.00	100.00
Max valore del rapporto tra altezza e spostamento orizz. (membrature)	500.00	100.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si	Si
Trascura deformazione dovuta al sisma (T.A.)	No	No
Verifiche di stabilità		
Riduzione lunghezza libera d'inflessione		
-Distanza fra i nodi dell'asta	x	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore		
Tipo di accoppiamento aste composte		
-Separate		
-Calastrellate		
-Imbottite		
-Automatico	x	x
Calcolo momento medio usando valori assoluti	Si	Si
Interasse calastrelli o imbottiture		
-Distanza pari a <m>		
-Interasse da normativa moltiplicato per il valore	0.80	0.80
-Aste rigidamente collegate		
Curva di stabilità (D.M. 18/EC3)	Automatica	Automatica
Aste laminate	Si	Si
Sigma max amm. senza verifiche di stabilità (CNR 10011) <%>	2.00	2.00
Verifica nei piani principali	Si	Si
Carichi sull'estradosso (CNR 10011)	Si	Si
Verifiche di stabilità asta		
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	No	No
-Coeff. β intorno all'asse Y		
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	No	No
-Coeff. β intorno all'asse Z		
Verifiche di stabilità flessione - torsionale	No	No
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	0.00	0.00
Eseguire anche le verifiche al punto 7.3.2 (CNR 10011)	Si	Si
Aste inflesse (D.M. 18/EC3)		
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico		
-Valuta in base ai momenti dell'asta	x	x
-Utilizza valore imposto		
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40	0.40
-Coeff. β	0.75	0.75
Aste pressoinflesse (D.M. 18/EC3)		
-Considera come molto deformabile a torsione	No	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95	0.95
Verifiche di stabilità all'imbozzamento (CNR 10011)		
-Numero irrigidimenti orizzontali anima	0.00	0.00
-Interasse irrigidimenti verticali anima		
-Numero di suddivisioni		
-Distanza non inferiore a <cm>		
-Pari alla lunghezza dell'asta	x	x
-Modalità di calcolo $\sigma_{cr,id}$		
-Normativa		
-Massonet	x	x
-Ballio		
Verifiche di stabilità membratura		
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00	1.00
Sforzo normale di verifica		
-Massimo valore fra tutte le aste	x	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste		

Relazione di calcolo

-Media pesata di tutte le aste		
Contributo eventuali sforzi di trazione	No	No
Incremento snellezza	Si	Si
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si	Si
-Coeff. β intorno all'asse Y calcolato in funzione dello sforzo normale		
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00	1.00
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si	Si
-Coeff. β intorno all'asse Z calcolato in funzione dello sforzo normale		
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00	1.00
Verifiche di stabilità flessione - torsionale	Si	Si
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00	1.00
Membrature inflesse (D.M. 18/EC3)		
-Coeff. Ψ per calcolo momento critico		
-Valuta in base ai momenti della membratura	x	x
-Utilizza valore imposto		
-Fattore correttivo di distribuzione K_c	0.94	0.94
-Snellezza di riferimento $\lambda_{LT,0}$	0.40	0.40
-Coeff. β	0.75	0.75
Membrature pressoinflesse (D.M. 18/EC3)		
-Considera come molto deformabile a torsione	No	No
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mY}/C_{mY}	0.95	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mZ}/C_{mZ}	0.95	0.95
-Fattore correttivo di distribuzione α_{mLT}/C_{mLT}	0.95	0.95
Dati per verifiche di resistenza al fuoco		
-Tempo di verifica (REI) <minuti>	120.00	120.00
-Fattore di momento uniforme equivalente β_M, y	1.10	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente β_M, z	1.10	1.10
-Fattore di momento uniforme equivalente β_M, LT	1.10	1.10

Aste in legno

Generali	
Verifica aste in legno	
Numero punti interni per controllo Sigma	15.00
Numero CC da considerare di tipo H	99.00
Usa momenti equivalenti per verifiche di stabilità a presso-flessione	Si
Trascura sisma per verifiche di deformazione alle T.A.	Si
-Considera azioni sismiche di durata	Molto breve/Istantanea
Stampe	
Verifiche da riportare in relazione	Tutte

Specifici	8	9	10
Caratteristiche legno			
Tipo di legno			
-Lamellare			
-Massiccio	x	x	x
Verifiche Tensioni Ammissibili (DIN 1052)	No	No	No
Classificazione per verifiche di stabilità			
-Moduli di elasticità			
-Flessionale (E) <daN/cm ² >			
-Assiale parallelo alle fibre (E ₀) <daN/cm ² >			
-Tangenziale (G) <daN/cm ² >			
-Torsionale (G _T) <daN/cm ² >			
-Tensioni ammissibili			
-Flessione (σ_m) <daN/cm ² >			
-Compressione parallela alle fibre (σ_n) <daN/cm ² >			
-Trazione parallela alle fibre (σ_t) <daN/cm ² >			
-Taglio (τ) <daN/cm ² >			
Verifiche Stati Limite (EC5/D.M. 18)	Si	Si	Si
-Considera come elemento esistente	No	Si	Si
-Livello di conoscenza	LC1	LC2	LC2
-Fattore di confidenza	1.35	1.20	1.20
-Moduli di elasticità			
-Medio parallelo alle fibre (E _{0mean}) <daN/cm ² >	110000.00	95000.00	95000.00
-Caratteristico parallelo alle fibre (E _{0,05}) <daN/cm ² >	74000.00	64000.00	64000.00
-Tangenziale medio (G _{mean}) <daN/cm ² >	6900.00	5900.00	5900.00
-Resistenze caratteristiche			
-Flessione (f _{m,k}) <daN/cm ² >	240.00	200.00	200.00
-Compressione parallela alle fibre (f _{c,0,k}) <daN/cm ² >	210.00	190.00	190.00
-Trazione parallela alle fibre (f _{t,0,k}) <daN/cm ² >	145.00	115.00	115.00
-Taglio (f _{v,k}) <daN/cm ² >	40.00	36.00	36.00

Relazione di calcolo

Considera incremento per sezioni piccole	No	No	No
Parametri di calcolo			
DIN 1052			
-Percentuale di umidità u			
-<= 18%			
-> 18%			
EC5/D.M. 18			
-Classe di servizio			
-Classe di servizio 1			
-Classe di servizio 2	x	x	x
-Classe di servizio 3			
-Coeff. γ_m (EC5)	1.30	1.30	1.30
-Coeff. γ_m (D.M. 18)	1.50	1.50	1.50
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (totale)	250.00	250.00	100.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia istantanea (solo accidentali)	300.00	300.00	100.00
Max valore del rapporto tra luce e freccia finale	200.00	200.00	100.00
Considerare anche spostamento relativo nodi per calcolo freccia	No	No	No
Considerare solo la verifica di deformabilità delle membrature	Si	Si	Si
Verifiche di stabilità asta			
Riduzione lunghezza libera d'inflessione			
-Distanza fra i nodi dell'asta	x	x	x
-Distanza ridotta delle zone rigide moltiplicate per il valore			
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si	Si	No
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00	1.00	
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si	Si	No
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00	1.00	
Verifiche di stabilità laterale	Si	Si	No
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00	1.00	
Verifiche di stabilità membratura			
Massimo numero aste costituenti unica membratura	1.00	1.00	1.00
Sforzo normale di verifica			
-Massimo valore fra tutte le aste	x	x	x
-Media aritmetica dei valori di tutte le aste			
-Media pesata di tutte le aste			
Contributo eventuali sforzi di trazione	No	No	No
Verifiche di stabilità globale nel piano XZ locale	Si	Si	No
-Coeff. β intorno all'asse Y	1.00	1.00	
Verifiche di stabilità globale nel piano XY locale	Si	Si	No
-Coeff. β intorno all'asse Z	1.00	1.00	
Verifiche di stabilità laterale	Si	Si	No
-Coeff. per calcolo interasse ritegni torsionali	1.00	1.00	
Dati per verifiche di resistenza al fuoco			
Tempo di verifica (REI) <minuti>	30.00	30.00	30.00
Velocità di carbonizzazione convenzionale	0.70	0.70	0.70

Pareti

Generali	
Parametri di disegno	
Scala disegno pareti	50.00
Campitura disegno parete	Rada
Disegno armatura diffusa	No
Disegno prospetto e pianta	Sempre
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	2
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cm ² >	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm ² >	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm ² >	25.58
- σ amm. calcestruzzo <daN/cm ² >	97.50

Relazione di calcolo

- τ_{c0} <daN/cm ² >	6.00
- τ_{c1} <daN/cm ² >	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
- γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	206000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (F_{yk}) <daN/cm ² >	4500.00
-Tensione media di snervamento (F_{ym}) <daN/cm ² >	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm ² >	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm ² >	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (A_{gt}) <%>	4.00
- γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri di calcolo	
Elemento dissipativo	No
Copriferro <cm>	2.50
Fattore moltiplicativo per calcolo τ_l	1.00
Fattore moltiplicativo per calcolo τ_t	1.00
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Lunghezza ancoraggi armature	
-Calcolata in funzione della σ_f	
-Imposta come multiplo del diametro	20.00
Lunghezza minima pari a <m>	0.50
-Inserire solo armatura al centro della parete	No
Modalità di progettazione e verifica armatura verticale	
-In funzione delle zone di incidenza elementi	
-In funzione delle sollecitazioni globali	x
-Inserisci armatura di rinforzo nelle zone di incidenza elementi	Si
-Dimensione minima zone di incidenza elementi	Si
-Pari a multiplo dello spessore	1.00
-Passo di verifica	1.50
-Trascura zone con pilastro inglobato	Si
-Effettuare verifiche nel piano della parete	Si
-Elimina armatura diffusa nelle zone di rinforzo	Si
-Elimina armatura diffusa nell'architrave	Si
-Effettuare verifiche su sezioni verticali	No
-Passo di verifica	1.00
Controllare resistenza a taglio trasversale come sezione priva di armatura a taglio	Si
Min. A_f armatura diffusa <cm ² /m>	3.00
Considera come parete debolmente armata ai sensi D.M. 18	No
-Modalità di valutazione parametri nel caso di sisma diverso per X e Y	
-Usa valore massimo	x
-Componi in direzione parete	
-Incremento del 50% delle forze assiali	
Sempre	x
-Solo per analisi sismiche statiche	
-Mai	
Coeff. β per controllo snellezza <m>	1.00
Armatura diffusa	
Considera armatura con rete elettrosaldata	No
Armatura verticale o rete	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	15.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
-Modalità di completamento armatura	
-Adattata	x
-Terminata	
-Nessuna	
Armatura orizzontale	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	8
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	10

Relazione di calcolo

Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	10.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
Tipo di armatura orizzontale	
-Dritta	x
-Con risvolti di estremità	
-Modalità di chiusura orizzontale	
-Nessuna chiusura	
-Chiusura con ferri ad U	x
-Chiusura con staffe	
-Lunghezza armatura di chiusura	
-Multiplo dello spessore pari a	
-Lunghezza fissa pari a <cm>	0.50
-Tipo di ottimizzazione armatura	
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x
-Minimizza il numero dei ferri	
Armatura di rinforzo	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Numero minimo ferri	2.00
Interferro minimo sotto il quale non è possibile aggiungere ferri <cm>	10.00
-Aggiungi staffe chiuse	Si
-Stesso diametro armatura diffusa orizzontale	x
-Diametro imposto	
-Stesso passo armatura diffusa orizzontale	x
-Passo imposto	
Armatura secondaria	
Diametro ferri di collegamento <mm>	6.00
Numero ferri di collegamento (a mq)	6.00
Lunghezza ancoraggio ferri di collegamento <cm>	10.00
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Controllo rapporto X/D	No
Classificazione barre tese/comprese	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	

Murature

Generali	
Individuazione maschi per verifiche sismiche	
Metodo di individuazione	Assemblando per ogni piano gli elementi continui tra due aperture
Verifiche per azioni statiche	
Calcolo dei momenti	Con momenti ricalcolati con metodo semplificato
Esegui verifiche a pressoflessione e a taglio nel piano	No
Esegui verifiche anche in sommità dell'ultimo piano	No
Verifiche per azioni sismiche	
Trascura eccentricità aggiuntive (D.M. 92/96)	Si
Trascura tagli e momenti statici nel piano	Si
Esegui verifiche anche in sommità dell'ultimo piano	No
Considera il segno della sollecitazione dinamica uguale a quello dell'azione statica	No
Analisi sismica non lineare	
Considera collaboranti anche pilastri in c.a. o acciaio	No
Considera collaboranti anche pareti in c.a.	No
Comportamento cordoli in c.a. o acciaio	Trascura resistenza in presenza di fasce in muratura

Relazione di calcolo

Crea collegamenti fra pareti	No
Calcola con zone rigide	Si
-Valuta spostamenti ultimi al netto delle zone rigide	Si
-Valuta spostamenti ultimi trascurando le rotazioni rigide	Si
Calcola spostamenti di danno e operatività a livello di maschio	Si
-Valuta spostamenti al netto delle zone rigide	Si
-Valuta spostamenti trascurando le rotazioni rigide	Si
Verifiche dei cinematismi (meccanismi locali di collasso)	
Verifica cinematismi	Si
Tipo di analisi	-Cinematica non lineare
-Verifica anche stato limite di danno	No
Verifica cinematismi con cunei di rottura (pareti ben ammorsate)	-Solo per muratura nuova
-Considera solo cunei di rottura interessanti tutto il cinematismo	No
-Angolo di generazione del cuneo di rottura <grad>	30.00
Verifica cinematismi senza cunei di rottura	-Solo per muratura esistente
-Verifica cinematismi a flessione verticale	Si
Parametri di disegno muratura armata	
Eliminare le quotature esterne ed interne	No
Eliminare le quotature dei pilastri	No
Eliminare le dimensioni delle travi e dei muri	Si
Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Eliminare le campiture	Si
Eliminare il disegno del cerchio intorno al numero del pilastro	No
Stampe	
Stampa dettaglio evoluzione per passi	No
-Stampa dettaglio evoluzione per elementi	No
-Stampa solo passi significativi	Si
Raggruppa in un'unica tabella	Si
Riporta in relazione il disegno dello schema del cinematismo	Si
Riporta in relazione il disegno della curva carico-spostamento	Si

Specifici	4
Materiali	
Muratura	
-Considera come elementi esistenti	Si
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
Resistenza a taglio	
-Scorrimento	
-Fessurazione diagonale su tessitura irregolare	x
-Fessurazione diagonale su tessitura regolare	
-Resistenza caratteristica a compressione nulla (f_{vk0}) <daN/cm ² >	0.00
-Resistenza caratteristica massima a taglio ($f_{vk,lim}$) <daN/cm ² >	0.00
-Resistenza media a compressione nulla (τ_0) <daN/cm ² >	0.90
-Resistenza media a compressione nulla (f_{v0}) <daN/cm ² >	2.00
-Coefficiente di attrito (μ)	0.58
-Coefficiente di ingranamento (ϕ)	1.00
-Resistenza a trazione blocchi (f_{bt}) <daN/cm ² >	8.00
-Resistenza a compressione (f_k) <daN/cm ² >	34.50
-Resistenza a compressione per forze orizzontali (f_{hk}) <daN/cm ² >	3.45
-Modulo elastico (E) <daN/cm ² >	15000.00
-Modulo elastico tangenziale (G) <daN/cm ² >	5000.00
-Acciaio per muratura armata	
-Tipo di acciaio (B450A-B450C)	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	2.06E+06
-Tensione caratteristica di snervamento (F_{yk}) <daN/cm ² >	4500.00
- γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
Verifiche per azioni statiche	
Coeff. γ per verifiche per carichi verticali secondo D.M. 18	2.70
Lunghezza appoggio solai	
-Pari a <cm>	
-Come multiplo dello spessore del maschio pari a	0.66
Trascura eccentricità per solai continui	Si
Verifiche per azioni sismiche	
Coeff. γ per verifiche per azioni sismiche secondo D.M. 18	2.70
Comportamento maschi	
-Resistente	x
-Non resistente	
-Non resistente se L/H minore di	
Considera appoggio sui solai anche per carichi sismici	Si

Relazione di calcolo

Comportamento maschi per azioni sismiche	
Plasticizzazione per taglio	Si
Rottura a taglio	Si
-Spostamento ultimo <%>	0.50
Plasticizzazione per pressoflessione	Si
Rottura per pressoflessione	Si
-Spostamento ultimo <%>	1.00
Comportamento fasce per azioni sismiche	
Fascia sopra il piano	
-Resistente ma non da verificare	x
-Non resistente	
-Resistente in presenza di cordolo/architrave sotto il piano in c.a. o acciaio	
-Resistente ipotizzando elemento con resistenza a trazione pari a <daN>	
Fascia sotto il piano	
-Resistente ma non da verificare	x
-Non resistente	
-Resistente in presenza di cordolo/architrave sotto il piano in c.a. o acciaio	
-Resistente in presenza di cordolo/architrave sopra/sotto il piano in c.a. o acciaio	
-Resistente ipotizzando elemento con resistenza a trazione pari a <daN>	
Modalità di rottura a taglio	
-Comportamento elastico plastico indefinito	
-Comportamento elastico plastico-fragile	x
-Comportamento elastico-fragile	
-Spostamento ultimo <%>	1.50
Modalità di rottura per pressoflessione	
-Comportamento elastico plastico indefinito	
-Comportamento elastico plastico-fragile	x
-Comportamento elastico-fragile	
-Spostamento ultimo <%>	1.50
Parametri di progetto muratura armata	
Armatura verticale concentrata negli incroci/spigoli	
-Diametro <mm>	16.00
-Armatura nella prima posizione	
-Tipo 1	x
-Tipo 2	
-Tipo 3	
-Tipo 4	
-Tipo 5	
-Distanza fra ferri <cm>	2.00
-Armatura nella seconda posizione	No
-Tipo 1	x
-Tipo 2	
-Tipo 3	
-Tipo 4	
-Tipo 5	
-Distanza dalla prima posizione <cm>	25.00
-Distanza fra ferri <cm>	2.00
-Armatura nella terza posizione	No
-Tipo 1	x
-Tipo 2	
-Tipo 3	
-Tipo 4	
-Tipo 5	
-Distanza dalla seconda posizione <cm>	25.00
-Distanza fra ferri <cm>	2.00
Armatura distribuita	
-Diametro <mm>	10.00
-Passo <cm>	150.00
Armatura orizzontale	
-Copriferro <cm>	5.00
-Diametro <mm>	6.00
-Passo <cm>	40.00
Lunghezza ancoraggi armature <m>	1.00

Solette/Platee

Generali	
Parametri di progetto	
Progetto e verifica con metodo d'integrazione	No
-Massima dimensione della linea d'integrazione	1.00
Calcolo armature con metodo di Wood	No
Accoppia pilastri per calcolo punzonamento	Si
-Massima distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.50
Armatura a taglio	

Relazione di calcolo

Controllo resistenza a taglio allo S.L.U. DM 96	No
Verifica con taglio totale	No
Progetta a taglio con traliccio ad inclinazione variabile	Si
-In Classe A limita ctg θ a	2.50
-In Classe B limita ctg θ a	2.50
Parametri di disegno	
Disposizione disegno	2A
Particolari nel disegno principale	
-Eliminare le quotature	No
-Eliminare le campiture	No
-Eliminare la numerazione dei pilastri	No
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	No
Particolari nei disegni secondari	
-Eliminare le quotature	Si
-Eliminare le campiture	Si
-Eliminare la numerazione dei pilastri	Si
-Eliminare la numerazione delle travi e dei muri	Si
Disegno armatura diffusa	No
Posizione particolari punzonamento	In automatico
Copriferro per calcolo lunghezza ferri <cm>	3.50
Risvoltare al bordo i ferri	
-Inferiori	Si
-Superiori	Si
Lunghezza risvolti ferri al bordo	Pari all'altezza meno due volte il copriferro
Disegno particolare ferri al bordo	Si
Scala disegno particolare ferri al bordo	20.00
Calcolo lunghezza ferri semplificato	No
Stampe	
Tipo di relazione	Sintetica

Specifici	1
Materiali	
-Considera come elemento esistente	No
-Calcestruzzo	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di calcestruzzo	C25/30
-Rck calcestruzzo	300.00
-Modulo elastico <daN/cm ² >	314472.00
-Resistenza caratteristica cilindrica (Fck)	249.00
-Resistenza caratteristica a trazione (Fctk)	17.91
-Resistenza media (Fcm) <daN/cm ² >	329.00
-Resistenza media a trazione (Fctm) <daN/cm ² >	25.58
- σ amm. calcestruzzo <daN/cm ² >	97.50
- τ_{c0} <daN/cm ² >	6.00
- τ_{c1} <daN/cm ² >	18.30
-Riduci Fcd per tutte le verifiche secondo il D.M. 18	Si
- γ_c per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Acciaio	
-Livello di conoscenza	LC2
-Fattore di confidenza	1.20
-Tipo di acciaio	B450C
-Modulo elastico <daN/cm ² >	2060000.00
-Tensione caratteristica di snervamento (Fyk) <daN/cm ² >	4500.00
-Tensione media di snervamento (Fym) <daN/cm ² >	4500.00
-Sigma amm. acciaio <daN/cm ² >	2600.00
-Sigma amm. reti e tralicci <daN/cm ² >	2600.00
-Allungamento per verifiche di duttilità (Agt) <%>	4.00
- γ_s per stati limite ultimi	
-Automatico	x
-Pari a	
-Coeff. di omogeneizzazione	15.00
Parametri di calcolo	
Parametri di progetto secondo il D.M. 18	
-Elemento dissipativo	No
-Sollecitazioni dissipative amplificate per elementi di fondazione	Si
Angolo d'armatura <grad>	0.00
Copriferro teorico superiore <cm>	3.50
Copriferro teorico inferiore <cm>	3.50
Tipo di progetto in doppia armatura	
-Tensione pari ai valori amm.	

Relazione di calcolo

-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa minore o pari a	1.00
-Tensione pari ai valori amm. con AfComp/AfTesa pari a	
Min. percentuale di regolamento	
-Platee di fondazione su suolo elastico	Si
-Solette di elevazione	No
Controlla min. armatura di ripartizione	No
Armatura a flessione	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	10
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	15.00
-Massimo <cm>	30.00
-Incremento <cm>	5.00
Uniformizzazione interassi armatura	No
-Sempre	
-Nella stessa direzione	
-Nella stessa posizione	
Uniformizzazione diametri armatura	No
-Sempre	
-Nella stessa direzione	
-Nella stessa posizione	
Tipo di ottimizzazione armatura a flessione	
-Minimizza il numero dei ferri	
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	x
Verifiche a taglio	
-Escludi punti di verifica sotto piramidi di punzonamento	No
-Escludi punti di verifica sotto muri/bidimensionali	No
Ancoraggi	
Fattore di riduzione per ancoraggio ferri	1.00
Lunghezza ancoraggi armature	
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x
-Imposta come multiplo del diametro	
Lunghezza ancoraggi ferri punzonamento	
-Calcolata in funzione della Sigmaf	x
-Imposta come multiplo del diametro	
Armatura a punzonamento	
Fattore di riduzione altezza soletta/platea	0.90
Modifica altezza soletta/platea	Si
Allargamento piastra pilastri in acciaio <cm>	5.00
Distanza dal bordo libero (D.M. 92/96)	
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	1.00
-Distanza imposta a <cm>	
Tipo di armatura a punzonamento	
-Solo un ferro piegato	
-Serie di barre verticali disposte radialmente	x
-Controlla prescrizioni EC2	No
Moltiplicatore altezza utile per valutare perimetro efficace (D.M. 18)	2.00
Tolleranza di posizionamento barre	
-Distanza come un moltiplicatore dello spessore	0.10
-Distanza imposta a <cm>	
Elenco diametri utilizzabili 1 <mm>	12
Elenco diametri utilizzabili 2 <mm>	14
Elenco diametri utilizzabili 3 <mm>	16
Elenco diametri utilizzabili 4 <mm>	18
Elenco diametri utilizzabili 5 <mm>	20
Elenco diametri utilizzabili 6 <mm>	
Elenco diametri utilizzabili 7 <mm>	
Passi utilizzabili	
-Minimo <cm>	10.00
-Massimo <cm>	20.00
-Incremento <cm>	2.00
Tipo di ottimizzazione armatura a punzonamento	
-Minimizza il numero dei ferri	x
-Minimizza il peso complessivo dei ferri	
Dati per progettazione agli stati limite	
Condizioni ambientali	
-Ordinarie	x
-Aggressive	
-Molto aggressive	
Controllo rapporto X/D	No

Classificazione barre tese/comprese	
-Solo le barre con deformazione percentuale rispetto alla barra più tesa/compressa non inferiore a <%>	30.00
-In funzione della deformazione	

Verifiche e armature travi

Simbologia

Δ_{sm}	=Distanza media tra le fessure
$\Delta\%$	=Incremento percentuale sicurezza
Φ_{eq}	=Diametro equivalente delle barre
ϵ_{sm}	=Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
σ_c	=Tensione nel calcestruzzo
σ_f inf	=Tensione nel ferro - inferiore
σ_f sup	=Tensione nel ferro - superiore
σ_s	=Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
$A_{c\ eff}$	=Area di calcestruzzo efficace
A_s	=Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
AfE I	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
AfE S	=Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
AfE St.	=Area di ferro effettiva della staffatura (d'anima per travi a T o L)
AfEP I	=Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, inferiore
AfEP S	=Area di ferro effettiva parziale presente nella CC considerata, per la sollecitazione indicata, superiore
B	=Base
CC	=Combinazione delle condizioni di carico elementari
c	= momento fittizio in campata
a	= momento fittizio agli appoggi
T	= momento traslato per taglio
e	= eccentricità aggiuntiva in caso di compressione o pressoflessione
TG	= taglio da gerarchia delle resistenze
TGND	= taglio non dissipativo limitante la gerarchia
TG (Li)	= taglio da gerarchia delle resistenze, limite inferiore
TG (Ls)	= taglio da gerarchia delle resistenze, limite superiore
Caso	=Caso di verifica
Cf inf	=Copriferro inferiore
Cf sup	=Copriferro superiore
Cls	=Tipo di calcestruzzo
El	=Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
Fcd	=Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
Fck	=Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
Fctd	=Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
Fctk	=Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
Fyd	=Resistenza di calcolo dell'acciaio
Fyk	=Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
H	=Altezza
K ₂	=Coefficiente per distribuzione deformazioni
Lung.	=Lunghezza del tratto di progettazione
M'ydy	=Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
MRdy	=Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
My	=Momento flettente intorno all'asse Y
Sez.	=Numero della sezione
Sic.	=Sicurezza
Staff.	=Staffatura adottata
TCC	=Tipo di combinazione di carico
SLU	= Stato limite ultimo
SLE R	= Stato limite d'esercizio, combinazione rara
SLE F	= Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
SLE Q	= Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
SLD	= Stato limite di danno
SLV	= Stato limite di salvaguardia della vita
SLU I	= Stato limite di resistenza al fuoco
SND	= Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
Tipo	=Tipologia
Cir.	= Circolare
R	= Rettangolare
Is	= I stondata
Tp	=Tipo di acciaio
VRcd	=Taglio ultimo lato calcestruzzo
VRsd	=Taglio ultimo lato armatura
Vrdu	=Taglio ultimo resistente
Vsdu	=Taglio agente nella direzione del momento ultimo
Wk	=Ampiezza caratteristica delle fessure
X	=Coordinata progressiva rispetto al nodo iniziale
X0	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) dell'inizio del tratto
X1	=Coordinata progressiva (dal nodo iniziale) della fine del tratto
Xg	=Coordinata progressiva (dal primo nodo) in cui viene effettuato il progetto/verifica
bw	=Larghezza membratura resistente al taglio
c	=Ricoprimento dell'armatura
ctgθ	=Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
s	=Distanza massima tra le barre

Travata n. 6189

Nodi: 211 -1888

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B <cm>	H <cm>	Cf sup <cm>	Cf inf <cm>	Cls	Fck <daN/cmq>	Fctk <daN/cmq>	Fcd <daN/cmq>	Fctd <daN/cmq>	Tp	Fyk <daN/cmq>	Fyd <daN/cmq>
5R		20.00	40.00	4.10	4.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg <m>	CC	TCC	El	X <cm>	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfEP S <cmq>	AfEP I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
0.0548		SLU	1	25.00	4.02	4.02	4.02	4.02	293.16	5234.26	17.855

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.05	11	SND	1	25.00	4.02	4.02	4.02	4.02	179.31	5033.16	28.070

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ _f sup	σ _f inf	σ _c
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.05	53	SLE R	1	25.00	4.02	4.02	207.46	-41.40	160.16	4.49
0.05	29	SLE Q	1	25.00	4.02	4.02	160.93	-32.11	124.23	3.48

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	My	c	s	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm}	A _s	A _{c eff}	σ _s	ε _{sm}	Wk
	<m>					<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
59	0.05	29	SLE Q	1	5	25.00	160.93	33.00	98.00	0.50	16.00	143.90	4.02	195.79	124.23	0.04	0.01
64	0.05	25	SLE F	1	5	25.00	168.26	33.00	98.00	0.50	16.00	143.90	4.02	195.79	129.89	0.04	0.01

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
48 SLU	0.06	0.05	0.01	ø8/10 2 br.	10.05	0.20	4191.62	1.61	20442.60	20442.60	20442.60	4.877

Travata n. 6190

Nodi: -1889 211

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
5	R	20.00	40.00	4.10	4.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	MRdy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.25	48	SLU	1	291.17	4.02	4.02	4.02	4.02	1462.88	5234.26	3.578

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	AfEP S	AfEP I	My	M'ydy	Sic.
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
0.25	3	SND	1	291.17	4.02	4.02	4.02	4.02	937.57	5033.16	5.368

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Xg	CC	TCC	El	X	AfE S	AfE I	My	σ _f sup	σ _f inf	σ _c
<m>				<cm>	<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.25	53	SLE R	1	291.17	4.02	4.02	1046.54	-208.82	807.92	22.66
0.25	29	SLE Q	1	291.17	4.02	4.02	888.57	-177.30	685.98	19.24

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Caso	Xg	CC	TCC	El	Sez.	X	My	c	s	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm}	A _s	A _{c eff}	σ _s	ε _{sm}	Wk
	<m>					<cm>	<daNm>	<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
114	0.25	29	SLE Q	1	5	291.17	888.57	33.00	98.00	0.50	16.00	143.90	4.02	195.79	685.98	0.20	0.05
144	0.25	57	SLE F	1	5	291.17	902.49	33.00	98.00	0.50	16.00	143.90	4.02	195.79	696.72	0.20	0.05

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

CC	X0 <m>	X1 <m>	Lung. <m>	Staff.	AfE St. <cmq/m>	bw <m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRsd <daN>	VRcd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
32 SLU	0.25	0.65	0.40	ø8/20 2 br.	5.03	0.20	4100.81	2.48	15790.40	15790.40	15790.40	3.851
48 SLU	0.65	3.10	2.45	ø8/20 2 br.	5.03	0.20	3885.45	2.48	15790.40	15790.40	15790.40	4.064

Travata n. 6191

Nodi: 207 -1572 -1573 -1574 -1575 -1576 -1577 -1578 -1579 -1580 -1581 -1582 -1583 -1584 208

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Sez.	Tipo	B	H	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>		<daN/cmq>	<daN/cmq>
15	R	50.00	20.00	4.10	4.10	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Travata priva di sollecitazioni perché adiacente ad un muro o per altri motivi

Verifiche e armature solette/platee

Simbologia

Δ_{sm} = Distanza media tra le fessure
 Φ_{eq} = Diametro equivalente delle barre
 ϵ_{sm} = Deformazione unitaria media dell'armatura (*1000)
 σ_c = Tensione nel calcestruzzo
 σ_f = Tensione nel ferro
 σ_s = Tensione nell'acciaio nella sezione fessurata
 $A_{c\ eff}$ = Area di calcestruzzo efficace
 A_s = Area complessiva dei ferri nell'area di calcestruzzo efficace
 $A_{fE\ I}$ = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, inferiore
 $A_{fE\ S}$ = Area di ferro effettiva totale presente nel punto di verifica, superiore
 $A_{fE\ St.}$ = Area di ferro effettiva della staffatura
 CC = Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
 $Cf\ inf$ = Copriferro inferiore
 $Cf\ sup$ = Copriferro superiore
 Cls = Tipo di calcestruzzo
 DV = Direzione di verifica
 XX = Verifica per momento Mxx
 YY = Verifica per momento Myy
 F_{cd} = Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo
 F_{ck} = Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo
 F_{ctd} = Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo
 F_{ctk} = Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo
 F_{yd} = Resistenza di calcolo dell'acciaio
 F_{yk} = Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio
 K_2 = Coefficiente per distribuzione deformazioni
 M'_{ydy} = Momento resistente massimo in campo sostanzialmente elastico intorno all'asse Y
 MR_{dy} = Momento resistente allo stato limite ultimo intorno all'asse Y
 Mom = Momento flettente
 My = Momento flettente intorno all'asse Y
 $Nodo$ = Numero del nodo
 $Sic.$ = Sicurezza
 $Spess.$ = Spessore
 TCC = Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 Tp = Tipo di acciaio
 VR_{cd} = Taglio ultimo lato calcestruzzo
 VR_{sd} = Taglio ultimo lato armatura
 Vr_{du} = Taglio ultimo resistente
 Vs_{du} = Taglio agente nella direzione del momento ultimo
 W_k = Ampiezza caratteristica delle fessure
 X = Coordinata X del nodo
 Y = Coordinata Y del nodo
 c = Ricoprimento dell'armatura
 $ctg\theta$ = Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo
 s = Distanza massima tra le barre

Armatura platea a quota 0.00

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	AfE S	AfE I	My	MRdy	Sic.
	<m>	<m>				<cmq>	<cmq>	<daNm>	<daNm>	
-334	17.29	23.34	XX	80	SLU	3.93	3.93	3065.23	4224.76	1.378
-331	14.46	22.84	XX	47	SLU	3.93	3.93	-631.89	-4224.76	6.686
-336	18.26	23.34	YY	48	SLU	3.93	3.93	-316.33	-4224.76	13.356
-334	17.29	23.34	YY	48	SLU	3.93	3.93	387.28	4224.76	10.909

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
-334	17.29	23.34	XX	7	SLV (E)	3.93	3.93	2477.67	3791.60	1.530
-331	14.46	22.84	XX	7	SLV (E)	3.93	3.93	-481.37	-3791.60	7.877
-336	18.26	23.34	YY	7	SLV (E)	3.93	3.93	-261.29	-3791.60	14.511
-334	17.29	23.34	YY	5	SLV (E)	3.93	3.93	305.33	3791.60	12.418

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfE St. <cmq/m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
-336	18.26	23.34	XX	48	SLU	3.93	3.93		7356.58				11823.30	1.607
-1786	17.32	23.59	YY	48	SLU	3.93	3.93		1621.57				11823.30	7.291

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	Mom <daNm>	σ _c <daN/cm²>	σ _f <daN/cm²>
-1787	16.82	23.59	XX	85	SLE R	3.93	3.93	2252.87	34.90	2317.68
-1787	16.82	23.59	XX	29	SLE Q	3.93	3.93	1982.19	30.70	2039.21
-331	14.46	22.84	XX	52	SLE R	3.93	3.93	-436.03	6.75	448.57
-331	14.46	22.84	XX	29	SLE Q	3.93	3.93	-224.47	3.48	230.93
-334	17.29	23.34	YY	53	SLE R	3.93	3.93	279.94	4.34	288.00
160	18.26	23.84	YY	84	SLE R	3.93	3.93	-234.98	3.64	241.74
160	18.26	23.84	YY	29	SLE Q	3.93	3.93	-216.96	3.36	223.20
-334	17.29	23.34	YY	29	SLE Q	3.93	3.93	231.61	3.59	238.27

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	c <mm>	s <mm>	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm} <mm>	A _s <cmq>	A _{c eff} <cmq>	σ _s <daN/cm²>	ε _{sm}	W _k <mm>
-1787	16.82	23.59	XX	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	2039.21	0.59	0.24
-1787	16.82	23.59	XX	25	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	2071.78	0.60	0.24
-331	14.46	22.84	XX	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	230.93	0.07	0.03
-331	14.46	22.84	XX	57	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	268.41	0.08	0.03
160	18.26	23.84	YY	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	223.20	0.07	0.03
160	18.26	23.84	YY	89	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	226.79	0.07	0.03
-334	17.29	23.34	YY	29	SLE Q	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	238.27	0.07	0.03
-334	17.29	23.34	YY	25	SLE F	30.00	200.00	0.50	10.00	237.67	4.71	837.25	244.29	0.07	0.03

Armatura soletta a quota 0.85

Caratteristiche delle sezioni e dei materiali utilizzati

Spess.	Cf sup	Cf inf	Cls	Fck	Fctk	Fcd	Fctd	Tp	Fyk	Fyd
<cm>	<cm>	<cm>		<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>		<daN/cm²>	<daN/cm²>
30.00	3.50	3.50	C25/30	249.00	17.91	141.10	11.94	B450C	4500.00	3913.04

Stato limite ultimo - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	MRdy <daNm>	Sic.
-380	14.96	0.17	XX	32	SLU	2.62	2.62	533.53	2919.03	5.471
-384	17.09	0.17	XX	31	SLU	2.62	2.62	-183.01	-2919.03	15.950
-379	14.46	0.17	YY	79	SLU	2.62	2.62	1068.41	2919.03	2.732
-346	14.46	-1.28	YY	79	SLU	2.62	2.62	-1541.25	-2919.03	1.894

Stato limite elastico - Verifiche a flessione/pressoflessione

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	My <daNm>	M'ydy <daNm>	Sic.
-379	14.46	0.17	XX	3	SND	2.62	2.62	710.26	2562.17	3.607
-384	17.09	0.17	XX	3	SND	2.62	2.62	-342.23	-2562.17	7.487
-379	14.46	0.17	YY	13	SND	2.62	2.62	1340.92	2562.17	1.911
-346	14.46	-1.28	YY	13	SND	2.62	2.62	-1351.87	-2562.17	1.895

Stato limite ultimo - Verifiche a taglio

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	AfE St. <cmq/m>	Vsdu <daN>	ctgθ	VRcd <daN>	VRsd <daN>	Vrdu <daN>	Sic.
-384	17.09	0.17	XX	49	SLU	2.62	2.62		2175.94				11823.30	5.434
-381	15.46	0.17	XX	3	SND	2.62	2.62		2386.40				11823.30	4.954
-346	14.46	-1.28	YY	79	SLU	2.62	2.62		4048.50				11823.30	2.920
-379	14.46	0.17	YY	13	SND	2.62	2.62		4712.23				11823.30	2.509

Stato limite d'esercizio - Verifiche tensionali

Nodo	X <m>	Y <m>	DV	CC	TCC	AfE S <cmq>	AfE I <cmq>	Mom <daNm>	σ _c <daN/cm²>	σ _f <daN/cm²>
-380	14.96	0.17	XX	37	SLE R	2.62	2.62	395.64	7.43	602.98
-380	14.96	0.17	XX	29	SLE Q	2.62	2.62	339.83	6.38	517.93
-384	17.09	0.17	XX	36	SLE R	2.62	2.62	-134.11	2.52	204.39
-384	17.09	0.17	XX	29	SLE Q	2.62	2.62	-86.58	1.62	131.96

Relazione di calcolo

-379	14.46	0.17	YY	84	SLE R	2.62	2.62	790.71	14.84	1205.09
-379	14.46	0.17	YY	29	SLE Q	2.62	2.62	623.05	11.69	949.57
-346	14.46	-1.28	YY	84	SLE R	2.62	2.62	-1067.76	20.04	1627.33
-346	14.46	-1.28	YY	29	SLE Q	2.62	2.62	-983.35	18.46	1498.68

Stato limite d'esercizio - Verifiche a fessurazione

Nodo	X	Y	DV	CC	TCC	c	s	K ₂	Φ _{eq}	Δ _{sm}	A _s	A _{c eff}	σ _s	ε _{sm}	W _k
	<m>	<m>				<mm>	<mm>			<mm>	<cmq>	<cmq>	<daN/cmq>		<mm>
-380	14.96	0.17	XX	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	517.93	0.15	0.08
-380	14.96	0.17	XX	41	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	529.58	0.15	0.08
-384	17.09	0.17	XX	41	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	144.30	0.04	0.02
-384	17.09	0.17	XX	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	131.96	0.04	0.02
-379	14.46	0.17	YY	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	949.57	0.28	0.15
-379	14.46	0.17	YY	89	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	987.24	0.29	0.15
-346	14.46	-1.28	YY	29	SLE Q	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	1498.68	0.44	0.23
-346	14.46	-1.28	YY	89	SLE F	30.00	300.00	0.50	10.00	313.36	3.40	862.27	1518.68	0.44	0.24

Verifiche aste in legno

Caratteristiche sezioni utilizzate

Simbologia

Area =Area della sezione
Cir. =Circolare
Cod. =Codice della sezione
I_y, I_z =Raggi d'inertia intorno agli assi Y, Z
J_y, J_z =Momenti d'inertia intorno agli assi Y, Z
R = Rettangolare
Sez. = Numero della sezione
Tipo = Tipologia
f_{c,0,k} = Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre
f_{m,k} = Resistenza caratteristica a flessione
f_{t,0,k} = Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre
f_{v,k} = Resistenza caratteristica a taglio
W_y, W_z = Moduli di resistenza intorno agli assi Y, Z

Verifiche di resistenza e stabilità

Simbologia

λ_{rel,m} = Snellezza per instabilità flessio-torsionale
λ_{rel,y}, λ_{rel,z} = Snellezze per instabilità a compressione intorno agli assi Y e Z
σ_{Rd,y}, σ_{Rd,z} <daN/cmq> = Tensioni resistenti per momenti M_y e M_z
σ_{c,0,d} <daN/cmq> = Tensione a compressione
σ_{m,d} <daN/cmq> = Tensione a flessione
σ_{t,0,d} <daN/cmq> = Tensione a trazione
τ_d <daN/cmq> = Tensione a taglio
τ_{cor,d} <daN/cmq> = Tensione a torsione
El = Elemento (asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica (progressivo sul numero di aste)
K_{c,y}, K_{c,z} = Coefficienti di riduzione per stabilità
K_{cor} = Coefficiente di influenza delle fessurazioni del legno
K_{crit} = Coefficiente per instabilità flessio-torsionale
K_{fi} = Fattore di conversione dal frattile 5% al frattile 20%
K_{hy}, K_{hz} = Coefficienti moltiplicativi per sezioni piccole (flessione)
K_l = Coefficiente moltiplicativo per sezioni piccole (trazione)
K_m = Coefficiente di forma
K_{mod} = Coefficiente di durata dei carichi/umidità del legno
L_{tors} <m> = Distanza fra ritegni torsionali (7.3.2.2.1)
M_{eqx,y}, M_{eqx,z} <daNm> = Momenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
M_{max,y}, M_{max,z} <daNm> = Momenti massimi agenti intorno agli assi Y e Z
M_k <daNm> = Momento torcente
M_{y,eq}, M_{z,eq} <daNm> = Momenti flettenti equivalenti intorno agli assi Y e Z
M_{y,ex}, M_{y,dx} <daNm> = Momenti flettenti intorno all'asse Y a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
M_y, M_z <daNm> = Momenti flettenti intorno agli assi Y e Z
M_{z,ex}, M_{z,dx} <daNm> = Momenti flettenti intorno all'asse Z a sinistra (inizio asta) e a destra (fine asta)
N <daN> = Sforzo normale
T_y, T_z <daN> = Tagli in direzione Y e Z
X_l <m> = Coordinata progressiva (dal nodo iniziale dell'asta) in cui viene effettuato il progetto/verifica
[Lin.], [Par.] = Tipo di momento (Lineare, Parabolico)
f_{c,0,d} <daN/cmq> = Tensione resistente per compressione
f_{c,0,t} <daN/cmq> = Tensione resistente per trazione
f_{v,d} <daN/cmq> = Tensione resistente per taglio

Verifiche di deformabilità

Simbologia

f_{z,g} <cm> = Freccia in direzione Z globale
f_{z,l} <cm> = Freccia in direzione Z locale

Elenco combinazioni di carico teoriche per calcolo freccia

CC	Comm.	TCC	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	S
6	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	-----	-----	1	-----
7	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	ψ ₀	1	-----	-----	-----	-----	ψ ₀	-----
8	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	1	ψ ₀	-----	-----	-----	-----	ψ ₀	-----
9	Amb. 2 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	-----	-----	ψ ₀	-----
20	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	ψ ₀	ψ ₀	ψ ₀	-----	-----	-----	1	-----
21	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	ψ ₀	ψ ₀	1	-----	-----	-----	ψ ₀	-----
22	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	ψ ₀	ψ ₀	1	ψ ₀	-----	-----	-----	ψ ₀	-----

23	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	-----	Ψ_0	-----
24	Amb. 3 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	-----	Ψ_0	-----
36	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	Ψ_0	-----	1	-----
37	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	1	-----	Ψ_0	-----
38	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	Ψ_0	-----	Ψ_0	-----
39	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	1	-----	Ψ_0	-----	Ψ_0	-----
40	Amb. 4 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	Ψ_0	-----	Ψ_0	-----
52	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	Ψ_0	-----	1
53	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	1	-----	Ψ_0
54	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	Ψ_0	-----	Ψ_0
55	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	1	-----	-----	Ψ_0	-----	Ψ_0
56	Amb. 5 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	Ψ_0	-----	Ψ_0
68	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	-----	Ψ_0	1
69	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	-----	1	Ψ_0
70	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	1	-----	-----	Ψ_0	Ψ_0
71	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	1	-----	-----	-----	Ψ_0	Ψ_0
72	Amb. 6 (SLE R)	SLE R	1	1	Ψ_0	Ψ_0	-----	-----	-----	Ψ_0	Ψ_0

Caratteristiche sezioni utilizzate

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cm>	Wzmin <cm>	$f_{m,k}$ <daN/cmq>	$f_{c,0,k}$ <daN/cmq>	$f_{t,0,k}$ <daN/cmq>	$f_{v,k}$ <daN/cmq>
3	Tlg-10x22	R	220.00	8873.33	1833.33	6.35	2.89	806.67	366.67	166.67	158.33	95.83	30.00
4	Tlg-10x5	R	50.00	104.17	416.67	1.44	2.89	41.67	83.33	166.67	158.33	95.83	30.00
8	Tlg-24x50	R	1200.00	250000.00	57600.00	14.43	6.93	10000.00	4800.00	240.00	210.00	145.00	40.00
9	Tlg-20x20	R	400.00	13333.30	13333.30	5.77	5.77	1333.33	1333.33	240.00	210.00	145.00	40.00
11	Tlg-10x26 nuovo	R	260.00	14646.70	2166.67	7.51	2.89	1126.67	433.33	240.00	210.00	145.00	40.00
12	Tlg-20x40	R	800.00	106667.00	26666.70	11.55	5.77	5333.33	2666.67	240.00	210.00	145.00	40.00
13	Plg-10x10	R	100.00	833.33	833.33	2.89	2.89	166.67	166.67	166.67	158.33	95.83	30.00
14	Tlg-10x10	R	100.00	833.33	833.33	2.89	2.89	166.67	166.67	166.67	158.33	95.83	30.00

Caratteristiche sezioni utilizzate nelle verifiche di resistenza al fuoco

Sez.	Cod.	Tipo	Area <cmq>	Jy <cm4>	Jz <cm4>	Iy <cm>	Iz <cm>	Wymin <cm>	Wzmin <cm>
------	------	------	---------------	-------------	-------------	------------	------------	---------------	---------------

Asta n. 163 (1114 163) Plg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-176.21
[Lin.] $M_{y,sx}=0.64$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.38$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.01$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.01$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-176.21 $T_z=-1.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{c,r}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.02$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-176.21 $T_z=-1.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-172.19 $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.75$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-175.74 $T_z=-5.85$ $M_y=-3.45$ $T_y=-4.00$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.49$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-402.02
[Lin.] $M_{y,sx}=1.92$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.13$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $\sigma_{m,d}=0.74$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-402.58
[Lin.] $M_{y,sx}=0.76$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.14$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-172.19 $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.37$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-172.19 $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ $\sigma_{m,d}=-5.75$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-172.19 $T_z=-16.24$ $M_y=-9.58$ $T_y=-1.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.75$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-402.58 $T_z=-1.29$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ Sfr.=0.05

Asta n. 164 (1115 164) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-182.22
[Lin.] $M_{y,sx}=0.42$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.04$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.03$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-182.22 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.16 $T_z=-15.23$ $M_y=-8.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.39$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-183.14 $T_z=-5.23$ $M_y=-3.09$ $T_y=-3.26$ $M_z=1.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.01$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-411.99
[Lin.] $M_{y,sx}=1.76$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.06$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.14$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.12$ $\sigma_{m,d}=0.68$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-411.39
[Lin.] $M_{y,sx}=0.55$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.33$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.15$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.16 $T_z=-15.23$ $M_y=-8.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.34$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.16 $T_z=-15.23$ $M_y=-8.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.86$ $\sigma_{m,d}=5.39$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.16 $T_z=-15.23$ $M_y=-8.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.39$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-411.39$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 165 (1113 165) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.36$ $T_z=2.94$ $M_y=1.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.15$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-196.36$
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.91$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.58$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.35$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.96$ $\sigma_{m,d}=-0.90$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.36$ $T_z=2.94$ $M_y=1.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.07$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.36$ $T_z=2.94$ $M_y=1.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.96$ $\sigma_{m,d}=-1.15$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.36$ $T_z=2.94$ $M_y=1.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.15$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.36$ $T_z=2.94$ $M_y=1.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.96$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.22$
Sollecitazioni: $N=-209.73$ $T_z=15.98$ $M_y=6.92$ $T_y=2.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.15$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-173.77$ $T_z=16.17$ $M_y=10.51$ $T_y=-5.20$ $M_z=3.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.34$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-433.99$
[Lin.] $M_{y,sx}=-2.56$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.24$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.74$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $\sigma_{m,d}=-1.37$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-323.96$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.90$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.82$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.49$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-173.77$ $T_z=16.17$ $M_y=10.51$ $T_y=-5.20$ $M_z=3.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.38$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-173.77$ $T_z=16.17$ $M_y=10.51$ $T_y=-5.20$ $M_z=3.38$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.74$ $\sigma_{m,d}=-8.34$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-173.77$ $T_z=16.17$ $M_y=10.51$ $T_y=-5.20$ $M_z=3.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.34$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-433.99$ $T_z=3.94$ $M_y=2.56$ $T_y=-1.91$ $M_z=1.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 166 (1120 166) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-179.50$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.62$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.31$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.19$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-179.50$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $Xl=0.22$
Sollecitazioni: $N=-129.39$ $T_z=2.25$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.58$ $M_z=4.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.75$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-168.32$ $T_z=-11.19$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.25$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.63$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-401.91$
[Lin.] $M_{y,sx}=2.48$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.49$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.75$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $\sigma_{m,d}=1.16$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-399.04$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.81$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.49$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.85$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.51$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.99$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-168.32$ $T_z=-11.19$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.25$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.26$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-168.32$ $T_z=-11.19$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.25$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.68$ $\sigma_{m,d}=-5.63$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-168.32$ $T_z=-11.19$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.25$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.63$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-399.04$ $T_z=-1.25$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.99$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 167 (1117 167) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-181.41$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.29$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.17$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.20$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.12$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.41$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.14$ $T_z=-13.68$ $M_y=-8.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.84$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.71$ $T_z=-13.82$ $M_y=-8.15$ $T_y=-2.13$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.65$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.83$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.80$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.08$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.41$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=0.80$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.26$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.46$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.27$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.37$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.71$ $T_z=-13.82$ $M_y=-8.15$ $T_y=-2.13$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.31$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.71$ $T_z=-13.82$ $M_y=-8.15$ $T_y=-2.13$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.79$ $\sigma_{m,d}=-5.65$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.71$ $T_z=-13.82$ $M_y=-8.15$ $T_y=-2.13$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.65$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-410.26$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 168 (1118 168) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-180.93$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.25$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.15$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.07$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.04$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.93$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $Xl=0.34$
 Sollecitazioni: $N=-178.85$ $T_z=3.17$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.91$ $M_z=3.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.25$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.75$ $T_z=-12.99$ $M_y=-7.66$ $T_y=-3.68$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.90$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.00$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.85$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.13$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=0.71$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-408.99$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.45$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.27$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.16$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.75$ $T_z=-12.99$ $M_y=-7.66$ $T_y=-3.68$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.30$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.75$ $T_z=-12.99$ $M_y=-7.66$ $T_y=-3.68$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $\sigma_{m,d}=-5.90$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.75$ $T_z=-12.99$ $M_y=-7.66$ $T_y=-3.68$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.90$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-408.99$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

Asta n. 169 (1116 169) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.34$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.32$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.19$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.48$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.29$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-181.34$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-246.54$ $T_z=2.48$ $M_y=0.00$ $T_y=14.41$ $M_z=-5.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-114.94$ $T_z=-3.46$ $M_y=-2.25$ $T_y=-15.89$ $M_z=10.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.54$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-247.77$
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.55$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.53$
 [Lin.] $M_{z,sx}=9.38$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-5.63$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.48$ $\sigma_{m,d}=4.30$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-408.79$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.44$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.27$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.89$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.54$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-114.94$ $T_z=-3.46$ $M_y=-2.25$ $T_y=-15.89$ $M_z=10.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.37$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-114.94$ $T_z=-3.46$ $M_y=-2.25$ $T_y=-15.89$ $M_z=10.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ $\sigma_{m,d}=-7.54$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-114.94$ $T_z=-3.46$ $M_y=-2.25$ $T_y=-15.89$ $M_z=10.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.54$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-408.79$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

- Asta n. 170 (1119 170) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.88$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.16$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.10$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.15$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.88$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-184.17$ $T_z=-12.26$ $M_y=-7.23$ $T_y=-1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.34$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.97$ $T_z=-12.14$ $M_y=-7.16$ $T_y=1.77$ $M_z=-1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.92$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-412.78$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.88$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.13$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.33$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.13$ $\sigma_{m,d}=0.80$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-412.62$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.40$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.24$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.13$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-184.17$ $T_z=-12.26$ $M_y=-7.23$ $T_y=-1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.97$ $T_z=-12.14$ $M_y=-7.16$ $T_y=1.77$ $M_z=-1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=-4.92$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.06
 Sollecitazioni: N=-182.97 Tz=-12.14 My=-7.16 Ty=1.77 Mz=-1.04 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.92$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=0.06
 Sollecitazioni: N=-412.62 Tz=0.00 My=0.00 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.80 $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.13$ Sfr.=0.05

Asta n. 171 (1112 171) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-182.96 Tz=-1.95 My=-1.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ Kcrit=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.76$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-182.96
 [Lin.] My,sx=1.27 My,dx=-0.00 My,eq=-0.76
 [Lin.] Mz,sx=-0.40 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=0.24
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.97
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=0.60$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-182.96 Tz=-1.95 My=-1.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 K1=1.00 $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-182.96 Tz=-1.95 My=-1.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=-0.76$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-182.96 Tz=-1.95 My=-1.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.76$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-182.96 Tz=-1.95 My=-1.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-307.51 Tz=-8.33 My=-5.42 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ Kcrit=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.25$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-170.44 Tz=-12.24 My=-7.96 Ty=-3.16 Mz=2.05 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ Kcrit=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.01$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: N=-408.21
 [Lin.] My,sx=3.89 My,dx=-0.00 My,eq=-2.33
 [Lin.] Mz,sx=-0.83 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=0.50
 Resistenze: Kmod=0.90 $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.97
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $\sigma_{m,d}=1.70$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: N=-402.73
 [Lin.] My,sx=-0.21 My,dx=-0.00 My,eq=0.13
 [Lin.] Mz,sx=-1.16 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=0.69
 Resistenze: Kmod=0.90 $f_{c,0,d}=95.00$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.97
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-170.44 Tz=-12.24 My=-7.96 Ty=-3.16 Mz=2.05 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 Kcr=0.67 K1=1.00 $f_{v,d}=22.00$

Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.44$ $T_z=-12.24$ $M_y=-7.96$ $T_y=-3.16$ $M_z=2.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.70$ $\sigma_{m,d}=-6.01$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.44$ $T_z=-12.24$ $M_y=-7.96$ $T_y=-3.16$ $M_z=2.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.01$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-405.47$ $T_z=-2.83$ $M_y=-1.84$ $T_y=-1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.05$ Sfr.=0.05

Asta n. 172 (1109 172) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.24$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.48$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.29$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.21$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.13$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.24$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-177.97$ $T_z=-14.09$ $M_y=-8.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.99$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.63$ $T_z=-14.11$ $M_y=-8.32$ $T_y=-2.23$ $M_z=1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.78$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.51$
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.26$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=0.97$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.01$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.70$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.42$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.37$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.63$ $T_z=-14.11$ $M_y=-8.32$ $T_y=-2.23$ $M_z=1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.32$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.63$ $T_z=-14.11$ $M_y=-8.32$ $T_y=-2.23$ $M_z=1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.79$ $\sigma_{m,d}=-5.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.63$ $T_z=-14.11$ $M_y=-8.32$ $T_y=-2.23$ $M_z=1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-410.01$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.05

Asta n. 173 (1110 173) Plg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.35$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.39$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.24$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.35$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-301.25$ $T_z=-5.65$ $M_y=-3.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.00$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.19$ $T_z=-13.28$ $M_y=-7.84$ $T_y=-3.57$ $M_z=2.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.76$
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.29$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.38$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.06$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=0.85$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.68$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.62$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.19$ $T_z=-13.28$ $M_y=-7.84$ $T_y=-3.57$ $M_z=2.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.31$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.19$ $T_z=-13.28$ $M_y=-7.84$ $T_y=-3.57$ $M_z=2.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $\sigma_{m,d}=-5.96$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.19$ $T_z=-13.28$ $M_y=-7.84$ $T_y=-3.57$ $M_z=2.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.96$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-409.68$ $T_z=-1.05$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 174 (1108 174) Plg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.30$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.50$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.30$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.51$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.31$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-181.30$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-117.55$ $T_z=2.53$ $M_y=0.00$ $T_y=-13.41$ $M_z=5.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.14$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-118.78$ $T_z=-3.85$ $M_y=-2.50$ $T_y=-13.39$ $M_z=8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.73$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-408.75$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.93$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.16$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.94$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=1.03$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-408.81$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.69$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.41$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.92$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-118.78$ $T_z=-3.85$ $M_y=-2.50$ $T_y=-13.39$ $M_z=8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.31$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-118.78$ $T_z=-3.85$ $M_y=-2.50$ $T_y=-13.39$ $M_z=8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.19$ $\sigma_{m,d}=-6.73$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-118.78$ $T_z=-3.85$ $M_y=-2.50$ $T_y=-13.39$ $M_z=8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.73$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-408.81$ $T_z=-1.06$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 175 (1111 175) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-179.78$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.23$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.14$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.11$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.06$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.78$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.97$ $T_z=-12.48$ $M_y=-7.36$ $T_y=-1.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.42$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.80$ $T_z=-12.43$ $M_y=-7.33$ $T_y=1.85$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.06$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.04$
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.23$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.34$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.21$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.12$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=0.88$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-409.10$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.44$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.27$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.33$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.20$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-180.80$ $T_z=-12.43$ $M_y=-7.33$ $T_y=1.85$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-180.80$ $T_z=-12.43$ $M_y=-7.33$ $T_y=1.85$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $\sigma_{m,d}=-5.06$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-180.80$ $T_z=-12.43$ $M_y=-7.33$ $T_y=1.85$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.06$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-409.10$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 176 (1106 176) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.00$ $T_z=-1.71$ $M_y=-1.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.60$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-176.00$
[Lin.] $M_{y,sx}=1.01$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.60$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.06$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.04$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $\sigma_{m,d}=0.39$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.00$ $T_z=-1.71$ $M_y=-1.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.00$ $T_z=-1.71$ $M_y=-1.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $\sigma_{m,d}=-0.60$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.00$ $T_z=-1.71$ $M_y=-1.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.60$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.00$ $T_z=-1.71$ $M_y=-1.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-171.74$ $T_z=-16.64$ $M_y=-9.82$ $T_y=1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.89$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-173.78$ $T_z=-6.21$ $M_y=-3.66$ $T_y=4.27$ $M_z=-2.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.71$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-402.22
[Lin.] $M_{y,sx}=1.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.77$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $\sigma_{m,d}=0.47$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 33 SLU
Sollecitazioni: N=-402.81
[Lin.] $M_{y,sx}=0.04$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.03$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.05$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-171.74 $T_z=-16.64$ $M_y=-9.82$ $T_y=1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.38$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-171.74 $T_z=-16.64$ $M_y=-9.82$ $T_y=1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ $\sigma_{m,d}=-5.89$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-171.74 $T_z=-16.64$ $M_y=-9.82$ $T_y=1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.89$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-402.22 $T_z=-2.17$ $M_y=-1.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ Sfr.=0.05

Asta n. 177 (1105 177) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-196.26 $T_z=3.80$ $M_y=2.47$ $T_y=-1.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.48$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-196.26
[Lin.] $M_{y,sx}=-2.47$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=1.48$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.86$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.51$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.96$ $\sigma_{m,d}=-1.20$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-196.26 $T_z=3.80$ $M_y=2.47$ $T_y=-1.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.09$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-196.26 $T_z=3.80$ $M_y=2.47$ $T_y=-1.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.96$ $\sigma_{m,d}=-1.48$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-196.26 $T_z=3.80$ $M_y=2.47$ $T_y=-1.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.48$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-196.26 $T_z=3.80$ $M_y=2.47$ $T_y=-1.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.96$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-208.14 $T_z=16.45$ $M_y=10.69$ $T_y=1.33$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.42$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-172.57$ $T_z=16.75$ $M_y=10.88$ $T_y=-5.50$ $M_z=3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.68$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-434.44$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-3.44$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=2.06$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.60$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $\sigma_{m,d}=-1.81$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-257.32$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.34$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.21$
 [Lin.] $M_{z,sx}=6.68$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-4.01$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.57$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-172.57$ $T_z=16.75$ $M_y=10.88$ $T_y=-5.50$ $M_z=3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.40$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-172.57$ $T_z=16.75$ $M_y=10.88$ $T_y=-5.50$ $M_z=3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=-8.68$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-172.57$ $T_z=16.75$ $M_y=10.88$ $T_y=-5.50$ $M_z=3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.68$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-434.44$ $T_z=5.29$ $M_y=3.44$ $T_y=-2.46$ $M_z=1.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 178 (1107 178) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-182.20$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.68$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.41$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.20$ $T_z=-1.16$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.20$ $T_z=-1.16$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-186.00$ $T_z=-15.54$ $M_y=-9.17$ $T_y=-1.04$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.50$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-183.06$ $T_z=-5.50$ $M_y=-3.25$ $T_y=-3.49$ $M_z=2.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.18$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-412.02$
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.24$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-1.35$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.10$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.12$ $\sigma_{m,d}=0.84$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-411.35
[Lin.] $M_{y,sx}=0.90$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.12$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.00 $T_z=-15.54$ $M_y=-9.17$ $T_y=-1.04$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.35$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.00 $T_z=-15.54$ $M_y=-9.17$ $T_y=-1.04$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.86$ $\sigma_{m,d}=-5.50$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-186.00 $T_z=-15.54$ $M_y=-9.17$ $T_y=-1.04$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.50$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-411.35 $T_z=-1.53$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05

Asta n. 179 (1104 179) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-184.69 $T_z=-2.01$ $M_y=-1.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.78$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-184.69
[Lin.] $M_{y,sx}=1.31$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.78$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ $\sigma_{m,d}=0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-184.69 $T_z=-2.01$ $M_y=-1.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-184.69 $T_z=-2.01$ $M_y=-1.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ $\sigma_{m,d}=-0.78$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-184.69 $T_z=-2.01$ $M_y=-1.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.78$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-184.69 $T_z=-2.01$ $M_y=-1.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-309.01 $T_z=-8.17$ $M_y=-5.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.19$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-171.15 $T_z=-11.21$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.24$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.64$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: N=-409.24
 [Lin.] $M_{y,sx}=3.79$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-2.28$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.88$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.53$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=1.68$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: N=-405.31
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.19$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.18$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.71$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.05$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-171.15 $T_z=-11.21$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.24$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.26$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-171.15 $T_z=-11.21$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.24$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.71$ $\sigma_{m,d}=-5.64$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-171.15 $T_z=-11.21$ $M_y=-7.28$ $T_y=-3.24$ $M_z=2.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.64$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-407.27 $T_z=-2.77$ $M_y=-1.80$ $T_y=-1.58$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.07$ Sfr.=0.05

Asta n. 180 (1101 180) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-181.35
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.70$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.42$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.23$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.14$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-181.35 $T_z=-1.19$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-181.35 $T_z=-1.19$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-179.08 $T_z=-12.89$ $M_y=-7.61$ $T_y=1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.56$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-179.67 $T_z=-12.85$ $M_y=-7.58$ $T_y=-2.29$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.36$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: N=-409.89
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.43$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=1.03$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: N=-410.21
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.97$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.58$

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-179.67$ $T_z=-12.85$ $M_y=-7.58$ $T_y=-2.29$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-179.67$ $T_z=-12.85$ $M_y=-7.58$ $T_y=-2.29$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $\sigma_{m,d}=-5.36$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-179.67$ $T_z=-12.85$ $M_y=-7.58$ $T_y=-2.29$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.36$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-410.21$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 181 (1102 181) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-181.48$
[Lin.] $M_y,sx=0.52$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-0.31$
[Lin.] $M_z,sx=-0.01$ $M_z,dx=-0.00$ $M_z,eq=0.01$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.48$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $Xl=0.26$
Sollecitazioni: $N=-179.50$ $T_z=2.49$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.80$ $M_z=4.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.78$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-182.55$ $T_z=-4.27$ $M_y=-2.52$ $T_y=11.76$ $M_z=-6.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.68$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-409.98$
[Lin.] $M_y,sx=2.35$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-1.41$
[Lin.] $M_z,sx=-0.03$ $M_z,dx=-0.00$ $M_z,eq=0.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=0.86$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-409.90$
[Lin.] $M_y,sx=0.76$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-0.46$
[Lin.] $M_z,sx=-0.08$ $M_z,dx=-0.00$ $M_z,eq=0.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.78$ $T_z=-12.04$ $M_y=-7.10$ $T_y=3.57$ $M_z=-2.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-182.55$ $T_z=-4.27$ $M_y=-2.52$ $T_y=11.76$ $M_z=-6.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=-5.68$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $Xl=0.06$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-182.55$ $T_z=-4.27$ $M_y=-2.52$ $T_y=11.76$ $M_z=-6.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.68$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-409.90$ $T_z=-1.29$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 182 (1100 182) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-181.10$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.78$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.47$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.57$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.34$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-181.10$ $T_z=-1.21$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-181.10$ $T_z=-1.21$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-123.22$ $T_z=1.57$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.48$ $M_z=6.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.18$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-123.47$ $T_z=-4.01$ $M_y=-2.61$ $T_y=-11.46$ $M_z=7.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-408.35$
[Lin.] $M_{y,sx}=1.06$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.05$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $\sigma_{m,d}=0.76$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 33 SLU
Sollecitazioni: $N=-408.35$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.07$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.04$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.04$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.62$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-123.47$ $T_z=-4.01$ $M_y=-2.61$ $T_y=-11.46$ $M_z=7.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-123.47$ $T_z=-4.01$ $M_y=-2.61$ $T_y=-11.46$ $M_z=7.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.23$ $\sigma_{m,d}=-6.04$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-123.47$ $T_z=-4.01$ $M_y=-2.61$ $T_y=-11.46$ $M_z=7.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-408.35$ $T_z=-1.63$ $M_y=-1.06$ $T_y=-1.61$ $M_z=1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 183 (1103 183) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-178.98$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.26$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.16$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.04$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.79$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.98$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.79$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.28$ $T_z=-11.17$ $M_y=-6.59$ $T_y=-1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.96$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.20$ $T_z=-11.12$ $M_y=-6.56$ $T_y=1.82$ $M_z=-1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.58$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-407.57$
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.16$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.30$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.16$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $\sigma_{m,d}=0.83$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-407.77$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.44$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.26$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.26$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.28$ $T_z=-11.17$ $M_y=-6.59$ $T_y=-1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.25$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.20$ $T_z=-11.12$ $M_y=-6.56$ $T_y=1.82$ $M_z=-1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.79$ $\sigma_{m,d}=-4.58$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.20$ $T_z=-11.12$ $M_y=-6.56$ $T_y=1.82$ $M_z=-1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.58$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-407.77$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 184 (1098 184) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-175.74$ $T_z=-2.65$ $M_y=-1.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.94$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-175.74$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.57$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.94$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.32$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.19$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $\sigma_{m,d}=0.68$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-175.74$ $T_z=-2.65$ $M_y=-1.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-175.74$ $T_z=-2.65$ $M_y=-1.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $\sigma_{m,d}=-0.94$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-175.74$ $T_z=-2.65$ $M_y=-1.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.94$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-175.74$ $T_z=-2.65$ $M_y=-1.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-173.68$ $T_z=-15.39$ $M_y=-9.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.45$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.75$ $T_z=-15.53$ $M_y=-9.16$ $T_y=2.19$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.27$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-401.99$
[Lin.] $M_{y,sx}=2.05$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.23$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.27$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $\sigma_{m,d}=0.83$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 33 SLU
Sollecitazioni: $N=-402.38$
[Lin.] $M_{y,sx}=1.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.60$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.25$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.75$ $T_z=-15.53$ $M_y=-9.16$ $T_y=2.19$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.35$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.75$ $T_z=-15.53$ $M_y=-9.16$ $T_y=2.19$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=-6.27$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.75$ $T_z=-15.53$ $M_y=-9.16$ $T_y=2.19$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.27$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-401.99$ $T_z=-3.47$ $M_y=-2.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.02$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 185 (1097 185) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-199.85$ $T_z=4.20$ $M_y=2.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.64$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-199.85$
[Lin.] $M_{y,sx}=-2.73$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.37$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.22$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Relazione di calcolo

L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.00$ $\sigma_{m,d}=-1.12$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-199.85 $T_z=4.20$ $M_y=2.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.09$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-199.85 $T_z=4.20$ $M_y=2.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.00$ $\sigma_{m,d}=-1.64$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-199.85 $T_z=4.20$ $M_y=2.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.64$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-199.85 $T_z=4.20$ $M_y=2.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.00$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-326.39 $T_z=8.17$ $M_y=5.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.19$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-177.25 $T_z=14.76$ $M_y=9.59$ $T_y=-4.05$ $M_z=2.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.33$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-438.49
[Lin.] $M_{y,sx}=-3.93$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=2.36$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.97$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.38$ $\sigma_{m,d}=-1.76$ Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 11 SND
Sollecitazioni: N=-255.55
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.48$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.29$
[Lin.] $M_{z,sx}=6.63$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-3.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.56$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-177.25 $T_z=14.76$ $M_y=9.59$ $T_y=-4.05$ $M_z=2.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.34$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-177.25 $T_z=14.76$ $M_y=9.59$ $T_y=-4.05$ $M_z=2.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.77$ $\sigma_{m,d}=-7.33$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-177.25 $T_z=14.76$ $M_y=9.59$ $T_y=-4.05$ $M_z=2.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.33$ Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-438.49 $T_z=6.04$ $M_y=3.93$ $T_y=-1.49$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.38$ Sfr.=0.05

Asta n. 186 (1099 186) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-181.96 $T_z=-1.84$ $M_y=-1.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.65$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-181.96$
[Lin.] $M_{y,sx}=1.09$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.65$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $\sigma_{m,d}=0.39$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.96$ $T_z=-1.84$ $M_y=-1.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.96$ $T_z=-1.84$ $M_y=-1.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $\sigma_{m,d}=-0.65$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.96$ $T_z=-1.84$ $M_y=-1.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.65$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.96$ $T_z=-1.84$ $M_y=-1.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-184.62$ $T_z=-14.34$ $M_y=-8.46$ $T_y=1.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-183.07$ $T_z=-5.73$ $M_y=-3.38$ $T_y=4.37$ $M_z=-2.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.57$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-410.91$
[Lin.] $M_{y,sx}=1.44$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.86$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.12$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $\sigma_{m,d}=0.56$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 33 SLU
Sollecitazioni: $N=-410.46$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.25$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.11$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-184.62$ $T_z=-14.34$ $M_y=-8.46$ $T_y=1.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.32$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-184.62$ $T_z=-14.34$ $M_y=-8.46$ $T_y=1.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ $\sigma_{m,d}=-5.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-184.62$ $T_z=-14.34$ $M_y=-8.46$ $T_y=1.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-410.91$ $T_z=-2.43$ $M_y=-1.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 187 (1096 187) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-82.63$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.21$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.13$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.10$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.06$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.83$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-82.63$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.83$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=51.49$ $T_z=-1.95$ $M_y=-1.27$ $T_y=-1.64$ $M_z=1.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=1.40$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-216.76$ $T_z=2.61$ $M_y=1.70$ $T_y=1.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.02$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-233.37$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.14$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.69$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.22$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.33$ $\sigma_{m,d}=-0.49$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-183.92$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.35$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.25$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.65$
 Sollecitazioni: $N=54.48$ $T_z=-1.95$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.64$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=51.49$ $T_z=-1.95$ $M_y=-1.27$ $T_y=-1.64$ $M_z=1.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=1.40$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-38.50$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.63$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.08$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-38.50$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.63$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ $\sigma_{m,d}=-1.42$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-38.50$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.63$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.42$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 33 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-233.37$ $T_z=1.76$ $M_y=1.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.33$ $Sfr.=0.02$

Asta n. 188 (1093 188) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-79.46$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.18$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.79$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-79.46$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.79$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-187.28$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.48$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.29$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.87$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-75.66$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=7.56$ $M_z=-4.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.17$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-75.66$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=7.56$ $M_z=-4.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.76$ $\sigma_{m,d}=-2.95$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-75.66$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=7.56$ $M_z=-4.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.95$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-187.28$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.87$ $Sfr.=0.02$

- Asta n. 189 (1094 189) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-93.78$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.37$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.22$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-93.78$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-206.72$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.74$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.45$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.07$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-111.09$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=6.45$ $M_z=-4.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.15$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-111.09$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=6.45$ $M_z=-4.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.11$ $\sigma_{m,d}=-2.52$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-111.09$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=6.45$ $M_z=-4.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.52$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-206.72$ $T_z=1.14$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.07$ $Sfr.=0.02$

Asta n. 190 (1092 190) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-57.05
[Lin.] $M_{y,sx}=0.11$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.07$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.07$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.04$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.57$ Sfr.=0.00
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-57.05 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.57$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-155.65
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.06$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.03$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.14$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.56$ Sfr.=0.02
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-99.83 $T_z=-1.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.02$ Sfr.=0.00
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-155.65 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.56$ Sfr.=0.02
- Asta n. 191 (1095 191) Plg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-99.92
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.34$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.20$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.00$ Sfr.=0.01
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-99.92 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.00$ Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-214.14
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.63$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.38$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.07$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.14$ Sfr.=0.03
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.97 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.55$ $M_z=-2.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.08$ Sfr.=0.00
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.97 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.55$ $M_z=-2.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.25$ $\sigma_{m,d}=-1.38$ Sfr.=0.01
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-124.97 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=3.55$ $M_z=-2.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.38$ Sfr.=0.01
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-214.14 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.14$ Sfr.=0.03

Asta n. 192 (1090 192) Plg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-74.41 $T_z=-1.74$ $M_y=-1.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.68$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-74.41
[Lin.] $M_{y,sx}=1.13$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.68$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.30$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.18$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.74$ $\sigma_{m,d}=0.52$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-74.41 $T_z=-1.74$ $M_y=-1.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-74.41 $T_z=-1.74$ $M_y=-1.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.74$ $\sigma_{m,d}=-0.68$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-74.41 $T_z=-1.74$ $M_y=-1.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.68$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-74.41 $T_z=-1.74$ $M_y=-1.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.74$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=48.51 $T_z=-2.73$ $M_y=-1.77$ $T_y=1.84$ $M_z=-1.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ $\sigma_{m,d}=1.78$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: N=-113.72 $T_z=-1.57$ $M_y=0.00$ $T_y=5.58$ $M_z=-3.39$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.03$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-39.73 $T_z=-2.14$ $M_y=-1.39$ $T_y=5.49$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.98$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-183.48
[Lin.] $M_{y,sx}=1.38$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.83$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.48$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.29$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 3 SND
Sollecitazioni: N=-198.78
[Lin.] $M_{y,sx}=0.54$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.32$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.39$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.83$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.99$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.65$
Sollecitazioni: N=52.95 $T_z=-2.66$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.20$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=48.51 $T_z=-2.73$ $M_y=-1.77$ $T_y=1.84$ $M_z=-1.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ $\sigma_{m,d}=1.78$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 15 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-39.73 $T_z=-2.14$ $M_y=-1.39$ $T_y=5.49$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$

Tensioni: $\tau_d=0.13$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-39.73$ $T_z=-2.14$ $M_y=-1.39$ $T_y=5.49$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-2.98$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-39.73$ $T_z=-2.14$ $M_y=-1.39$ $T_y=5.49$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.98$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-183.48$ $T_z=-2.12$ $M_y=-1.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ Sfr.=0.02

Asta n. 193 (1089 193) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-414.22$ $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.28$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-414.22$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-2.14$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.28$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.06$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.03$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ $\sigma_{m,d}=-0.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-414.22$ $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.07$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-414.22$ $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ $\sigma_{m,d}=-1.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-414.22$ $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-414.22$ $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-671.27$ $T_z=5.17$ $M_y=3.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.02$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-480.23$ $T_z=4.02$ $M_y=2.61$ $T_y=-6.30$ $M_z=4.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.02$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-671.27$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-3.36$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=2.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.32$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.71$ $\sigma_{m,d}=-1.33$ Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 7 SND
 Sollecitazioni: $N=-229.73$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.69$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.41$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.78$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.47$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$

Relazione di calcolo

- Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.30$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-480.23$ $T_z=4.02$ $M_y=2.61$ $T_y=-6.30$ $M_z=4.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.17$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-480.23$ $T_z=4.02$ $M_y=2.61$ $T_y=-6.30$ $M_z=4.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.80$ $\sigma_{m,d}=-4.02$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-480.23$ $T_z=4.02$ $M_y=2.61$ $T_y=-6.30$ $M_z=4.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.02$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-671.27$ $T_z=5.17$ $M_y=3.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.71$ Sfr.=0.08
- Asta n. 194 (1091 194) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-32.44$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.31$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.22$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.13$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.44$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-121.50$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.31$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.38$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.22$ Sfr.=0.01
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.65$
Sollecitazioni: $N=45.94$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.72$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=39.87$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.91$ $M_z=1.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=0.74$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-49.46$ $T_z=-1.07$ $M_y=0.00$ $T_y=6.52$ $M_z=-4.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.15$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-49.46$ $T_z=-1.07$ $M_y=0.00$ $T_y=6.52$ $M_z=-4.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.49$ $\sigma_{m,d}=-2.54$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-49.46$ $T_z=-1.07$ $M_y=0.00$ $T_y=6.52$ $M_z=-4.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.54$ Sfr.=0.02
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-121.50$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.22$ Sfr.=0.01

Asta n. 195 (1128 195) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-178.07$

[Lin.] $M_{y,sx}=-0.03$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.35$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.78$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-178.07$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.78$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-190.04$ $T_z=9.66$ $M_y=4.19$ $T_y=2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.51$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-123.39$ $T_z=-3.08$ $M_y=-2.00$ $T_y=-10.85$ $M_z=7.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.43$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-394.65$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.44$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.87$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.98$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.59$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.95$ $\sigma_{m,d}=-0.87$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-396.44$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.20$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.12$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.91$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.96$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-121.12$ $T_z=2.64$ $M_y=1.72$ $T_y=-11.15$ $M_z=7.25$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.26$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-123.39$ $T_z=-3.08$ $M_y=-2.00$ $T_y=-10.85$ $M_z=7.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.23$ $\sigma_{m,d}=-5.43$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-123.39$ $T_z=-3.08$ $M_y=-2.00$ $T_y=-10.85$ $M_z=7.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.43$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-396.44$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.41$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.96$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 196 (1125 196) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.55$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.02$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.01$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.19$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.12$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.55$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.24$ $T_z=-12.74$ $M_y=-7.52$ $T_y=1.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.51$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.08$ $T_z=-12.94$ $M_y=-7.64$ $T_y=-2.69$ $M_z=1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.53$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.11$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.19$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.72$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.39$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=0.57$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.46$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.10$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.06$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.05
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.08$ $T_z=-12.94$ $M_y=-7.64$ $T_y=-2.69$ $M_z=1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.30$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.08$ $T_z=-12.94$ $M_y=-7.64$ $T_y=-2.69$ $M_z=1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.79$ $\sigma_{m,d}=-5.53$ Sfr.=0.04
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.08$ $T_z=-12.94$ $M_y=-7.64$ $T_y=-2.69$ $M_z=1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.53$ Sfr.=0.04
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-410.46$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.05

Asta n. 197 (1126 197) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-180.81$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.05$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.03$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.11$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.06$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND $X_l=0.34$
 Sollecitazioni: $N=-180.85$ $T_z=-3.16$ $M_y=0.00$ $T_y=15.06$ $M_z=-4.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.84$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.53$ $T_z=-3.90$ $M_y=-2.30$ $T_y=-15.44$ $M_z=9.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.85$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-408.78$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.18$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.71$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.20$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=0.50$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU

Sollecitazioni: N=-408.78
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.05$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.03$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.22$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-179.53 $T_z=-3.90$ $M_y=-2.30$ $T_y=-15.44$ $M_z=9.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-179.53 $T_z=-3.90$ $M_y=-2.30$ $T_y=-15.44$ $M_z=9.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-179.53 $T_z=-3.90$ $M_y=-2.30$ $T_y=-15.44$ $M_z=9.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.85$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-408.78 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

Asta n. 198 (1124 198) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-181.41
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.13$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.08$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.45$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.27$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-181.41 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $Xl=0.26$
 Sollecitazioni: N=-260.77 $T_z=2.53$ $M_y=0.00$ $T_y=14.38$ $M_z=-5.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.37$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-100.79 $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=-15.78$ $M_z=10.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.44$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: N=-262.02
 [Lin.] $M_{y,sx}=2.39$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.43$
 [Lin.] $M_{z,sx}=9.36$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-5.62$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.62$ $\sigma_{m,d}=4.23$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: N=-408.90
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.19$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.84$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.50$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-100.79 $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=-15.78$ $M_z=10.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-100.79 $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=-15.78$ $M_z=10.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.01$ $\sigma_{m,d}=-7.44$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-100.79$ $T_z=3.29$ $M_y=2.14$ $T_y=-15.78$ $M_z=10.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.44$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-408.90$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 199 (1127 199) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-182.52$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.15$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.20$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.12$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.52$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.71$ $T_z=11.82$ $M_y=6.97$ $T_y=1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.18$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.97$ $T_z=11.52$ $M_y=6.80$ $T_y=-3.05$ $M_z=1.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.16$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-413.53$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.17$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.70$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.55$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.33$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ $\sigma_{m,d}=-0.62$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-413.74$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.00$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.50$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-179.71$ $T_z=11.82$ $M_y=6.97$ $T_y=1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.97$ $T_z=11.52$ $M_y=6.80$ $T_y=-3.05$ $M_z=1.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $\sigma_{m,d}=-5.16$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.97$ $T_z=11.52$ $M_y=6.80$ $T_y=-3.05$ $M_z=1.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.16$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-413.74$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 200 (1122 200) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-176.47$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.45$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.27$

Relazione di calcolo

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.04$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.47$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-171.97$ $T_z=-15.14$ $M_y=-8.93$ $T_y=1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.36$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.68$ $T_z=-15.35$ $M_y=-9.06$ $T_y=-1.89$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.10$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-402.52$
[Lin.] $M_y,sx=1.52$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-0.91$
[Lin.] $M_z,sx=-0.22$ $M_z,dx=-0.00$ $M_z,eq=0.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $\sigma_{m,d}=0.63$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-403.01$
[Lin.] $M_y,sx=0.51$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=-0.31$
[Lin.] $M_z,sx=-0.22$ $M_z,dx=-0.00$ $M_z,eq=0.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.68$ $T_z=-15.35$ $M_y=-9.06$ $T_y=-1.89$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.35$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.68$ $T_z=-15.35$ $M_y=-9.06$ $T_y=-1.89$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=-6.10$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.68$ $T_z=-15.35$ $M_y=-9.06$ $T_y=-1.89$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.10$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-403.01$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 734 (-1731 -1734) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.82$ $M_z=3.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.82$ $M_z=3.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=0.88$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.82$ $M_z=3.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=74.81$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.82$ $M_z=3.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.88$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=94.39$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.55$ $M_z=8.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=92.06$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.76$ $M_z=15.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=4.22$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=92.06$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.76$ $M_z=15.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.09$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=92.06$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.76$ $M_z=15.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.22$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/18160)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/26691)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14680)
- Asta n. 735 (-1705 -1735) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=76.52$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=96.80$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=97.92$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.28$ $M_z=11.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ $\sigma_{m,d}=3.03$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=97.92$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.28$ $M_z=11.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=97.92$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.28$ $M_z=11.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.03$ $Sfr.=0.03$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/220200)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/281857)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/195734)
- Asta n. 775 (-1719 -1775) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1291.48$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.89$ $M_z=-2.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.23$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1291.48$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.89$ $M_z=-2.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.23$ $\sigma_{m,d}=0.21$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1291.48$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.89$ $M_z=-2.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=1230.21$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.89$ $M_z=3.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 3036.23$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 6.90$ $M_z = -9.89$ $M_x = 1.35$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 7.59$ Sfr.=0.10

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 2322.82$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 15.70$ $M_z = -38.72$ $M_x = 2.27$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 2964.25$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 30.41$ $M_z = -63.70$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 87.00$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 7.41$ $\sigma_{m,d} = 4.78$ Sfr.=0.12

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 2524.36$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = -34.37$ $M_z = 82.67$ $M_x = 2.20$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 0.26$ $\tau_{tor,d} = 0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 2284.40$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 44.00$ $M_z = -96.69$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$ $K_l = 1.00$ $f_{v,d} = 24.00$
 Tensioni: $\tau_d = 0.33$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 2284.40$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 44.00$ $M_z = -96.69$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 144.00$ $f_{m,z,d} = 144.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = 7.25$ Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l} = 0.02$ (L/21421) $f_{z,g} = 0.01$ (L/27067)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l} = 0.01$ (L/24589) $f_{z,g} = 0.00$ (L/93113)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g} = 0.02$ (L/15115) $f_{z,l} = 0.01$ (L/31888)

Asta n. 777 (-1696 -1777) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 193.37$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.48$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 19 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 247.77$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g} = 0.00$ (L/227207)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 24 (teorica) $f_{z,l} = 0.00$ (L/359744)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,g} = 0.00$ (L/130816)

Asta n. 778 (-1693 -1778) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N = -1.21$
 [Lin.] $M_{y,sx} = 0.00$ $M_{y,dx} = -0.00$ $M_{y,eq} = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c,0,d} = 262.50$
 $L = 187.73$ $\lambda_{rel,y} = 0.55$ $\lambda_{rel,z} = 0.55$ $K_{c,y} = 0.93$ $K_{c,z} = 0.93$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 33.33$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.08$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l = 1.88$
 Sollecitazioni: $N = -1.21$ $T_z = 0.00$ $M_y = 0.00$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c,0,d} = 262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N = -246.94$
 [Lin.] $M_{y,sx} = 0.00$ $M_{y,dx} = -0.00$ $M_{y,eq} = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c,0,d} = 112.00$

Relazione di calcolo

$L=187.73$ $\lambda_{rel,y}=0.55$ $\lambda_{rel,z}=0.55$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.62$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=92.08$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=1.88$
Sollecitazioni: $N=-246.94$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.62$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/357904)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/302842)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/437438)

Asta n. 779 (1121 1153) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.52$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-196.52$
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.83$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.10$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.45$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.27$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.97$ $\sigma_{m,d}=-0.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.52$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.52$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.97$ $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.52$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-196.52$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.97$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.30$
Sollecitazioni: $N=-214.13$ $T_z=15.20$ $M_y=5.27$ $T_y=2.69$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.16$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-173.11$ $T_z=15.39$ $M_y=10.01$ $T_y=-4.49$ $M_z=2.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-434.04$
[Lin.] $M_{y,sx}=-2.40$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.44$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.07$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.64$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $\sigma_{m,d}=-1.25$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-323.94$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.95$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.57$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.65$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.39$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-173.11 $T_z=15.39$ $M_y=10.01$ $T_y=-4.49$ $M_z=2.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-173.11 $T_z=15.39$ $M_y=10.01$ $T_y=-4.49$ $M_z=2.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-173.11 $T_z=15.39$ $M_y=10.01$ $T_y=-4.49$ $M_z=2.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-434.04 $T_z=3.69$ $M_y=2.40$ $T_y=-1.65$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ Sfr.=0.05

Asta n. 780 (1123 1154) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-182.06
[Lin.] $M_{y,sx}=0.22$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.13$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.07$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.04$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-182.06 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-185.90 $T_z=-14.43$ $M_y=-8.51$ $T_y=-1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.11$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-183.03 $T_z=-4.97$ $M_y=-2.93$ $T_y=-4.61$ $M_z=2.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.39$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-411.66
[Lin.] $M_{y,sx}=1.30$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.78$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.19$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.12$ $\sigma_{m,d}=0.54$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-411.17
[Lin.] $M_{y,sx}=0.27$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.16$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.19$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-185.90 $T_z=-14.43$ $M_y=-8.51$ $T_y=-1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.33$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-185.90 $T_z=-14.43$ $M_y=-8.51$ $T_y=-1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.86$ $\sigma_{m,d}=-5.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-185.90 $T_z=-14.43$ $M_y=-8.51$ $T_y=-1.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.11$ Sfr.=0.04
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-411.17$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05
- Asta n. 781 (1129 1161) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-198.50$ $T_z=2.80$ $M_y=1.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.09$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-198.50$
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.82$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.09$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.01$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.01$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.99$ $\sigma_{m,d}=-0.66$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-198.50$ $T_z=2.80$ $M_y=1.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-198.50$ $T_z=2.80$ $M_y=1.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.99$ $\sigma_{m,d}=-1.09$ Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-198.50$ $T_z=2.80$ $M_y=1.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.09$ Sfr.=0.01
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-198.50$ $T_z=2.80$ $M_y=1.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.99$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.30$
Sollecitazioni: $N=-176.09$ $T_z=14.36$ $M_y=4.98$ $T_y=-2.67$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.99$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-218.25$ $T_z=14.22$ $M_y=9.24$ $T_y=3.19$ $M_z=-2.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.79$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-436.81$
[Lin.] $M_{y,sx}=-2.32$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.39$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.41$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.37$ $\sigma_{m,d}=-0.98$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-326.85$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.99$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.59$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.05$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.27$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-177.49$ $T_z=14.36$ $M_y=9.33$ $T_y=-2.67$ $M_z=1.73$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.33$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-218.25$ $T_z=14.22$ $M_y=9.24$ $T_y=3.19$ $M_z=-2.07$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.18$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-218.25$ $T_z=14.22$ $M_y=9.24$ $T_y=3.19$ $M_z=-2.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-436.81$ $T_z=3.56$ $M_y=2.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.37$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 782 (1130 1160) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-176.64$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.37$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.22$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.01$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.01$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.77$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-176.64$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.77$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-172.49$ $T_z=-13.88$ $M_y=-8.19$ $T_y=1.51$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.91$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-173.11$ $T_z=-14.16$ $M_y=-8.35$ $T_y=-1.83$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.66$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-402.83$
[Lin.] $M_{y,sx}=1.36$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.82$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.14$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $\sigma_{m,d}=0.54$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-403.29$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.41$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.15$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-173.11$ $T_z=-14.16$ $M_y=-8.35$ $T_y=-1.83$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.32$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-173.11$ $T_z=-14.16$ $M_y=-8.35$ $T_y=-1.83$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=-5.66$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-173.11$ $T_z=-14.16$ $M_y=-8.35$ $T_y=-1.83$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.66$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
Sollecitazioni: $N=-403.29$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 783 (1131 1162) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-181.83$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.00$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.05$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.83$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.26$ $T_z=13.14$ $M_y=7.75$ $T_y=1.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.65$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.87$ $T_z=-4.55$ $M_y=-2.68$ $T_y=-4.62$ $M_z=2.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.25$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-185.39$
 [Lin.] $M_{y,sx}=7.75$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-4.65$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.81$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.49$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ $\sigma_{m,d}=3.08$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.84$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.01$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.01$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.23$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-185.39$ $T_z=-13.13$ $M_y=-7.75$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.30$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-185.39$ $T_z=-13.13$ $M_y=-7.75$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ $\sigma_{m,d}=-4.65$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.26$ $T_z=13.14$ $M_y=7.75$ $T_y=1.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.65$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-410.84$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 784 (1132 1158) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.59$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.16$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.39$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.24$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-181.59$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND $Xl=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-104.44$ $T_z=-2.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.28$ $M_z=5.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.19$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-105.41$ $T_z=3.68$ $M_y=2.39$ $T_y=-12.30$ $M_z=8.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.23$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.22$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.02$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.61$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.75$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=-0.64$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.20$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.19$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.75$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-105.41$ $T_z=3.68$ $M_y=2.39$ $T_y=-12.30$ $M_z=8.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.29$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-105.41$ $T_z=3.68$ $M_y=2.39$ $T_y=-12.30$ $M_z=8.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ $\sigma_{m,d}=-6.23$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-105.41$ $T_z=3.68$ $M_y=2.39$ $T_y=-12.30$ $M_z=8.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.23$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-409.20$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05

Asta n. 785 (1133 1156) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.68$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.43$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.26$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.16$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.09$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.68$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.60$ $T_z=-11.06$ $M_y=-6.53$ $T_y=1.40$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.92$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-183.83$ $T_z=12.81$ $M_y=7.56$ $T_y=2.13$ $M_z=-1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.29$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.95$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.50$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.90$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.28$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $\sigma_{m,d}=-0.64$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.63$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.30$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.18$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-183.83$ $T_z=12.81$ $M_y=7.56$ $T_y=2.13$ $M_z=-1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.29$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-183.83$ $T_z=12.81$ $M_y=7.56$ $T_y=2.13$ $M_z=-1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.84$ $\sigma_{m,d}=-5.29$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-183.83$ $T_z=12.81$ $M_y=7.56$ $T_y=2.13$ $M_z=-1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.29$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-410.63$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

- Asta n. 786 (1134 1157) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-180.98$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.61$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.11$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.07$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.98$ $T_z=1.03$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.98$ $T_z=1.03$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND $Xl=0.10$
 Sollecitazioni: $N=-182.32$ $T_z=-1.71$ $M_y=0.00$ $T_y=14.67$ $M_z=-8.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.85$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.51$ $T_z=5.05$ $M_y=2.98$ $T_y=14.70$ $M_z=-8.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.04$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.72$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=1.03$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.24$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $\sigma_{m,d}=-0.70$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.02$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.72$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.43$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.23$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.51$ $T_z=5.05$ $M_y=2.98$ $T_y=14.70$ $M_z=-8.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$

- Tensioni: $\tau_d=0.35$ Sfr.=0.02
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.51$ $T_z=5.05$ $M_y=2.98$ $T_y=14.70$ $M_z=-8.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=-6.99$ Sfr.=0.05
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.51$ $T_z=5.05$ $M_y=2.98$ $T_y=14.70$ $M_z=-8.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ Sfr.=0.05
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-409.02$ $T_z=1.21$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.09$ Sfr.=0.05
- Asta n. 787 (1135 1159) Plg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.43$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.84$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.51$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.21$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.13$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.43$ $T_z=1.43$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.43$ $T_z=1.43$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.04$ $T_z=12.41$ $M_y=7.32$ $T_y=1.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.39$ Sfr.=0.04
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.94$ $T_z=11.88$ $M_y=7.01$ $T_y=-3.06$ $M_z=1.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.29$ Sfr.=0.04
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-411.93$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-2.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.54$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.12$ $\sigma_{m,d}=-0.91$ Sfr.=0.05
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-412.21$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.96$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.58$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.51$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.12$ Sfr.=0.05
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-178.04$ $T_z=12.41$ $M_y=7.32$ $T_y=1.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.94$ $T_z=11.88$ $M_y=7.01$ $T_y=-3.06$ $M_z=1.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $\sigma_{m,d}=-5.29$ Sfr.=0.04
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-180.94$ $T_z=11.88$ $M_y=7.01$ $T_y=-3.06$ $M_z=1.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.29$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-412.21$ $T_z=1.63$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.12$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 788 (1136 1155) Plg-10x10 Crit. 9

 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-180.43$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.47$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.28$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-180.43$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-193.15$ $T_z=9.62$ $M_y=6.25$ $T_y=1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.75$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-161.11$ $T_z=9.25$ $M_y=6.01$ $T_y=-3.87$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-398.99$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.94$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.16$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.10$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.66$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.99$ $\sigma_{m,d}=-1.09$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-399.86$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.89$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.54$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.05$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.00$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-161.11$ $T_z=9.25$ $M_y=6.01$ $T_y=-3.87$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.23$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-161.11$ $T_z=9.25$ $M_y=6.01$ $T_y=-3.87$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.61$ $\sigma_{m,d}=-5.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-161.11$ $T_z=9.25$ $M_y=6.01$ $T_y=-3.87$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-399.86$ $T_z=1.37$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.62$ $M_z=1.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.00$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 789 (1137 1169) Plg-10x10 Crit. 9

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-202.89$ $T_z=2.14$ $M_y=1.39$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.84$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-202.89$

[Lin.] $M_{y, sx} = -1.39$ $M_{y, dx} = 0.00$ $M_{y, eq} = 0.84$
 [Lin.] $M_{z, sx} = 0.33$ $M_{z, dx} = 0.00$ $M_{z, eq} = -0.20$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m, y, d} = 208.33$ $f_{m, z, d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 70.00$ $\lambda_{rel, y} = 0.42$ $\lambda_{rel, z} = 0.42$ $K_{c, y} = 0.97$ $K_{c, z} = 0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -2.03$ $\sigma_{m, d} = -0.62$ $Sfr. = 0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -202.89$ $T_z = 2.14$ $M_y = 1.39$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v, d} = 37.50$
 Tensioni: $\tau_d = 0.05$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -202.89$ $T_z = 2.14$ $M_y = 1.39$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c, 0, d} = 197.92$ $f_{m, y, d} = 208.33$ $f_{m, z, d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -2.03$ $\sigma_{m, d} = -0.84$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -202.89$ $T_z = 2.14$ $M_y = 1.39$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m, y, d} = 208.33$ $f_{m, z, d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = -0.84$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -202.89$ $T_z = 2.14$ $M_y = 1.39$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c, 0, d} = 197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -2.03$ $Sfr. = 0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl = 0.09$
 Sollecitazioni: $N = -219.78$ $T_z = 11.36$ $M_y = 6.40$ $T_y = 1.68$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 70.00$ $\lambda_{rel, m} = 0.17$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = -3.84$ $Sfr. = 0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -187.98$ $T_z = 11.32$ $M_y = 7.36$ $T_y = -1.80$ $M_z = 1.17$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 70.00$ $\lambda_{rel, m} = 0.17$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = -5.11$ $Sfr. = 0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N = -443.31$
 [Lin.] $M_{y, sx} = -1.69$ $M_{y, dx} = 0.00$ $M_{y, eq} = 1.01$
 [Lin.] $M_{z, sx} = 0.37$ $M_{z, dx} = 0.00$ $M_{z, eq} = -0.22$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{m, y, d} = 88.89$ $f_{m, z, d} = 88.89$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 70.00$ $\lambda_{rel, y} = 0.42$ $\lambda_{rel, z} = 0.42$ $K_{c, y} = 0.97$ $K_{c, z} = 0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -4.43$ $\sigma_{m, d} = -0.74$ $Sfr. = 0.06$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N = -443.86$
 [Lin.] $M_{y, sx} = -0.94$ $M_{y, dx} = 0.00$ $M_{y, eq} = 0.57$
 [Lin.] $M_{z, sx} = 0.49$ $M_{z, dx} = -0.00$ $M_{z, eq} = -0.29$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c, 0, d} = 95.00$
 $L = 70.00$ $\lambda_{rel, y} = 0.42$ $\lambda_{rel, z} = 0.42$ $K_{c, y} = 0.97$ $K_{c, z} = 0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -4.44$ $Sfr. = 0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -220.18$ $T_z = 11.36$ $M_y = 7.38$ $T_y = 1.68$ $M_z = -1.09$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v, d} = 22.00$
 Tensioni: $\tau_d = 0.26$ $Sfr. = 0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -187.98$ $T_z = 11.32$ $M_y = 7.36$ $T_y = -1.80$ $M_z = 1.17$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c, 0, d} = 116.11$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -1.88$ $\sigma_{m, d} = -5.11$ $Sfr. = 0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -187.98$ $T_z = 11.32$ $M_y = 7.36$ $T_y = -1.80$ $M_z = 1.17$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = -5.11$ $Sfr. = 0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -443.31$ $T_z = 2.60$ $M_y = 1.69$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c, 0, d} = 84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -4.43$ $Sfr. = 0.05$

Asta n. 790 (1138 1168) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N = -176.36$
 [Lin.] $M_{y, sx} = 0.69$ $M_{y, dx} = 0.00$ $M_{y, eq} = -0.41$

[Lin.] $M_{z, sx}=0.08$ $M_{z, dx}=-0.00$ $M_{z, eq}=-0.05$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel, y}=0.42$ $\lambda_{rel, z}=0.42$ $K_{c, y}=0.97$ $K_{c, z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-176.36$ $T_z=-1.17$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v, d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-176.36$ $T_z=-1.17$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-1.76$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-173.02$ $T_z=-12.29$ $M_y=-7.25$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel, m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=4.35$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-175.57$ $T_z=-5.00$ $M_y=-2.95$ $T_y=-3.92$ $M_z=2.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel, m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=3.16$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-402.44$
 [Lin.] $M_{y, sx}=1.72$ $M_{y, dx}=-0.00$ $M_{y, eq}=-1.03$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-0.05$ $M_{z, dx}=-0.00$ $M_{z, eq}=0.03$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel, y}=0.42$ $\lambda_{rel, z}=0.42$ $K_{c, y}=0.97$ $K_{c, z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-4.02$ $\sigma_{m, d}=0.64$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-402.92$
 [Lin.] $M_{y, sx}=0.87$ $M_{y, dx}=0.00$ $M_{y, eq}=-0.52$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-0.04$ $M_{z, dx}=-0.00$ $M_{z, eq}=0.03$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c, 0, d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel, y}=0.42$ $\lambda_{rel, z}=0.42$ $K_{c, y}=0.97$ $K_{c, z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-4.03$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-173.02$ $T_z=-12.29$ $M_y=-7.25$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v, d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-173.02$ $T_z=-12.29$ $M_y=-7.25$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=116.11$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-1.73$ $\sigma_{m, d}=-4.35$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-173.02$ $T_z=-12.29$ $M_y=-7.25$ $T_y=-1.37$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=4.35$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-402.92$ $T_z=-1.47$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c, 0, d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-4.03$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 791 (1139 1170) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.73$
 [Lin.] $M_{y, sx}=0.08$ $M_{y, dx}=0.00$ $M_{y, eq}=-0.05$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-0.16$ $M_{z, dx}=0.00$ $M_{z, eq}=0.10$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel, y}=0.42$ $\lambda_{rel, z}=0.42$ $K_{c, y}=0.97$ $K_{c, z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-181.73$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-1.82$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $Xl=0.06$

Sollecitazioni: $N=-184.90$ $T_z=-11.07$ $M_y=-6.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.92$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-182.84$ $T_z=-4.15$ $M_y=-2.45$ $T_y=-3.55$ $M_z=2.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.73$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-302.46$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.58$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.95$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.22$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ $\sigma_{m,d}=0.65$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-410.70$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.09$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.05$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.34$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-184.90$ $T_z=-11.07$ $M_y=-6.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.25$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-184.90$ $T_z=-11.07$ $M_y=-6.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ $\sigma_{m,d}=-3.92$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-184.90$ $T_z=-11.07$ $M_y=-6.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.92$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-410.70$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ Sfr.=0.05

Asta n. 792 (1140 1166) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-181.75$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.31$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.19$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.27$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.16$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-181.75$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-197.79$ $T_z=8.61$ $M_y=5.60$ $T_y=1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.36$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-165.63$ $T_z=8.99$ $M_y=5.84$ $T_y=-2.18$ $M_z=1.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.36$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 33 SLU
 Sollecitazioni: $N=-409.53$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.18$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.71$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.51$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.31$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=-0.61$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-409.52
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.41$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.51$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.31$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-165.63 $T_z=8.99$ $M_y=5.84$ $T_y=-2.18$ $M_z=1.42$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.21$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-165.63 $T_z=8.99$ $M_y=5.84$ $T_y=-2.18$ $M_z=1.42$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.66$ $\sigma_{m,d}=-4.36$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-165.63 $T_z=8.99$ $M_y=5.84$ $T_y=-2.18$ $M_z=1.42$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.36$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-409.52 $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.05

Asta n. 793 (1141 1164) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-181.65
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.79$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.47$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.12$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.07$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-181.65 $T_z=1.34$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-181.65 $T_z=1.34$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.82$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-184.28 $T_z=11.38$ $M_y=6.71$ $T_y=-1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.03$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.06$
Sollecitazioni: N=-183.45 $T_z=11.74$ $M_y=6.93$ $T_y=1.87$ $M_z=-1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.82$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-410.57
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.03$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.62$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.26$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $\sigma_{m,d}=-0.47$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: N=-410.25
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.12$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.07$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.30$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.18$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
L=70.00 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ Sfr.=0.04

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-183.45$ $T_z=11.74$ $M_y=6.93$ $T_y=1.87$ $M_z=-1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-183.45$ $T_z=11.74$ $M_y=6.93$ $T_y=1.87$ $M_z=-1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.83$ $\sigma_{m,d}=-4.82$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-183.45$ $T_z=11.74$ $M_y=6.93$ $T_y=1.87$ $M_z=-1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.82$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-410.57$ $T_z=1.75$ $M_y=1.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.11$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 794 (1142 1165) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.46$ $T_z=2.01$ $M_y=1.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.71$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-181.46$
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.19$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.71$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.10$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.06$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $\sigma_{m,d}=-0.47$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.46$ $T_z=2.01$ $M_y=1.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.46$ $T_z=2.01$ $M_y=1.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $\sigma_{m,d}=-0.71$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.46$ $T_z=2.01$ $M_y=1.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.71$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-181.46$ $T_z=2.01$ $M_y=1.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.81$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=-179.77$ $T_z=-1.75$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.11$ $M_z=6.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.67$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.06$
Sollecitazioni: $N=-182.97$ $T_z=5.78$ $M_y=3.41$ $T_y=10.76$ $M_z=-6.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.85$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-409.73$
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.55$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.93$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.24$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.14$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.10$ $\sigma_{m,d}=-0.64$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-409.71$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.61$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.37$


```
[Lin.] Mz,sx=-0.22 Mz,dx=0.00 Mz,eq=0.13
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=95.00
L=70.00 λrel,y=0.42 λrel,z=0.42 Kc,y=0.97 Kc,z=0.97
Tensioni: σc,0,d=-4.10 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-182.05 Tz=12.12 My=7.15 Ty=3.10 Mz=-1.83 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 Kcr=0.67 Kl=1.00 fv,d=22.00
Tensioni: τd=0.28 Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-182.97 Tz=5.78 My=3.41 Ty=10.76 Mz=-6.35 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=116.11 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σc,0,d=-1.83 σm,d=-5.85 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-182.97 Tz=5.78 My=3.41 Ty=10.76 Mz=-6.35 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σm,d=-5.85 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-409.73 Tz=2.63 My=1.55 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,d=84.44
Tensioni: σc,0,d=-4.10 Sfr.=0.05

Asta n. 795 (1143 1167) Plg-10x10 Crit. 9
-----
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-178.83 Tz=2.85 My=1.68 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Ltors=70.00 λrel,m=0.17 Kcrit=1.00
Tensioni: σm,d=-1.01 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-178.83
[Lin.] My,sx=-1.68 My,dx=-0.00 My,eq=1.01
[Lin.] Mz,sx=-0.27 Mz,dx=0.00 Mz,eq=0.16
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
L=70.00 λrel,y=0.42 λrel,z=0.42 Kc,y=0.97 Kc,z=0.97
Tensioni: σc,0,d=-1.79 σm,d=-0.70 Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-178.83 Tz=2.85 My=1.68 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 Kl=1.00 fv,d=37.50
Tensioni: τd=0.06 Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-178.83 Tz=2.85 My=1.68 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=197.92 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σc,0,d=-1.79 σm,d=-1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-178.83 Tz=2.85 My=1.68 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σm,d=-1.01 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-178.83 Tz=2.85 My=1.68 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=197.92
Tensioni: σc,0,d=-1.79 Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-174.88 Tz=12.77 My=7.54 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Ltors=70.00 λrel,m=0.17 Kcrit=1.00
Tensioni: σm,d=-4.52 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.06
Sollecitazioni: N=-177.87 Tz=12.11 My=7.15 Ty=-2.66 Mz=1.57 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Ltors=70.00 λrel,m=0.17 Kcrit=1.00
Tensioni: σm,d=-5.23 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: N=-408.45
[Lin.] My,sx=-2.17 My,dx=-0.00 My,eq=1.30
[Lin.] Mz,sx=-0.56 Mz,dx=0.00 Mz,eq=0.34
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=88.89 fm,z,d=88.89 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
L=70.00 λrel,y=0.42 λrel,z=0.42 Kc,y=0.97 Kc,z=0.97
```


Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $\sigma_{m,d}=-0.99$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: N=-298.63
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.61$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.99$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-174.88 $T_z=12.77$ $M_y=7.54$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.29$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-177.87 $T_z=12.11$ $M_y=7.15$ $T_y=-2.66$ $M_z=1.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.78$ $\sigma_{m,d}=-5.23$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-177.87 $T_z=12.11$ $M_y=7.15$ $T_y=-2.66$ $M_z=1.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.23$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: N=-408.45 $T_z=3.69$ $M_y=2.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ Sfr.=0.05

Asta n. 796 (1144 1163) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-184.80
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.86$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.52$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.80$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.48$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-184.80 $T_z=1.32$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-184.80 $T_z=1.32$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.85$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-194.04 $T_z=9.25$ $M_y=6.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.61$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-170.82 $T_z=8.87$ $M_y=5.77$ $T_y=-3.26$ $M_z=2.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.73$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: N=-406.72
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.40$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.84$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.27$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.07$ $\sigma_{m,d}=-0.96$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: N=-407.30
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.43$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.26$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.30$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.78$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.07$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.00$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-170.82$ $T_z=8.87$ $M_y=5.77$ $T_y=-3.26$ $M_z=2.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.21$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.82$ $T_z=8.87$ $M_y=5.77$ $T_y=-3.26$ $M_z=2.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.71$ $\sigma_{m,d}=-4.73$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.82$ $T_z=8.87$ $M_y=5.77$ $T_y=-3.26$ $M_z=2.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.73$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-406.72$ $T_z=2.16$ $M_y=1.40$ $T_y=-1.96$ $M_z=1.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.07$ $Sfr.=0.05$

Asta n. 797 (1145 1177) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-205.41$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.35$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.21$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-205.41$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-353.79$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-353.79$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-1.83$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=1.10$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.37$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.22$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ $\sigma_{m,d}=-0.80$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-347.96$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.58$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.35$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.48$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-353.79$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-353.79$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-353.79$ $T_z=2.82$ $M_y=1.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-347.96$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.48$ $Sfr.=0.04$

Asta n. 798 (1146 1176) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$

- Sollecitazioni: $N=-66.69$ $T_z=-1.73$ $M_y=-1.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-66.69$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.12$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.67$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.05$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.67$ $\sigma_{m,d}=0.43$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-66.69$ $T_z=-1.73$ $M_y=-1.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-66.69$ $T_z=-1.73$ $M_y=-1.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.67$ $\sigma_{m,d}=-0.67$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-66.69$ $T_z=-1.73$ $M_y=-1.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-66.69$ $T_z=-1.73$ $M_y=-1.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.67$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=38.94$ $T_z=-2.55$ $M_y=-1.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=0.99$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 18 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-111.17$ $T_z=-2.44$ $M_y=-1.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=70.00 $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.95$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-167.31$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1.32$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.79$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.08$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.67$ $\sigma_{m,d}=0.50$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-172.32$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.35$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.01$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.72$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.65$
 Sollecitazioni: $N=41.93$ $T_z=-2.55$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=38.94$ $T_z=-2.55$ $M_y=-1.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=0.99$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 18 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-111.17$ $T_z=-2.44$ $M_y=-1.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.05$ Sfr.=0.00
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 18 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-111.17$ $T_z=-2.44$ $M_y=-1.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.11$ $\sigma_{m,d}=-0.95$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 18 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-111.17$ $T_z=-2.44$ $M_y=-1.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.95$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-167.31$ $T_z=-2.03$ $M_y=-1.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.67$ Sfr.=0.02

Asta n. 799 (1147 1178) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-63.58$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.70$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.42$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.05$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.64$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-63.58$ $T_z=-1.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.02$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-63.58$ $T_z=-1.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.64$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-166.22$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.73$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.44$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.13$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.66$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.65$
Sollecitazioni: $N=4.52$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 18 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-108.85$ $T_z=-1.47$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-166.22$ $T_z=-1.12$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.66$ Sfr.=0.02

Asta n. 800 (1148 1174) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-87.43$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.46$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.27$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.09$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.05$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.87$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-87.43$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.87$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-198.99$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.40$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.15$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-0.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.99$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-84.11$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-84.11$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.84$ $\sigma_{m,d}=-0.64$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-84.11$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.63$ $M_z=-1.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.64$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-198.99$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.99$ $Sfr.=0.02$

Asta n. 801 (1149 1172) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-108.42$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.21$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.13$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.03$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-108.42$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-227.43$
[Lin.] $M_{y,sx}=0.06$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.04$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.06$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.27$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-123.15$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=1.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-227.43$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.27$ $Sfr.=0.03$

Asta n. 802 (1150 1173) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-134.71$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.11$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.07$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.05$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.35$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-134.71$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.35$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-262.14$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.36$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.22$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.12$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=0.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.62$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-142.53$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.07$ $M_z=1.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.07$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-142.53$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.07$ $M_z=1.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.43$ $\sigma_{m,d}=-1.20$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-142.53$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.07$ $M_z=1.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.20$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-262.14$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.62$ $Sfr.=0.03$

Asta n. 803 (1151 1175) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-162.96$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.30$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.32$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.19$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-162.96$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 19 SLU
 Sollecitazioni: $N=-299.16$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.56$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=0.34$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.45$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.27$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.99$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 9 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-177.68$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.60$ $M_z=1.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-177.68$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.60$ $M_z=1.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.78$ $\sigma_{m,d}=-1.01$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-177.68$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.60$ $M_z=1.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.01$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-299.16$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.99$ $Sfr.=0.04$

Asta n. 804 (1152 1171) Plg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-169.11$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-0.60$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.46$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.28$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-169.11$ $T_z=0.00$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-314.19$ $T_z=3.42$ $M_y=2.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=70.00$ $\lambda_{rel,m}=0.17$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.33$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-301.60$
[Lin.] $M_{y,sx}=-1.02$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.61$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.64$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.38$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ $\sigma_{m,d}=-0.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 18 SLU
Sollecitazioni: $N=-255.72$
[Lin.] $M_{y,sx}=-0.91$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=0.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.73$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=0.44$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=70.00$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.42$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.56$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-308.80$ $T_z=3.41$ $M_y=2.22$ $T_y=-1.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.08$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-314.19$ $T_z=3.42$ $M_y=2.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.14$ $\sigma_{m,d}=-1.33$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-314.19$ $T_z=3.42$ $M_y=2.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.33$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-301.60$ $T_z=1.57$ $M_y=1.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ $Sfr.=0.04$

Asta n. 1022 (-443 193) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=491.70$ $T_z=-1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.92$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.10$
Sollecitazioni: $N=488.88$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=739.45$ $T_z=-2.31$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.39$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 3 SND $Xl=0.10$
Sollecitazioni: $N=793.59$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=1.60$ $M_z=-1.38$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.94$ $\sigma_{m,d}=0.83$ $Sfr.=0.12$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $Xl=0.10$
Sollecitazioni: $N=383.96$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.73$ $M_z=4.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.11$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SND $Xl=0.10$
Sollecitazioni: $N=383.96$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.73$ $M_z=4.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.61$ $Sfr.=0.02$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/35250)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/212404)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/20555) $f_{z,l}=0.00$ (L/69031)

Asta n. 1035 (-489 1177) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=143.60$ $T_z=-1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.44$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=140.77$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 7 SND
Sollecitazioni: $N=-86.30$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.33$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.31$ $M_{z,dx}=-0.06$ $M_{z,eq}=-0.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.86$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=370.66$ $T_z=-1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.71$ Sfr.=0.05

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 3 SND $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=344.77$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.45$ $\sigma_{m,d}=0.66$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=182.01$ $T_z=2.31$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=195.38$ $T_z=2.31$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.61$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND $X_l=0.10$
Sollecitazioni: $N=-86.30$ $T_z=1.78$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.86$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/108996)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/345156)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67899) $f_{z,L}=0.00$ (L/73962)

Asta n. 1072 (1089 185) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-7.00$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=3.66$ $M_{z,dx}=3.63$ $M_{z,eq}=-1.46$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.00$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=8.79$ $M_z=-3.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.20$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.00$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=8.79$ $M_z=-3.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-2.19$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.00$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=8.79$ $M_z=-3.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.19$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.00$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=8.79$ $M_z=-3.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-80.23$


```
[Par.] My,sx=0.00 My,dx=-0.00 My,eq=-0.18
[Lin.] Mz,sx=4.38 Mz,dx=4.00 Mz,eq=-1.75
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=116.11
L=89.02 λrel,y=0.53 λrel,z=0.53 Kc,y=0.94 Kc,z=0.94
Tensioni: σc,0,d=-0.80 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=69.21 Tz=-1.18 My=0.00 Ty=7.47 Mz=3.26 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=70.28
Tensioni: σt,0,d=0.69 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=7.22 Tz=-1.18 My=0.00 Ty=19.77 Mz=8.37 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=70.28 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σt,0,d=0.07 σm,d=5.02 Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND Xl=0.03
Sollecitazioni: N=4.23 Tz=1.18 My=0.00 Ty=19.77 Mz=-8.01 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 Kcr=0.67 Ki=1.00 fv,d=22.00
Tensioni: τd=0.45 Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-34.94 Tz=-1.18 My=0.00 Ty=18.68 Mz=7.79 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=116.11 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σc,0,d=-0.35 σm,d=-4.67 Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=7.22 Tz=-1.18 My=0.00 Ty=19.77 Mz=8.37 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σm,d=-5.02 Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.03
Sollecitazioni: N=-80.23 Tz=1.18 My=0.00 Ty=10.11 Mz=-4.38 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=116.11
Tensioni: σc,0,d=-0.80 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) fz,L=0.00 (L/248195)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) fz,L=0.00 (L/248195)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 71 (teorica) fz,L=0.00 (L/144780)

Asta n. 1076 (1092 182) Tlg-10x10 Crit. 9
-----
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-4.25
[Par.] My,sx=0.00 My,dx=-0.00 My,eq=-0.18
[Lin.] Mz,sx=0.04 Mz,dx=0.02 Mz,eq=-0.02
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=197.92
L=89.02 λrel,y=0.53 λrel,z=0.53 Kc,y=0.94 Kc,z=0.94
Tensioni: σc,0,d=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.86
Sollecitazioni: N=-1.25 Tz=-1.18 My=0.00 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 Ki=1.00 fv,d=37.50
Tensioni: τd=0.03 Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.03
Sollecitazioni: N=-4.25 Tz=1.18 My=0.00 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,d=197.92
Tensioni: σc,0,d=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: N=-78.35
[Par.] My,sx=0.00 My,dx=-0.00 My,eq=-0.18
[Lin.] Mz,sx=1.09 Mz,dx=0.35 Mz,eq=-0.52
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=116.11
L=89.02 λrel,y=0.53 λrel,z=0.53 Kc,y=0.94 Kc,z=0.94
Tensioni: σc,0,d=-0.78 Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND Xl=0.86
Sollecitazioni: N=72.85 Tz=-1.18 My=0.00 Ty=-1.59 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=70.28
Tensioni: σt,0,d=0.73 Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=0.03
Sollecitazioni: N=17.66 Tz=1.18 My=0.00 Ty=7.96 Mz=-3.41 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=70.28 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σt,0,d=0.18 σm,d=2.05 Sfr.=0.02
```


- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=20.66$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.96$ $M_z=3.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.18$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-26.74$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.57$ $M_z=-3.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ $\sigma_{m,d}=-2.06$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-26.74$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.57$ $M_z=-3.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.06$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-78.35$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.74$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.78$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/193041)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/133643)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/157942)
- Asta n. 1085 (1096 179) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-5.70$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.46$ $M_{z,dx}=-1.13$ $M_{z,eq}=-0.50$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-2.70$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.92$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.05$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-2.70$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.92$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-0.68$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-2.70$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.92$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.68$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-5.70$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 15 SND
 Sollecitazioni: $N=-59.99$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.74$ $M_{z,dx}=2.00$ $M_{z,eq}=0.80$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.60$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=51.59$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.36$ $M_z=-4.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=48.85$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-13.61$ $M_z=-6.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ $\sigma_{m,d}=3.85$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=45.85$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-13.61$ $M_z=4.86$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.31$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-4.76$ $T_z=-1.53$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.69$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-2.27$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=48.85$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-13.61$ $M_z=-6.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 15 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-59.99$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.51$ $M_z=-1.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.60$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/193041)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 54 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/248195)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/133643)
- Asta n. 1120 (1089 192) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-31.54$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.48$ $M_{z,dx}=-0.01$ $M_{z,eq}=0.29$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
 Sollecitazioni: $N=-31.54$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
 Sollecitazioni: $N=-31.54$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-232.05$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.12$ $M_{z,dx}=0.17$ $M_{z,eq}=0.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.32$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
 Sollecitazioni: $N=171.96$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.22$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.72$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.04$
 Sollecitazioni: $N=166.35$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.11$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.66$ $\sigma_{m,d}=0.78$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
 Sollecitazioni: $N=-38.95$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.04$
 Sollecitazioni: $N=166.35$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.11$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.78$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
 Sollecitazioni: $N=-232.05$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.32$ $Sfr.=0.02$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/151312)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 54 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/219403)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/91418)

Asta n. 1133 (1145 1176) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-43.26$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$

[Lin.] $M_{z,sx}=0.09$ $M_{z,dx}=0.04$ $M_{z,eq}=-0.04$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

$L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$

Sollecitazioni: $N=-43.26$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$

Sollecitazioni: $N=-43.26$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND

Sollecitazioni: $N=-209.13$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.08$ $M_{z,eq}=0.06$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$

$L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.09$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $Xl=1.09$

Sollecitazioni: $N=125.60$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.26$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.04$

Sollecitazioni: $N=-66.00$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$

Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=0.04$

Sollecitazioni: $N=-209.13$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.09$ $Sfr.=0.02$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/137127)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/325041)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/91418)

Asta n. 1170 (1097 177) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-10.22$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$

[Lin.] $M_{z,sx}=3.14$ $M_{z,dx}=3.44$ $M_{z,eq}=1.38$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

$L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$

Sollecitazioni: $N=-7.22$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.95$ $M_z=3.44$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.18$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$

Sollecitazioni: $N=-7.22$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.95$ $M_z=3.44$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-2.06$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$

Sollecitazioni: $N=-7.22$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.95$ $M_z=3.44$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.06$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$

Sollecitazioni: $N=-10.22$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.95$ $M_z=-3.14$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: N=-89.69
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=4.76$ $M_{z,dx}=4.69$ $M_{z,eq}=-1.91$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 L=89.02 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: N=72.25 $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.48$ $M_z=2.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.72$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: N=6.99 $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.55$ $M_z=9.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $\sigma_{m,d}=5.68$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: N=4.00 $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.55$ $M_z=-9.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.51$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: N=-39.10 $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.05$ $M_z=9.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ $\sigma_{m,d}=-5.50$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: N=6.99 $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.55$ $M_z=9.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.68$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: N=-89.69 $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.41$ $M_z=-4.76$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/289561)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/434342)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/193041)

Asta n. 1174 (1100 174) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-3.96
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.22$ $M_{z,dx}=-0.20$ $M_{z,eq}=0.09$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 L=89.02 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: N=0.00 $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: N=-3.96 $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: N=-84.40
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.88$ $M_{z,dx}=0.38$ $M_{z,eq}=-0.38$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 L=89.02 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.84$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: N=79.47 $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=20.50$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.46$ $M_z=5.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=3.08$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-27.69$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.28$ $M_z=5.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-27.69$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.28$ $M_z=5.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ $\sigma_{m,d}=-3.23$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-27.69$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.28$ $M_z=5.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.23$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-84.40$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.84$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 56 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/217171)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/248195)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/157942)
- Asta n. 1183 (1104 171) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-6.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.16$ $M_{z,dx}=-1.37$ $M_{z,eq}=-0.55$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-3.51$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.06$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.07$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-3.51$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.06$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-0.82$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-3.51$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.06$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.82$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-6.51$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.06$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 15 SND
 Sollecitazioni: $N=-61.23$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.31$ $M_{z,dx}=1.57$ $M_{z,eq}=0.82$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.61$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=51.21$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.39$ $M_z=-4.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=49.35$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.60$ $M_z=-7.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ $\sigma_{m,d}=4.32$ $Sfr.=0.04$

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=6.53$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.77$ $M_z=7.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.40$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=-4.44$ $T_z=-1.53$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.77$ $M_z=-4.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-2.74$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=9.53$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.77$ $M_z=-7.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.49$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 15 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-61.23$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.27$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.61$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/157942)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/365761)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/103723)

Asta n. 1218 (1090 194) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-105.36$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.02$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.01$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-105.36$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-105.36$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 7 SND
Sollecitazioni: $N=-226.17$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.78$ $M_{z,dx}=-0.08$ $M_{z,eq}=-0.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.26$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=18.44$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-147.19$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-149.51$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=2.18$ $M_z=-2.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.50$ $\sigma_{m,d}=-1.52$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-149.51$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=2.18$ $M_z=-2.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.52$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-226.17$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.26$ $Sfr.=0.02$

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/195024)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/274253)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/113975)

Asta n. 1231 (1146 1178) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-56.08$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.05$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-0.03$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.56$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-56.08$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-56.08$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.56$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-162.22$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.06$ $M_{z,dx}=-0.09$ $M_{z,eq}=-0.08$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.62$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=53.05$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-80.69$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-162.22$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.62$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/156716)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/487562)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/99728)

Asta n. 1268 (1105 165) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-8.93$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=2.87$ $M_{z,dx}=3.21$ $M_{z,eq}=1.28$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-8.93$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.34$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.17$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-5.94$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.34$ $M_z=3.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-1.93$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-5.94$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.34$ $M_z=3.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.93$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-8.93$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=7.34$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: $N=-90.14$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=4.84$ $M_{z,dx}=4.60$ $M_{z,eq}=-1.94$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=75.26$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=3.27$ $M_z=1.82$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=11.51$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.85$ $M_z=9.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=5.66$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=8.51$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.85$ $M_z=-9.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.51$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-39.07$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.52$ $M_z=-9.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ $\sigma_{m,d}=-5.69$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=8.51$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=22.85$ $M_z=-9.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.70$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-90.14$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.40$ $M_z=-4.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/434342)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/347474)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/289561)
- Asta n. 1272 (1108 169) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-3.85$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.11$ $M_{z,dx}=-0.10$ $M_{z,eq}=0.04$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-3.85$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: $N=-89.10$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.11$ $M_{z,dx}=0.60$ $M_{z,eq}=-0.44$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.89$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=84.40$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=22.12$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.43$ $M_z=5.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=3.07$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 7 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-28.96$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.12$ $M_z=5.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-28.96$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.12$ $M_z=5.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.29$ $\sigma_{m,d}=-3.18$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 7 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-28.96$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.12$ $M_z=5.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.18$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-89.10$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.06$ $M_z=-1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.89$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/289561)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/193041)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/217171)
- Asta n. 1281 (1112 166) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-4.31$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.64$ $M_{z,dx}=-0.31$ $M_{z,eq}=0.26$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=-1.31$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-4.31$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-62.95$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=3.93$ $M_{z,dx}=5.18$ $M_{z,eq}=2.07$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.63$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=57.33$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-13.28$ $M_z=-5.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=57.33$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-13.28$ $M_z=-5.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $\sigma_{m,d}=3.48$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 5 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=13.69$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.28$ $M_z=6.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.34$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.86$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-19.31$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=12.99$ $M_z=5.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ $\sigma_{m,d}=-3.26$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 5 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=13.69$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.28$ $M_z=6.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.96$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-62.95$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=10.99$ $M_z=-3.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.63$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/248195)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/434342)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/173737)
- Asta n. 1316 (1091 190) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-65.20$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.01$ $M_{z,eq}=0.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.65$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-65.20$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-65.20$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.65$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 7 SND
Sollecitazioni: $N=-143.85$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.34$ $M_{z,dx}=0.09$ $M_{z,eq}=-0.17$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.44$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=16.44$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-90.01$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-71.21$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.85$ $M_z=1.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.71$ $\sigma_{m,d}=-1.02$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 11 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-71.21$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.85$ $M_z=1.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.02$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-143.85$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.44$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/109701)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/274254)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/68563)

Relazione di calcolo

Asta n. 1329 (1147 1174) Tlg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-19.83$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.01$ $M_{z,dx}=-0.04$ $M_{z,eq}=-0.03$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-19.83$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-19.83$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-93.07$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.15$ $M_{z,dx}=0.06$ $M_{z,eq}=-0.07$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.93$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=56.40$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-28.54$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-93.07$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.93$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/137127)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 70 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/274254)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/84385)

Asta n. 1366 (1113 1153) Tlg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-7.62$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=2.20$ $M_{z,dx}=2.86$ $M_{z,eq}=1.14$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.62$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=6.11$ $M_z=-2.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.14$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-4.62$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=6.11$ $M_z=2.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-1.72$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-4.62$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=6.11$ $M_z=2.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.72$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.62$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=6.11$ $M_z=-2.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-99.16$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=3.57$ $M_{z,dx}=3.29$ $M_{z,eq}=-1.43$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.99$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=86.91$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=3.94$ $M_z=2.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=18.83$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=21.55$ $M_z=9.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=5.42$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=15.83$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=21.55$ $M_z=-8.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.49$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-38.43$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=20.19$ $M_z=-8.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ $\sigma_{m,d}=-5.09$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=18.83$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=21.55$ $M_z=9.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.42$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-99.16$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=8.28$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.99$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 40 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/217171)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/347474)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/144780)
- Asta n. 1370 (1116 198) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-3.76$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.11$ $M_{z,dx}=0.09$ $M_{z,eq}=-0.05$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.76$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.76$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-107.56$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.32$ $M_{z,dx}=0.63$ $M_{z,eq}=-0.54$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=103.05$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=26.90$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.73$ $M_z=-5.11$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=3.06$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=26.90$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.73$ $M_z=-5.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-35.31$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.00$ $M_z=-4.95$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ $\sigma_{m,d}=-2.97$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=26.90$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.73$ $M_z=-5.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.06$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-107.56$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.36$ $M_z=-1.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 54 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/289561)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/157942)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/193041)

Asta n. 1379 (1120 195) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-3.36$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.13$ $M_{z,dx}=0.40$ $M_{z,eq}=0.19$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.36$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.36$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-75.01$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=4.94$ $M_{z,dx}=6.48$ $M_{z,eq}=2.59$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=71.29$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.52$ $M_z=-5.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=71.29$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-12.52$ $M_z=-5.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $\sigma_{m,d}=3.41$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-26.68$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=14.04$ $M_z=-5.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.32$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-72.01$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.79$ $M_z=6.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.72$ $\sigma_{m,d}=-3.89$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-72.01$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.79$ $M_z=6.48$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.89$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-75.01$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.79$ $M_z=-4.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/289561)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/347474)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/173737)

Asta n. 1414 (1092 188) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-29.57$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.08$ $M_{z,dx}=-0.02$ $M_{z,eq}=0.04$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.30$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-29.57$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-29.57$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.30$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-93.67$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.56$ $M_{z,dx}=0.13$ $M_{z,eq}=-0.29$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=37.52$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-37.63$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-93.67$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/179104)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/365671)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/107025)

Asta n. 1427 (1148 1172) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=19.94$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=16.95$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-46.89$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.32$ $M_{z,dx}=0.07$ $M_{z,eq}=0.22$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$

L=112.44 $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.47$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=83.78$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=23.73$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-46.89$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.47$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/156716)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/365671)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/109701)

Asta n. 1464 (1121 1161) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-4.51$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.99$ $M_{z,dx}=2.64$ $M_{z,eq}=1.06$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-4.51$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.59$ $M_z=-1.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ci}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.13$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=-1.51$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.59$ $M_z=2.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-1.59$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=-1.51$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.59$ $M_z=2.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.59$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-4.51$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.59$ $M_z=-1.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-91.23$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=2.88$ $M_{z,dx}=2.69$ $M_{z,eq}=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.91$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=85.21$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.47$ $M_z=2.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=23.21$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=19.46$ $M_z=8.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=4.90$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=20.21$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=19.46$ $M_z=-7.95$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.44$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-31.61$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=17.79$ $M_z=-7.46$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ $\sigma_{m,d}=-4.47$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=23.21$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=19.46$ $M_z=8.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.90$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-91.23$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=6.72$ $M_z=-2.88$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.91$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 54 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/289561)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/289561)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/193041)

Asta n. 1468 (1124 1158) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-3.53$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.42$ $M_{z,dx}=0.35$ $M_{z,eq}=-0.17$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.53$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-101.97$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.51$ $M_{z,dx}=0.82$ $M_{z,eq}=-0.60$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.02$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=97.92$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.98$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=25.58$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.36$ $M_z=-4.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=2.96$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=25.58$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.36$ $M_z=-4.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.26$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-33.41$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=10.68$ $M_z=-4.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.33$ $\sigma_{m,d}=-2.87$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=25.58$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.36$ $M_z=-4.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.96$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-101.97$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.82$ $M_z=-1.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.02$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/157942)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/133643)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/124097)

Asta n. 1477 (1128 1155) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-2.44$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.77$ $M_{z,dx}=0.66$ $M_{z,eq}=-0.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.05$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-2.44$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-74.77$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=5.20$ $M_{z,dx}=5.95$ $M_{z,eq}=2.38$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=72.90$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.01$ $M_z=-4.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.73$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=72.90$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.01$ $M_z=-4.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.73$ $\sigma_{m,d}=2.78$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-74.77$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.46$ $M_z=-5.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.30$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-71.77$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.46$ $M_z=5.95$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.72$ $\sigma_{m,d}=-3.57$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=-71.77$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.46$ $M_z=5.95$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.57$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.03$
Sollecitazioni: $N=-74.77$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.46$ $M_z=-5.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/157942)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/217171)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/96520)

Asta n. 1562 (1129 1169) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=4.30$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.15$ $M_z=2.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.86$
Sollecitazioni: $N=4.30$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.15$ $M_z=2.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=1.20$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=1.30$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.15$ $M_z=-1.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.10$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=4.30$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.15$ $M_z=2.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.20$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 15 SND
 Sollecitazioni: $N=-66.69$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.54$ $M_{z,dx}=0.01$ $M_{z,eq}=0.33$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.67$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=72.29$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=8.94$ $M_z=3.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.72$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=26.59$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=14.80$ $M_z=6.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=3.67$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=23.60$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=14.80$ $M_z=-6.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.33$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-16.82$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=13.75$ $M_z=-5.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-3.46$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=23.60$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=14.80$ $M_z=-6.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.69$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 15 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-66.69$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.67$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/248195)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/347473)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/173736)
- Asta n. 1566 (1132 1166) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-3.34$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.57$ $M_{z,dx}=0.50$ $M_{z,eq}=-0.23$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-3.34$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-3.34$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: $N=-72.98$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.50$ $M_{z,dx}=0.97$ $M_{z,eq}=-0.60$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
L=89.02 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.73$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=69.29$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.69$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=17.19$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=10.12$ $M_z=-4.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=2.62$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=17.19$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=10.12$ $M_z=-4.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.23$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-24.53$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=9.59$ $M_z=-4.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-2.55$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=17.19$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=10.12$ $M_z=-4.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.62$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-72.98$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.98$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.73$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/347473)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/217171)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/217171)

Asta n. 1575 (1136 1163) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-3.04$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.16$ $M_{z,dx}=0.52$ $M_{z,eq}=-0.49$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
L=89.02 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.04$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.03$ $M_z=-1.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.04$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.03$ $M_z=-1.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-0.70$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.04$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.03$ $M_z=-1.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.70$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-3.04$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.03$ $M_z=-1.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-60.18$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=4.47$ $M_{z,dx}=3.92$ $M_{z,eq}=-1.79$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
L=89.02 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.60$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=57.10$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.07$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=57.10$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.07$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $\sigma_{m,d}=1.72$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-24.01$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.07$ $M_z=-5.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.25$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-24.01$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.07$ $M_z=-5.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ $\sigma_{m,d}=-3.12$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-24.01$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=11.07$ $M_z=-5.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.12$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-60.18$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=10.13$ $M_z=-4.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.60$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 54 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/217171)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/434342)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/157942)
- Asta n. 1610 (1093 189) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-6.74$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.02$ $M_{z,dx}=-0.01$ $M_{z,eq}=-0.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-6.74$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-6.74$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-82.13$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.17$ $M_{z,dx}=0.01$ $M_{z,eq}=0.11$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.82$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=71.65$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.72$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-1.44$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-82.13$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.82$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/121890)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 70 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/250746)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 54 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/81260)

Asta n. 1623 (1149 1173) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=61.76$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=58.76$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-28.45$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.31$ $M_{z,dx}=-0.01$ $M_{z,eq}=0.18$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ Sfr.=0.00
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=148.97$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.49$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=72.03$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.72$ $\sigma_{m,d}=0.62$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=82.92$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=72.03$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.62$ Sfr.=0.01
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-28.45$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/121890)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/219403)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/73134)

Asta n. 1660 (1137 1177) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=9.21$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=6.21$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-31.21$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.64$ $M_{z,dx}=1.72$ $M_{z,eq}=0.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ Sfr.=0.00
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=46.63$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=19.07$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.00$ $M_z=2.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=1.33$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-6.15$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.49$ $M_z=-1.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.13$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-3.15$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.49$ $M_z=2.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-1.54$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=-3.15$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.49$ $M_z=2.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.54$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-31.21$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 24 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/289561)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/434342)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/217171)

Asta n. 1664 (1140 1174) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-1.39$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.03$ $M_{z,dx}=0.09$ $M_{z,eq}=0.04$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-1.39$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=-1.39$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: $N=-28.47$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=0.01$ $M_{z,eq}=0.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=28.69$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
 Sollecitazioni: $N=9.36$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.15$ $M_z=1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 1 SND $X_l=0.03$
 Sollecitazioni: $N=6.36$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.15$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=9.36$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=2.15$ $M_z=1.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-28.47$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/248195)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/347474)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/157942)

Asta n. 1673 (1144 1171) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-7.41$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.99$ $M_{z,dx}=-0.06$ $M_{z,eq}=-0.62$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.41$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-7.41$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-38.09$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.18$
[Lin.] $M_{z,sx}=2.44$ $M_{z,dx}=1.02$ $M_{z,eq}=-1.05$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=89.02$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=26.26$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.93$ $M_z=-1.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=0.86$
Sollecitazioni: $N=9.24$ $T_z=-1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.51$ $M_z=-1.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=1.04$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-21.07$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.76$ $M_z=-3.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.13$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-21.07$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.76$ $M_z=-3.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-1.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 3 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-21.07$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=5.76$ $M_z=-3.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.03$
Sollecitazioni: $N=-38.09$ $T_z=1.18$ $M_y=0.00$ $T_y=4.18$ $M_z=-2.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/347474)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/579123)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/248195)

Asta n. 1708 (1094 191) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=7.57$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=4.57$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-113.43$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.21$ $M_{z,dx}=-0.03$ $M_{z,eq}=-0.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.13$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=125.57$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.26$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=17.73$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-113.43$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.13$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/179104)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 54 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/219403)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/104477)

Asta n. 1721 (1150 1175) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=111.12$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.11$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=108.12$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-35.48$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.08$ $M_{z,dx}=-0.05$ $M_{z,eq}=0.03$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $X_l=1.09$
Sollecitazioni: $N=254.72$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.55$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=150.34$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-35.48$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ Sfr.=0.00

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/109701)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/365672)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/70775)

Asta n. 1806 (1095 187) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-26.43$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=-0.02$ $M_{z,eq}=-0.05$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-26.43$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-26.43$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 7 SND
Sollecitazioni: $N=-244.97$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.58$ $M_{z,dx}=0.23$ $M_{z,eq}=0.44$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.45$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=195.10$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 9 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=46.60$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=1.17$ $M_z=-1.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=1.07$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-38.39$ $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-83.04$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=1.14$ $M_z=-1.70$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.83$ $\sigma_{m,d}=-1.02$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 9 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=46.60$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=1.17$ $M_z=-1.79$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.07$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 7 SND $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=-244.97$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.45$ $Sfr.=0.02$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/100875)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/153967)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/68563)

Asta n. 1819 (1151 1171) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=1.09$
Sollecitazioni: $N=114.86$ $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.15$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
Sollecitazioni: $N=111.87$ $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: N=-129.69
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-0.37$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.07$ $M_{z,dx}=0.14$ $M_{z,eq}=0.06$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 $L=112.44$ $\lambda_{rel,y}=0.68$ $\lambda_{rel,z}=0.68$ $K_{c,y}=0.89$ $K_{c,z}=0.89$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.30$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $Xl=1.09$
 Sollecitazioni: N=356.42 $T_z=-1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.56$ Sfr.=0.05

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 13 SND $Xl=0.04$
 Sollecitazioni: N=202.26 $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.70$ $M_z=1.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.02$ $\sigma_{m,d}=0.70$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.04$
 Sollecitazioni: N=141.87 $T_z=2.45$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 15 SND $Xl=0.04$
 Sollecitazioni: N=60.87 $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.60$ $M_z=1.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.72$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=0.04$
 Sollecitazioni: N=-129.69 $T_z=1.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.30$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/132971)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/190785)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/80514) $f_{z,L}=0.00$ (L/99728)

Asta n. 1904 (1096 -1802) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-301.64
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.28$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.24$ $M_{z,dx}=-0.54$ $M_{z,eq}=-0.23$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=114.02$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=0.69$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.88$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.94$
 Sollecitazioni: N=-299.09 $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.04$
 Sollecitazioni: N=-301.64 $T_z=1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: N=-733.45
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.32$ $M_{z,dx}=-1.13$ $M_{z,eq}=-0.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 $L=114.02$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=0.69$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.88$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.33$ Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $Xl=0.94$
 Sollecitazioni: N=52.60 $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 3 SND $Xl=0.94$
 Sollecitazioni: N=10.70 $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.15$ $M_z=-2.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ $\sigma_{m,d}=1.27$ Sfr.=0.01

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-269.69$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.58$ $M_z=-4.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.22$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-269.69$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.58$ $M_z=-4.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $\sigma_{m,d}=-2.72$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-269.69$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.58$ $M_z=-4.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.72$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 47 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-733.45$ $T_z=2.13$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.33$ $Sfr.=0.08$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/24604) $f_{z,L}=0.00$ (L/52625)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/55721)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/17380) $f_{z,L}=0.00$ (L/37890)
- Asta n. 1917 (1152 -1884) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-363.94$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.28$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.35$ $M_{z,dx}=-0.32$ $M_{z,eq}=-0.34$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 $L=114.02$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=0.69$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.88$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.64$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-361.39$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-363.94$ $T_z=1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.64$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a compressione (7.28) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-605.74$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-0.36$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.52$ $M_{z,dx}=-0.30$ $M_{z,eq}=-0.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 $L=114.02$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=0.69$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.88$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.06$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-335.88$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=2.62$ $M_z=1.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=22.00$
Tensioni: $\tau_d=0.07$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-534.25$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.50$ $M_z=-1.88$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.34$ $\sigma_{m,d}=-1.13$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 13 SND $X_l=0.94$
Sollecitazioni: $N=-386.90$ $T_z=-1.64$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.58$ $M_z=-1.98$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.19$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.04$
Sollecitazioni: $N=-605.74$ $T_z=2.13$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.06$ $Sfr.=0.07$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/29258) $f_{z,L}=0.00$ (L/67661)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/111441)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/18992) $f_{z,L}=0.00$ (L/45107)

Asta n. 2001 (201 -1174) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=49.80 T_z=75.59 M_y=54.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.23 σ_{m,d}=6.75 Sfr.=0.03
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=49.80 T_z=75.59 M_y=54.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.23 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=49.80 T_z=75.59 M_y=54.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.23 σ_{m,d}=6.75 Sfr.=0.03
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=49.80 T_z=75.59 M_y=54.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.77 Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=49.80 T_z=75.59 M_y=54.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-6.75 Sfr.=0.03
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=185.70 T_z=351.27 M_y=255.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.84 σ_{m,d}=31.66 Sfr.=0.33
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.35
 Sollecitazioni: N=0.00 T_z=18.55 M_y=2.28 T_y=2.93 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=153.44 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.28 Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: N=-2.44
 [Par.] M_{y,sx}=-56.55 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=42.41
 [Lin.] M_{z,sx}=12.93 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=-7.76
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-7.37 Sfr.=0.06
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=185.70 T_z=281.87 M_y=204.71 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.84 Sfr.=0.02
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=185.70 T_z=351.27 M_y=255.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.84 σ_{m,d}=31.66 Sfr.=0.33
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=185.70 T_z=351.27 M_y=255.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=3.59 Sfr.=0.20
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=185.70 T_z=351.27 M_y=255.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-31.66 Sfr.=0.32
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.53
 Sollecitazioni: N=-8.15 T_z=5.37 M_y=0.00 T_y=2.93 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/5708) f_{z,g}=0.02 (L/6847)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/8348) f_{z,g}=0.01 (L/10036)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/4549) f_{z,g}=0.02 (L/5461)

Asta n. 2004 (-1461 -1175) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=56.12 T_z=85.18 M_y=56.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.26 σ_{m,d}=7.00 Sfr.=0.04

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=56.12 T_z=85.18 M_y=56.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.26 Sfr.=0.00

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=56.12 T_z=85.18 M_y=56.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.26 σ_{m,d}=7.00 Sfr.=0.04

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=56.12 T_z=85.18 M_y=56.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.87 Sfr.=0.02

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=56.12 T_z=85.18 M_y=56.46 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-7.00 Sfr.=0.03

 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=211.93 T_z=401.40 M_y=266.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.96 σ_{m,d}=32.98 Sfr.=0.35

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.36
 Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=17.07 M_y=2.01 T_y=3.11 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=153.44 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: N=-2.60
 [Par.] M_{y,sx}=-58.73 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=44.05
 [Lin.] M_{z,sx}=13.76 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=-8.26
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-7.71 Sfr.=0.06

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=211.93 T_z=321.67 M_y=213.21 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.96 Sfr.=0.02

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=211.93 T_z=401.40 M_y=266.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.96 σ_{m,d}=32.98 Sfr.=0.35

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=211.93 T_z=401.40 M_y=266.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=4.11 Sfr.=0.23

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.36
 Sollecitazioni: N=-1.19 T_z=17.07 M_y=2.01 T_y=3.11 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=211.93 T_z=401.40 M_y=266.06 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-32.98 Sfr.=0.33

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.53
 Sollecitazioni: N=-8.67 T_z=5.71 M_y=0.00 T_y=3.11 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5743) $f_{z,G}=0.02$ (L/6898)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8398) $f_{z,G}=0.01$ (L/10072)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4572) $f_{z,G}=0.02$ (L/5505)

Asta n. 2004 (-1643 -1461) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=8.78$ $M_z=-1.83$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=131.73$ $\lambda_{rel,y}=0.30$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.51$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=37.38$ $T_z=-26.92$ $M_y=0.00$ $T_y=8.78$ $M_z=-11.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=8.78$ $M_z=-1.83$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.51$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=8.78$ $M_z=-1.83$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=8.78$ $M_z=-1.83$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.51$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=23.97$ $M_z=-5.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=131.73$ $\lambda_{rel,y}=0.30$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=25.31$ Sfr.=0.17
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=133.59$ $T_z=-108.97$ $M_y=0.00$ $T_y=25.21$ $M_z=-33.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=23.97$ $M_z=-5.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=25.31$ Sfr.=0.17
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=23.97$ $M_z=-5.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.36$ Sfr.=0.18
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_1=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=23.97$ $M_z=-5.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-25.31$ Sfr.=0.17
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,G}=0.13$ (L/885) $f_{z,L}=0.01$ (L/9411)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,G}=0.07$ (L/1525) $f_{z,L}=0.01$ (L/15395)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,G}=0.17$ (L/663) $f_{z,L}=0.02$ (L/7109)

Asta n. 2005 (-1462 -1645) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.75$ $T_z=87.13$ $M_y=66.86$ $T_y=3.66$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=152.27$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.89$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.77$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.93$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=1.52$
Sollecitazioni: $N=43.74$ $T_z=21.08$ $M_y=0.00$ $T_y=3.66$ $M_z=5.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.75$ $T_z=87.13$ $M_y=66.86$ $T_y=3.66$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.75$ $T_z=87.13$ $M_y=66.86$ $T_y=3.66$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.01$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.75$ $T_z=87.13$ $M_y=66.86$ $T_y=3.66$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.53$ $T_z=406.83$ $M_y=319.10$ $T_y=11.91$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=152.27$ $\lambda_{rel,y}=0.34$ $\lambda_{rel,z}=0.89$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.77$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=28.90$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=157.79$ $T_z=89.57$ $M_y=0.00$ $T_y=10.25$ $M_z=15.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.53$ $T_z=406.83$ $M_y=319.10$ $T_y=11.91$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=28.90$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.53$ $T_z=406.83$ $M_y=319.10$ $T_y=11.91$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.70$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.53$ $T_z=406.83$ $M_y=319.10$ $T_y=11.91$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-28.90$ $Sfr.=0.20$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/4956) $f_{z,l}=0.02$ (L/6367)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/7455) $f_{z,l}=0.01$ (L/9049)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/3907) $f_{z,l}=0.03$ (L/5170)
- Asta n. 2005 (-1462 -1109) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=8.10$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=8.10$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.96$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.10$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=38.48$ Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=18.60$ $M_y=2.28$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.85$
 [Par.] $M_{y,sx}=-67.88$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=50.91$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-15.66$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=9.39$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.87$ Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=359.18$ $M_y=249.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=38.48$ Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.57$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=18.60$ $M_y=2.28$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-38.48$ Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-9.51$ $T_z=6.05$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4791) $f_{z,g}=0.02$ (L/5745)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7002) $f_{z,g}=0.02$ (L/8299)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3832) $f_{z,g}=0.03$ (L/4594)

Asta n. 2008 (-1468 -1176) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.71$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.71$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.71$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.47$ $Sfr.=0.33$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.14$ $M_y=2.14$ $T_y=2.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-56.30$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=42.23$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.19$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-7.92$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.39$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=307.05$ $M_y=203.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.47$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.92$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.47$ $Sfr.=0.31$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.48$ $M_y=0.00$ $T_y=2.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5940) $f_{z,g}=0.02$ (L/7165)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8714) $f_{z,g}=0.01$ (L/10490)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4736) $f_{z,g}=0.02$ (L/5708)
- Asta n. 2008 (-1652 -1468) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.74$ $T_z=-92.52$ $M_y=51.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=251.48$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=1.48$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.39$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.60$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=87.17$ $T_z=37.17$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.63$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.74$ $T_z=-92.52$ $M_y=51.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.60$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.74$ $T_z=-92.52$ $M_y=51.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.07$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.74$ $T_z=-92.52$ $M_y=51.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.60$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.43$ $T_z=-427.08$ $M_y=244.60$ $T_y=-1.78$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=251.48$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=1.48$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.39$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.71$ Sfr.=0.15
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=317.84$ $T_z=129.76$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.95$ $M_z=4.90$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.22$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.43$ $T_z=-427.08$ $M_y=244.60$ $T_y=-1.78$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.71$ Sfr.=0.15
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.43$ $T_z=-427.08$ $M_y=244.60$ $T_y=-1.78$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.93$ Sfr.=0.21
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.43$ $T_z=-427.08$ $M_y=244.60$ $T_y=-1.78$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.71$ Sfr.=0.15
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.18$ (L/1302) $f_{z,L}=0.01$ (L/36916)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.11$ (L/2173) $f_{z,L}=0.00$ (L/57572)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.23$ (L/986) $f_{z,L}=0.01$ (L/28615)
- Asta n. 2009 (-1470 -1654) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=270.77$ $\lambda_{rel,y}=0.61$ $\lambda_{rel,z}=1.59$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.34$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.92$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=90.19$ $T_z=-42.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=2.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.35$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.92$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.12$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=97.07$ $M_y=55.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.92$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.23$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=270.77$ $\lambda_{rel,y}=0.61$ $\lambda_{rel,z}=1.59$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.34$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.20$ Sfr.=0.16
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=330.04$ $T_z=-148.58$ $M_y=0.00$ $T_y=2.30$ $M_z=6.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.27$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.23$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.20$ Sfr.=0.16
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.23$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.17$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=447.77$ $M_y=261.42$ $T_y=2.23$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.20$ $Sfr.=0.16$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/10226) $f_{z,l}=0.01$ (L/28456)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/13925) $f_{z,l}=0.01$ (L/48481)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/8513) $f_{z,l}=0.01$ (L/21459)

Asta n. 2009 (-1470 -1110) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.86$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.22$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.54$
[Par.] $M_{y,sx}=-60.48$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=45.36$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.95$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.37$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.91$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=316.31$ $M_y=219.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.02$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.84$ $Sfr.=0.34$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.48$ $T_z=5.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5517) $f_{z,g}=0.02$ (L/6575)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8091) $f_{z,g}=0.01$ (L/9582)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4387) $f_{z,g}=0.03$ (L/5229)

Asta n. 2011 (-1475 -1177) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.71$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.71$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.71$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.47$ $Sfr.=0.33$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=1.35$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.14$ $M_y=2.14$ $T_y=2.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.27$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-56.30$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=42.23$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.19$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-7.92$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.39$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=307.05$ $M_y=203.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.47$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.92$ Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.47$ Sfr.=0.31

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.48$ $M_y=0.00$ $T_y=2.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5978) $f_{z,g}=0.02$ (L/7202)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8742) $f_{z,g}=0.01$ (L/10530)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4752) $f_{z,g}=0.02$ (L/5743)

Asta n. 2011 (-1694 -1475) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.40$
Sollecitazioni: $N=89.18$ $T_z=10.79$ $M_y=-70.77$ $T_y=-1.51$ $M_z=3.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=371.23$ $\lambda_{rel,y}=0.84$ $\lambda_{rel,z}=2.18$ $K_{c,y}=0.80$ $K_{c,z}=0.19$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=136.99$ $T_z=83.36$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.51$ $M_z=5.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.40$
Sollecitazioni: $N=89.18$ $T_z=10.79$ $M_y=-70.77$ $T_y=-1.51$ $M_z=3.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.50$
Sollecitazioni: $N=1.74$ $T_z=-121.93$ $M_y=46.05$ $T_y=-1.51$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.41$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=82.07$ $T_z=0.00$ $M_y=-71.69$ $T_y=-1.51$ $M_z=3.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=304.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-325.23$ $T_y=-4.11$ $M_z=8.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=371.23$ $\lambda_{rel,y}=0.84$ $\lambda_{rel,z}=2.18$ $K_{c,y}=0.80$ $K_{c,z}=0.19$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=30.90$ Sfr.=0.22

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=502.16$ $T_z=300.82$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.55$ $M_z=16.88$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.93$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=304.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-325.23$ $T_y=-4.11$ $M_z=8.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=30.90$ Sfr.=0.22

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=3.50$
Sollecitazioni: $N=6.43$ $T_z=-562.53$ $M_y=218.66$ $T_y=-4.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.49$ Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=304.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-325.23$ $T_y=-4.11$ $M_z=8.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.90$ Sfr.=0.21

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.19$ (L/1860) $f_{z,l}=0.13$ (L/2763)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.11$ (L/3087) $f_{z,l}=0.08$ (L/4670)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.25$ (L/1411) $f_{z,l}=0.17$ (L/2082)

Relazione di calcolo

Asta n. 2013 (-1477 -1696) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.24$
Sollecitazioni: $N=81.61$ $T_z=0.00$ $M_y=-78.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=389.27$ $\lambda_{rel,y}=0.88$ $\lambda_{rel,z}=2.29$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.18$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=6.95$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.89$
Sollecitazioni: $N=136.84$ $T_z=-86.88$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.24$
Sollecitazioni: $N=81.61$ $T_z=0.00$ $M_y=-78.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=6.95$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=125.75$ $M_y=49.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.45$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.24$
Sollecitazioni: $N=81.61$ $T_z=0.00$ $M_y=-78.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.95$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=2.24$
Sollecitazioni: $N=303.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-355.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=389.27$ $\lambda_{rel,y}=0.88$ $\lambda_{rel,z}=2.29$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.18$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=31.55$ $Sfr.=0.23$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.89$
Sollecitazioni: $N=503.12$ $T_z=-314.62$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=2.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.94$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.24$
Sollecitazioni: $N=303.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-355.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=31.55$ $Sfr.=0.23$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=579.49$ $M_y=233.63$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.69$ $Sfr.=0.28$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.24$
Sollecitazioni: $N=303.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-355.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.55$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/2006) $f_{z,g}=0.15$ (L/2517)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2988) $f_{z,g}=0.10$ (L/3786)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1587) $f_{z,g}=0.19$ (L/1984)

Asta n. 2013 (-1477 -1111) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.86$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.22$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.54$
[Par.] $M_{y,sx}=-60.48$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=45.36$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.95$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.37$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.91$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=316.31$ $M_y=219.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.02$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.84$ $Sfr.=0.34$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.48$ $T_z=5.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5475) $f_{z,g}=0.02$ (L/6531)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8002) $f_{z,g}=0.01$ (L/9550)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4387) $f_{z,g}=0.03$ (L/5220)
- Asta n. 2015 (-1483 -1178) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.71$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

-
- Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.71$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.80$ $T_z=81.66$ $M_y=54.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.71$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.47$ $Sfr.=0.33$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.14$ $M_y=2.14$ $T_y=2.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-56.30$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=42.23$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.19$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-7.92$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.39$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=307.05$ $M_y=203.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.47$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.92$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=202.29$ $T_z=382.98$ $M_y=253.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.47$ $Sfr.=0.31$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.48$ $M_y=0.00$ $T_y=2.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5940) $f_{z,g}=0.02$ (L/7239)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8714) $f_{z,g}=0.01$ (L/10570)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4736) $f_{z,g}=0.02$ (L/5791)
- Asta n. 2015 (-1700 -1483) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.19$
 Sollecitazioni: $N=106.03$ $T_z=3.01$ $M_y=-152.18$ $T_y=-1.34$ $M_z=3.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=490.98$ $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=2.88$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=14.35$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=186.80$ $T_z=125.61$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.34$ $M_z=6.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.72$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.19$

Sollecitazioni: $N=106.03$ $T_z=3.01$ $M_y=-152.18$ $T_y=-1.34$ $M_z=3.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=14.35$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=1.74$ $T_z=-155.29$ $M_y=38.72$ $T_y=-1.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.19$
 Sollecitazioni: $N=106.03$ $T_z=3.01$ $M_y=-152.18$ $T_y=-1.34$ $M_z=3.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.35$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=2.19$
 Sollecitazioni: $N=392.33$ $T_z=13.45$ $M_y=-696.33$ $T_y=-3.73$ $M_z=10.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=490.98$ $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=2.88$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.51$ $\sigma_{m,d}=64.14$ $Sfr.=0.46$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=686.48$ $T_z=457.30$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.10$ $M_z=20.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.64$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.19$
 Sollecitazioni: $N=392.33$ $T_z=13.45$ $M_y=-696.33$ $T_y=-3.73$ $M_z=10.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.51$ $\sigma_{m,d}=64.14$ $Sfr.=0.46$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=6.43$ $T_z=-715.92$ $M_y=184.30$ $T_y=-3.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.26$ $Sfr.=0.34$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.19$
 Sollecitazioni: $N=392.33$ $T_z=13.45$ $M_y=-696.33$ $T_y=-3.73$ $M_z=10.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=64.14$ $Sfr.=0.44$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.64$ (L/735) $f_{z,g}=0.48$ (L/987)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.43$ (L/1091) $f_{z,g}=0.33$ (L/1415)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.81$ (L/583) $f_{z,g}=0.59$ (L/795)

Asta n. 2016 (-1484 -1702) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.81$
 Sollecitazioni: $N=103.85$ $T_z=-2.55$ $M_y=-159.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=507.77$ $\lambda_{rel,y}=1.15$ $\lambda_{rel,z}=2.98$ $K_{c,y}=0.58$ $K_{c,z}=0.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=14.15$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=5.08$
 Sollecitazioni: $N=183.50$ $T_z=-127.84$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.81$
 Sollecitazioni: $N=103.85$ $T_z=-2.55$ $M_y=-159.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=14.15$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=158.17$ $M_y=42.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.83$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.77$
 Sollecitazioni: $N=102.22$ $T_z=0.00$ $M_y=-159.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.16$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=2.81$
 Sollecitazioni: $N=385.27$ $T_z=-11.23$ $M_y=-728.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=507.77$ $\lambda_{rel,y}=1.15$ $\lambda_{rel,z}=2.98$ $K_{c,y}=0.58$ $K_{c,z}=0.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.48$ $\sigma_{m,d}=64.68$ $Sfr.=0.47$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=5.08$
 Sollecitazioni: $N=676.20$ $T_z=-466.69$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=2.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.60$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.81$
 Sollecitazioni: $N=385.27$ $T_z=-11.23$ $M_y=-728.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.48$ $\sigma_{m,d}=64.68$ $Sfr.=0.47$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=728.56$ $M_y=202.18$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.41$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.77$
 Sollecitazioni: $N=379.52$ $T_z=0.00$ $M_y=-728.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=64.70$ $Sfr.=0.45$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.70$ (L/694) $f_{z,g}=0.59$ (L/826)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.47$ (L/1030) $f_{z,g}=0.40$ (L/1230)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.88$ (L/550) $f_{z,g}=0.74$ (L/654)
- Asta n. 2016 (-1484 -1112) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.86$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.22$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.54$
 [Par.] $M_{y,sx}=-60.48$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=45.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.95$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.91$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=316.31$ $M_y=219.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.02$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.84$ $Sfr.=0.34$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.48$ $T_z=5.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5517) $f_{z,g}=0.02$ (L/6531)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8002) $f_{z,g}=0.01$ (L/9550)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4360) $f_{z,g}=0.03$ (L/5201)
- Asta n. 2028 (-1534 -1182) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.40$ $T_z=81.05$ $M_y=53.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.66$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.40$ $T_z=81.05$ $M_y=53.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.40$ $T_z=81.05$ $M_y=53.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.66$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.40$ $T_z=81.05$ $M_y=53.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.83$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.40$ $T_z=81.05$ $M_y=53.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.66$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=200.62$ $T_z=379.78$ $M_y=251.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=31.21$ $Sfr.=0.33$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.01$ $M_y=2.13$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.47$
 [Par.] $M_{y,sx}=-55.88$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=41.91$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.09$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-7.86$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.34$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=200.62$ $T_z=304.51$ $M_y=201.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=200.62$ $T_z=379.78$ $M_y=251.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=31.21$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=200.62$ $T_z=379.78$ $M_y=251.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.88$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=200.62$ $T_z=379.78$ $M_y=251.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.21$ $Sfr.=0.31$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SLD $X_l=1.53$
 Sollecitazioni: $N=-8.25$ $T_z=5.43$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6017) $f_{z,g}=0.02$ (L/7239)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8797) $f_{z,g}=0.01$ (L/10570)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4793) $f_{z,g}=0.02$ (L/5779)
- Asta n. 2028 (-1653 -1534) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.72$ $T_z=-91.94$ $M_y=51.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=251.48$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=1.48$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.39$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.56$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=86.72$ $T_z=37.06$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.88$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.72$ $T_z=-91.94$ $M_y=51.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.56$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.72$ $T_z=-91.94$ $M_y=51.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.06$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=1.72$ $T_z=-91.94$ $M_y=51.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.56$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.38$ $T_z=-424.09$ $M_y=242.43$ $T_y=2.21$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=251.48$ $\lambda_{rel,y}=0.57$ $\lambda_{rel,z}=1.48$ $K_{c,y}=0.93$ $K_{c,z}=0.39$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.52$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=315.95$ $T_z=129.34$ $M_y=0.00$ $T_y=2.30$ $M_z=-5.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.22$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.38$ $T_z=-424.09$ $M_y=242.43$ $T_y=2.21$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.52$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.38$ $T_z=-424.09$ $M_y=242.43$ $T_y=2.21$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=4.89$ Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.31$
 Sollecitazioni: $N=6.38$ $T_z=-424.09$ $M_y=242.43$ $T_y=2.21$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.52$ Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.19$ (L/1237) $f_{z,l}=0.01$ (L/38079)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.11$ (L/2073) $f_{z,l}=0.00$ (L/59704)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.25$ (L/935) $f_{z,l}=0.01$ (L/29852)

Asta n. 2032 (-1541 -1183) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=56.12$ $T_z=85.18$ $M_y=56.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.00$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=56.12$ $T_z=85.18$ $M_y=56.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=56.12$ $T_z=85.18$ $M_y=56.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.00$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=56.12$ $T_z=85.18$ $M_y=56.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.87$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=56.12$ $T_z=85.18$ $M_y=56.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.00$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=211.93$ $T_z=401.40$ $M_y=266.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.96$ $\sigma_{m,d}=32.98$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.88$ $M_y=2.23$ $T_y=3.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.60$
 [Par.] $M_{y,sx}=-58.73$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.05$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.76$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.71$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=211.93$ $T_z=321.67$ $M_y=213.21$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.96$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=211.93$ $T_z=401.40$ $M_y=266.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.96$ $\sigma_{m,d}=32.98$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=211.93$ $T_z=401.40$ $M_y=266.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.11$ Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=211.93$ $T_z=401.40$ $M_y=266.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-32.98$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-8.67$ $T_z=5.71$ $M_y=0.00$ $T_y=3.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5685) $f_{z,g}=0.02$ (L/6847)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8273) $f_{z,g}=0.01$ (L/9964)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4513) $f_{z,g}=0.02$ (L/5451)

Asta n. 2032 (-1644 -1541) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=-9.05$ $M_z=1.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=131.73$ $\lambda_{rel,y}=0.30$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.53$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=37.38$ $T_z=-26.92$ $M_y=0.00$ $T_y=-9.05$ $M_z=11.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=-9.05$ $M_z=1.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.53$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=-9.05$ $M_z=1.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=-81.08$ $M_y=57.34$ $T_y=-9.05$ $M_z=1.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.53$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=-24.54$ $M_z=5.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=131.73$ $\lambda_{rel,y}=0.30$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=25.34$ Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=133.59$ $T_z=-108.97$ $M_y=0.00$ $T_y=-26.08$ $M_z=34.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=-24.54$ $M_z=5.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=25.34$ Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=-24.54$ $M_z=5.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.36$ Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.11$
Sollecitazioni: $N=6.25$ $T_z=-377.27$ $M_y=272.17$ $T_y=-24.54$ $M_z=5.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-25.34$ Sfr.=0.17

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/852) $f_{z,l}=0.01$ (L/9373)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.08$ (L/1468) $f_{z,l}=0.01$ (L/15498)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.17$ (L/638) $f_{z,l}=0.02$ (L/7152)

Asta n. 2036 (206 -1184) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=49.80$ $T_z=75.59$ $M_y=54.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=6.75$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=49.80$ $T_z=75.59$ $M_y=54.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=49.80$ $T_z=75.59$ $M_y=54.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=6.75$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=49.80$ $T_z=75.59$ $M_y=54.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.77$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=49.80$ $T_z=75.59$ $M_y=54.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.75$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=185.70$ $T_z=351.27$ $M_y=255.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=31.66$ Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=18.55$ $M_y=2.28$ $T_y=2.93$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: $N=-2.44$
[Par.] $M_{y,sx}=-56.55$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=42.41$
[Lin.] $M_{z,sx}=12.93$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-7.76$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.37$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=185.70$ $T_z=281.87$ $M_y=204.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=185.70$ $T_z=351.27$ $M_y=255.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=31.66$ Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=185.70$ $T_z=351.27$ $M_y=255.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.59$ Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=185.70$ $T_z=351.27$ $M_y=255.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.66$ Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-8.15$ $T_z=5.37$ $M_y=0.00$ $T_y=2.93$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5685) $f_{z,g}=0.02$ (L/6830)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8348) $f_{z,g}=0.01$ (L/10036)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4527) $f_{z,g}=0.02$ (L/5440)

Asta n. 2044 (-1607 -1130) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ Sfr.=0.22
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ Sfr.=0.33
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5559) $f_{z,g}=0.02$ (L/6711)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8205) $f_{z,g}=0.01$ (L/9841)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4440) $f_{z,g}=0.03$ (L/5364)

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=104.38$ $T_z=2.79$ $M_y=-166.40$ $T_y=3.05$ $M_z=-8.76$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=520.12$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=3.06$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.10$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=16.79$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=185.75$ $T_z=130.77$ $M_y=0.00$ $T_y=3.05$ $M_z=-15.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=104.38$ $T_z=2.79$ $M_y=-166.40$ $T_y=3.05$ $M_z=-8.76$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=16.79$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.99$
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-158.83$ $M_y=41.25$ $T_y=3.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.83$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=104.38$ $T_z=2.79$ $M_y=-166.40$ $T_y=3.05$ $M_z=-8.76$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=386.29$ $T_z=11.84$ $M_y=-758.44$ $T_y=9.82$ $M_z=-28.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=520.12$ $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=3.06$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.10$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.49$ $\sigma_{m,d}=73.83$ $Sfr.=0.52$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=683.32$ $T_z=476.82$ $M_y=0.00$ $T_y=9.54$ $M_z=-49.63$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.63$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=386.29$ $T_z=11.84$ $M_y=-758.44$ $T_y=9.82$ $M_z=-28.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.49$ $\sigma_{m,d}=73.83$ $Sfr.=0.52$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=4.99$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-730.01$ $M_y=197.24$ $T_y=9.82$ $M_z=-2.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.42$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.33$
 Sollecitazioni: $N=386.29$ $T_z=11.84$ $M_y=-758.44$ $T_y=9.82$ $M_z=-28.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=73.83$ $Sfr.=0.50$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.78$ (L/637) $f_{z,c}=0.59$ (L/839)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.53$ (L/948) $f_{z,c}=0.41$ (L/1218)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.99$ (L/505) $f_{z,c}=0.74$ (L/672)
- Asta n. 2045 (-1609 -1132) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_{d,0}=0.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: $N=-2.49$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6681)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8228) $f_{z,g}=0.01$ (L/9808)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4454) $f_{z,g}=0.03$ (L/5335)

Asta n. 2045 (-1697 -1609) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=92.64$ $T_z=13.12$ $M_y=-90.85$ $T_y=3.71$ $M_z=-9.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=413.97$ $\lambda_{rel,y}=0.94$ $\lambda_{rel,z}=2.43$ $K_{c,y}=0.74$ $K_{c,z}=0.16$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ $\sigma_{m,d}=10.26$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=144.77$ $T_z=95.11$ $M_y=0.00$ $T_y=3.71$ $M_z=-15.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=92.64$ $T_z=13.12$ $M_y=-90.85$ $T_y=3.71$ $M_z=-9.53$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ $\sigma_{m,d}=10.26$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.93$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-130.03$ $M_y=46.95$ $T_y=3.71$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.50$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=92.64$ $T_z=13.12$ $M_y=-90.85$ $T_y=3.71$ $M_z=-9.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.26$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=342.83$ $T_z=59.38$ $M_y=-412.56$ $T_y=11.70$ $M_z=-30.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=413.97$ $\lambda_{rel,y}=0.94$ $\lambda_{rel,z}=2.43$ $K_{c,y}=0.74$ $K_{c,z}=0.16$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.32$ $\sigma_{m,d}=43.55$ Sfr.=0.30

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=531.66$ $T_z=344.96$ $M_y=0.00$ $T_y=11.08$ $M_z=-45.88$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=342.83$ $T_z=59.38$ $M_y=-412.56$ $T_y=11.70$ $M_z=-30.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.32$ $\sigma_{m,d}=43.55$ Sfr.=0.30

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=3.93$
Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-597.67$ $M_y=221.87$ $T_y=11.70$ $M_z=-2.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.90$ Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.78$
Sollecitazioni: $N=312.39$ $T_z=0.00$ $M_y=-418.89$ $T_y=11.70$ $M_z=-27.55$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.54$ Sfr.=0.29

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1514) $f_{z,g}=0.23$ (L/1717)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.17$ (L/2258) $f_{z,g}=0.12$ (L/3236)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.33$ (L/1198) $f_{z,g}=0.31$ (L/1249)

Asta n. 2046 (-1613 -1134) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: $N=-2.49$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5634) $f_{z,g}=0.02$ (L/6696)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8228) $f_{z,g}=0.01$ (L/9808)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4502) $f_{z,g}=0.03$ (L/5354)
- Asta n. 2046 (-1655 -1613) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-103.72$ $M_y=52.51$ $T_y=2.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=307.82$ $\lambda_{rel,y}=0.70$ $\lambda_{rel,z}=1.81$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.27$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.66$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=103.78$ $T_z=56.97$ $M_y=0.00$ $T_y=2.81$ $M_z=-8.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-103.72$ $M_y=52.51$ $T_y=2.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.66$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-103.72$ $M_y=52.51$ $T_y=2.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.20$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-103.72$ $M_y=52.51$ $T_y=2.81$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.66$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=2.87$

- Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-477.17$ $M_y=247.32$ $T_y=7.56$ $M_z=-1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=307.82$ $\lambda_{rel,y}=0.70$ $\lambda_{rel,z}=1.81$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.27$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=22.32$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=380.00$ $T_z=203.59$ $M_y=0.00$ $T_y=6.91$ $M_z=-21.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $Xl=2.87$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-477.17$ $M_y=247.32$ $T_y=7.56$ $M_z=-1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=22.32$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $Xl=2.87$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-477.17$ $M_y=247.32$ $T_y=7.56$ $M_z=-1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.51$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $Xl=2.87$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-477.17$ $M_y=247.32$ $T_y=7.56$ $M_z=-1.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-22.32$ $Sfr.=0.15$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.24$ (L/1188) $f_{z,L}=0.03$ (L/8271)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/2174) $f_{z,L}=0.02$ (L/14049)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.33$ (L/872) $f_{z,L}=0.05$ (L/6192)
- Asta n. 2047 (-1615 -1136) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_y,sx=-59.28$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=44.46$
 [Lin.] $M_z,sx=13.67$ $M_z,dx=0.00$ $M_z,eq=-8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5612) $f_{z,g}=0.02$ (L/6696)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8252) $f_{z,g}=0.01$ (L/9808)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4474) $f_{z,g}=0.03$ (L/5325)
- Asta n. 2047 (-1649 -1615) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=201.68$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=1.18$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.56$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.04$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=62.80$ $T_z=12.60$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.04$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.96$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=-83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.04$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-385.53$ $M_y=266.67$ $T_y=-4.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=201.68$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=1.18$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.56$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.67$ $Sfr.=0.16$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=228.34$ $T_z=38.96$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.20$ $M_z=10.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-385.53$ $M_y=266.67$ $T_y=-4.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.67$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-385.53$ $M_y=266.67$ $T_y=-4.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.45$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.81$
Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=-385.53$ $M_y=266.67$ $T_y=-4.18$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.67$ $Sfr.=0.16$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.18$ (L/980) $f_{z,L}=0.01$ (L/12750)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.10$ (L/1788) $f_{z,L}=0.01$ (L/20470)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.25$ (L/720) $f_{z,L}=0.02$ (L/9735)
- Asta n. 2048 (-1619 -1138) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=6.77$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=6.77$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.80$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.77$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $\sigma_{m,d}=31.50$ $Sfr.=0.33$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.28$ $T_z=15.54$ $M_y=1.91$ $T_y=2.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: $N=-2.39$
[Par.] $M_{y,sx}=-56.75$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=42.56$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.09$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-7.85$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.42$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=294.66$ $M_y=204.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $\sigma_{m,d}=31.50$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.74$ $Sfr.=0.21$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-1.28 T_z=15.54 M_y=1.91 T_y=2.83 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-0.24 Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=187.34 T_z=365.91 M_y=254.13 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=-31.50 Sfr.=0.32
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.60
Sollecitazioni: N=-7.95 T_z=5.05 M_y=0.00 T_y=2.83 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/5920) f_{z,g}=0.02 (L/7002)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/8695) f_{z,g}=0.01 (L/10293)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/4705) f_{z,g}=0.02 (L/5601)
- Asta n. 2048 (-1639 -1619) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.74
Sollecitazioni: N=1.44 T_z=-358.68 M_y=253.89 T_y=-32.38 M_z=-1.36 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=181.25
L=95.53 λ_{rel,y}=0.22 λ_{rel,z}=0.56 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=0.93
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.01 σ_{m,d}=22.85 Sfr.=0.08
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.40 T_z=-325.71 M_y=0.00 T_y=-32.38 M_z=22.74 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.09 Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.40 T_z=-325.71 M_y=0.00 T_y=-32.38 M_z=22.74 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: τ_{tor,d}=0.00 Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.74
Sollecitazioni: N=1.44 T_z=-358.68 M_y=253.89 T_y=-32.38 M_z=-1.36 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.01 σ_{m,d}=22.85 Sfr.=0.08
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I Xl=0.74
Sollecitazioni: N=1.44 T_z=-358.68 M_y=253.89 T_y=-32.38 M_z=-1.36 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50
Tensioni: τ_d=4.16 τ_{tor,d}=0.00 Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.74
Sollecitazioni: N=1.44 T_z=-358.68 M_y=253.89 T_y=-32.38 M_z=-1.36 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: τ_d=4.16 Sfr.=0.08
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.74
Sollecitazioni: N=1.44 T_z=-358.68 M_y=253.89 T_y=-32.38 M_z=-1.36 M_x=1.97
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=-22.85 Sfr.=0.08
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU Xl=0.74
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=-1156.91 M_y=814.49 T_y=-88.83 M_z=4.36 M_x=7.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=77.33
L=95.53 λ_{rel,y}=0.22 λ_{rel,z}=0.56 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=0.93
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.02 σ_{m,d}=73.30 Sfr.=0.57
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=79.07 T_z=-1040.78 M_y=0.00 T_y=-88.83 M_z=70.47 M_x=7.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.30 Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=79.07 T_z=-1040.78 M_y=0.00 T_y=-88.83 M_z=70.47 M_x=7.69
Resistenze: K_{mod}=0.80
Tensioni: τ_{tor,d}=0.01 Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=0.74
Sollecitazioni: N=5.24 T_z=-1156.91 M_y=814.49 T_y=-88.83 M_z=4.36 M_x=7.69
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=73.30$ Sfr.=0.57

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=-1156.91$ $M_y=814.49$ $T_y=-88.83$ $M_z=4.36$ $M_x=7.69$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=13.39$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=-1156.91$ $M_y=814.49$ $T_y=-88.83$ $M_z=4.36$ $M_x=7.69$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=13.39$ Sfr.=0.63

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=-1156.91$ $M_y=814.49$ $T_y=-88.83$ $M_z=4.36$ $M_x=7.69$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-73.30$ Sfr.=0.57

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.12$ (L/616) $f_{z,l}=0.04$ (L/2029)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.07$ (L/1118) $f_{z,l}=0.02$ (L/3539)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/453) $f_{z,l}=0.05$ (L/1512)

Asta n. 2049 (209 -1140) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=27.66$ $T_z=43.51$ $M_y=30.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=3.75$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=27.66$ $T_z=43.51$ $M_y=30.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=27.66$ $T_z=43.51$ $M_y=30.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=3.75$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=27.66$ $T_z=43.51$ $M_y=30.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.44$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=27.66$ $T_z=43.51$ $M_y=30.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.75$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=93.90$ $T_z=181.44$ $M_y=126.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ $\sigma_{m,d}=15.62$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=8.60$ $M_y=1.06$ $T_y=1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.13$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-1.32$
 [Par.] $M_{y,sx}=-31.38$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=23.54$
 [Lin.] $M_{z,sx}=7.24$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-4.34$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-4.10$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=93.90$ $T_z=147.69$ $M_y=102.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=93.90$ $T_z=181.44$ $M_y=126.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ $\sigma_{m,d}=15.62$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=93.90$ $T_z=181.44$ $M_y=126.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.86$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=93.90$ $T_z=181.44$ $M_y=126.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-15.62$ Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-4.40$ $T_z=2.80$ $M_y=0.00$ $T_y=1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11793) $f_{z,g}=0.01$ (L/13937)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/18206) $f_{z,g}=0.01$ (L/21577)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/9189) $f_{z,g}=0.01$ (L/10910)

Asta n. 2050 (201 -1152) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.14$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.14$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.78$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.14$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=354.89$ $M_y=270.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ $\sigma_{m,d}=33.49$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.57$ $M_y=2.11$ $T_y=2.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.46$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.74$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.80$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.42$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.05$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=286.49$ $M_y=217.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=354.89$ $M_y=270.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ $\sigma_{m,d}=33.49$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=177.93 Tz=354.89 My=270.11 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.67 K1=1.00 fv,d=18.00
 Tensioni: $\tau_d=3.63$ Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=177.93 Tz=354.89 My=270.11 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=100.00 fm,z,d=100.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.49$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 11 SND Xl=1.60
 Sollecitazioni: N=-8.22 Tz=5.10 My=0.00 Ty=2.90 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,d=116.11
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) fz,l=0.03 (L/5291) fz,g=0.02 (L/6231)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) fz,l=0.02 (L/7739) fz,g=0.02 (L/9122)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) fz,l=0.03 (L/4211) fz,g=0.03 (L/4965)

Asta n. 2051 (-1423 -1153) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.53 Tz=86.19 My=59.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,t=119.79
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.72
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.41$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.53 Tz=86.19 My=59.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=119.79
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.53 Tz=86.19 My=59.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=119.79 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.41$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.53 Tz=86.19 My=59.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 K1=1.00 fv,d=37.50
 Tensioni: $\tau_d=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.53 Tz=86.19 My=59.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.41$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.22 Tz=405.88 My=281.61 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=57.50
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.72
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=34.91$ Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.60 Tz=16.92 My=2.07 Ty=3.09 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ Kcrit=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: N=-2.62
 [Par.] My,sx=-62.06 My,dx=-0.00 My,eq=46.55
 [Lin.] Mz,sx=-14.27 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=8.56
 Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.72
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.11$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.22 Tz=327.20 My=227.02 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=51.11
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.22 Tz=405.88 My=281.61 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 fc,0,t=57.50 fm,y,d=100.00 fm,z,d=100.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=34.91$ Sfr.=0.37

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=405.88$ $M_y=281.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.15$ Sfr.=0.23

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.60$ $T_z=16.92$ $M_y=2.07$ $T_y=3.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=405.88$ $M_y=281.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-34.91$ Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.74$ $T_z=5.43$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5310) $f_{z,g}=0.02$ (L/6271)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7760) $f_{z,g}=0.02$ (L/9151)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4229) $f_{z,g}=0.03$ (L/4991)

Asta n. 2051 (-1423 -1643) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=-7.73$ $M_z=-1.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=137.36$ $\lambda_{rel,y}=0.31$ $\lambda_{rel,z}=0.81$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.82$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.77$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.37$
 Sollecitazioni: $N=35.83$ $T_z=26.98$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.73$ $M_z=-10.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=-7.73$ $M_z=-1.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.77$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=-7.73$ $M_z=-1.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.95$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=-7.73$ $M_z=-1.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.77$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=-23.49$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=137.36$ $\lambda_{rel,y}=0.31$ $\lambda_{rel,z}=0.81$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.82$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=26.64$ Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.37$
 Sollecitazioni: $N=128.38$ $T_z=110.24$ $M_y=0.00$ $T_y=-22.44$ $M_z=-30.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=-23.49$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=26.64$ Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=-23.49$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.40$ Sfr.=0.18

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=-23.49$ $M_z=-4.99$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-26.64$ Sfr.=0.18

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.08$ (L/1379) $f_{z,l}=0.01$ (L/11274)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.05$ (L/2380) $f_{z,l}=0.01$ (L/22759)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.11$ (L/1033) $f_{z,l}=0.01$ (L/7984)

Asta n. 2052 (-1424 -1154) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $Xl=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5532) $f_{z,g}=0.02$ (L/6539)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8128) $f_{z,g}=0.01$ (L/9604)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4415) $f_{z,g}=0.03$ (L/5215)

Asta n. 2052 (-1424 -1652) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=262.23$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=1.54$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.36$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=2.62$
Sollecitazioni: $N=83.23$ $T_z=-37.69$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.08$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=262.23$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=1.54$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.36$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.01$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=2.62$
Sollecitazioni: $N=304.48$ $T_z=-131.75$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.73$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.01$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.98$ $Sfr.=0.21$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.01$ $Sfr.=0.16$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.11$ (L/2112) $f_{z,l}=0.01$ (L/44333)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.07$ (L/3473) $f_{z,l}=0.00$ (L/87138)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.15$ (L/1608) $f_{z,l}=0.01$ (L/31587)

Asta n. 2053 (-1426 -1155) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$

- L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.54 $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: N=-2.51
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.54 $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND Xl=1.60
 Sollecitazioni: N=-8.38 $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5511) $f_{z,g}=0.02$ (L/6524)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8083) $f_{z,g}=0.01$ (L/9541)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4389) $f_{z,g}=0.03$ (L/5196)

Relazione di calcolo

Asta n. 2053 (-1426 -1694) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=78.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-75.71$ $T_y=1.09$ $M_z=2.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=387.11$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=2.27$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.18$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=7.28$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.87$
Sollecitazioni: $N=130.63$ $T_z=-84.42$ $M_y=0.00$ $T_y=1.09$ $M_z=4.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=78.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-75.71$ $T_y=1.09$ $M_z=2.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=7.28$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=123.32$ $M_y=48.68$ $T_y=1.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.42$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=78.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-75.71$ $T_y=1.09$ $M_z=2.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.28$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=290.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-342.91$ $T_y=1.75$ $M_z=3.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=387.11$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=2.27$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.18$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=31.34$ $Sfr.=0.23$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.87$
Sollecitazioni: $N=480.63$ $T_z=-305.59$ $M_y=0.00$ $T_y=3.18$ $M_z=12.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.85$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=290.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-342.91$ $T_y=1.75$ $M_z=3.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=31.34$ $Sfr.=0.23$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=567.73$ $M_y=230.34$ $T_y=1.75$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.55$ $Sfr.=0.27$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=290.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-342.91$ $T_y=1.75$ $M_z=3.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.34$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.19$ (L/1962) $f_{z,l}=0.17$ (L/2100)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/3134) $f_{z,g}=0.11$ (L/3263)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.25$ (L/1487) $f_{z,l}=0.22$ (L/1661)

Asta n. 2054 (-1427 -1156) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5574) $f_{z,g}=0.02$ (L/6643)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8174) $f_{z,g}=0.01$ (L/9700)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4436) $f_{z,g}=0.03$ (L/5320)

Asta n. 2054 (-1427 -1700) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.78$
 Sollecitazioni: $N=99.18$ $T_z=0.00$ $M_y=-160.37$ $T_y=1.07$ $M_z=2.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=511.98$ $\lambda_{rel,y}=1.16$ $\lambda_{rel,z}=3.01$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.10$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=14.92$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=5.12$
 Sollecitazioni: $N=178.04$ $T_z=-126.97$ $M_y=0.00$ $T_y=1.07$ $M_z=5.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.78$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=99.18$ $T_z=0.00$ $M_y=-160.37$ $T_y=1.07$ $M_z=2.98$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=14.92$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=157.10$ $M_y=41.50$ $T_y=1.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.81$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=99.18$ $T_z=0.00$ $M_y=-160.37$ $T_y=1.07$ $M_z=2.98$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.92$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=368.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-732.16$ $T_y=1.80$ $M_z=5.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=511.98$ $\lambda_{rel,y}=1.16$ $\lambda_{rel,z}=3.01$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.10$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ $\sigma_{m,d}=66.14$ $Sfr.=0.47$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=5.12$
Sollecitazioni: $N=656.79$ $T_z=-463.81$ $M_y=0.00$ $T_y=3.21$ $M_z=16.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=368.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-732.16$ $T_y=1.80$ $M_z=5.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ $\sigma_{m,d}=66.14$ $Sfr.=0.47$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=722.95$ $M_y=197.38$ $T_y=1.80$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.34$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=368.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-732.16$ $T_y=1.80$ $M_z=5.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=66.14$ $Sfr.=0.46$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.72$ (L/685) $f_{z,g}=0.63$ (L/774)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.48$ (L/1017) $f_{z,g}=0.42$ (L/1172)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.90$ (L/543) $f_{z,g}=0.81$ (L/608)
- Asta n. 2071 (-1697 -1625) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=2.56$
Sollecitazioni: $N=-224.67$ $T_z=-42.32$ $M_y=-73.87$ $T_y=1.10$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=448.81$ $\lambda_{rel,m}=0.69$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.56$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.82$
Sollecitazioni: $N=-200.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-89.55$ $T_y=1.10$ $M_z=-1.61$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=448.81$ $\lambda_{rel,m}=0.69$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.32$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-280.18$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-81.74$ $M_{y,eq}=-74.22$
[Lin.] $M_{z,sx}=3.61$ $M_{z,dx}=1.07$ $M_{z,eq}=-1.74$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=448.81$ $\lambda_{rel,y}=1.01$ $\lambda_{rel,z}=2.64$ $K_{c,y}=0.68$ $K_{c,z}=0.13$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $\sigma_{m,d}=6.99$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.27$
Sollecitazioni: $N=-280.18$ $T_z=-139.79$ $M_y=81.74$ $T_y=1.10$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.61$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.82$
Sollecitazioni: $N=-200.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-89.55$ $T_y=1.10$ $M_z=-1.61$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.77$ $\sigma_{m,d}=-8.32$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.82$

-
- Sollecitazioni: $N=-200.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-89.55$ $T_y=1.10$ $M_z=-1.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.32$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=-280.18$ $T_z=-139.79$ $M_y=81.74$ $T_y=1.10$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND $X_l=1.71$
 Sollecitazioni: $N=120.20$ $T_z=5.22$ $M_y=-87.08$ $T_y=1.54$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=448.81$ $\lambda_{rel,y}=1.01$ $\lambda_{rel,z}=2.64$ $K_{c,y}=0.68$ $K_{c,z}=0.13$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=8.08$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=2.56$
 Sollecitazioni: $N=-922.51$ $T_z=-226.12$ $M_y=-249.51$ $T_y=9.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=448.81$ $\lambda_{rel,m}=0.69$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.15$ $Sfr.=0.15$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=-1129.01$ $T_z=-671.28$ $M_y=517.31$ $T_y=9.00$ $M_z=16.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=448.81$ $\lambda_{rel,m}=0.69$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-49.66$ $Sfr.=0.34$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1108.26$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-413.45$ $M_{y,eq}=310.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=21.72$ $M_{z,dx}=15.63$ $M_{z,eq}=-8.69$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=448.81$ $\lambda_{rel,y}=1.01$ $\lambda_{rel,z}=2.64$ $K_{c,y}=0.68$ $K_{c,z}=0.13$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.26$ $\sigma_{m,d}=-29.53$ $Sfr.=0.51$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=168.09$ $T_z=89.32$ $M_y=0.00$ $T_y=1.54$ $M_z=-4.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.65$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND $X_l=1.71$
 Sollecitazioni: $N=120.20$ $T_z=5.22$ $M_y=-87.08$ $T_y=1.54$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=8.08$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=-1129.01$ $T_z=-671.28$ $M_y=517.31$ $T_y=9.00$ $M_z=16.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.75$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=-1129.01$ $T_z=-671.28$ $M_y=517.31$ $T_y=9.00$ $M_z=16.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $\sigma_{m,d}=-49.66$ $Sfr.=0.34$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=-1129.01$ $T_z=-671.28$ $M_y=517.31$ $T_y=9.00$ $M_z=16.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-49.66$ $Sfr.=0.34$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 30 SLU $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=-1334.09$ $T_z=-546.15$ $M_y=418.42$ $T_y=8.64$ $M_z=15.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.13$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.21$ (L/2052) $f_{z,g}=0.18$ (L/2385)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.12$ (L/3599) $f_{z,g}=0.10$ (L/4181)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.28$ (L/1526) $f_{z,g}=0.24$ (L/1772)
- Asta n. 2071 (-1625 -1420) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.64$
 Sollecitazioni: $N=-277.30$ $T_z=-41.30$ $M_y=-9.46$ $T_y=-22.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=85.24$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.17$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-269.55$ $T_z=-27.69$ $M_y=-24.07$ $T_y=-22.73$ $M_z=10.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=85.24$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.86$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-281.18$
 [Par.] $M_{y,sx}=24.07$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-18.05$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-10.55$ $M_{z,dx}=-3.89$ $M_{z,eq}=4.77$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=85.24$ $\lambda_{rel,y}=0.23$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.28$ $\sigma_{m,d}=3.54$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.85$
 Sollecitazioni: $N=-281.18$ $T_z=-48.10$ $M_y=0.00$ $T_y=-22.73$ $M_z=-3.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.54$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-269.55$ $T_z=-27.69$ $M_y=-24.07$ $T_y=-22.73$ $M_z=10.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.23$ $\sigma_{m,d}=-5.86$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-269.55$ $T_z=-27.69$ $M_y=-24.07$ $T_y=-22.73$ $M_z=10.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.86$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.85$
 Sollecitazioni: $N=-281.18$ $T_z=-48.10$ $M_y=0.00$ $T_y=-22.73$ $M_z=-3.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.28$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-1131.39$ $T_z=-255.15$ $M_y=-189.30$ $T_y=1.58$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=85.24$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.47$ $Sfr.=0.23$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 17 SLU $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-1059.58$ $T_z=-251.25$ $M_y=-181.94$ $T_y=-2.60$ $M_z=2.55$ $M_x=-3.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=85.24$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.25$ $Sfr.=0.26$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1099.68$
 [Par.] $M_{y,sx}=181.94$ $M_{y,dx}=0.01$ $M_{y,eq}=-136.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-2.55$ $M_{z,dx}=0.90$ $M_{z,eq}=1.89$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=85.24$ $\lambda_{rel,y}=0.23$ $\lambda_{rel,z}=0.51$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.00$ $\sigma_{m,d}=17.43$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-1131.39$ $T_z=-255.15$ $M_y=-189.30$ $T_y=1.58$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.85$
 Sollecitazioni: $N=-1099.68$ $T_z=-321.67$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.60$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$
 Tensioni: $\tau_d=3.29$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.85$
 Sollecitazioni: $N=-1099.68$ $T_z=-321.67$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.60$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.29$ $Sfr.=0.21$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-1059.58$ $T_z=-251.25$ $M_y=-181.94$ $T_y=-2.60$ $M_z=2.55$ $M_x=-3.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.82$ $\sigma_{m,d}=-23.25$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=-1059.58$ $T_z=-251.25$ $M_y=-181.94$ $T_y=-2.60$ $M_z=2.55$ $M_x=-3.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.25$ $Sfr.=0.26$

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.85$
Sollecitazioni: $N=-1099.68$ $T_z=-321.67$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.60$ $M_z=0.00$ $M_x=-3.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.00$ $Sfr.=0.06$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6054) $f_{z,g}=0.01$ (L/7278)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/7238) $f_{z,g}=0.01$ (L/8762)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/5202) $f_{z,g}=0.01$ (L/6403)

Asta n. 2074 (-1703 -1627) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.53$
Sollecitazioni: $N=95.43$ $T_z=4.65$ $M_y=-189.35$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=563.89$ $\lambda_{rel,y}=1.27$ $\lambda_{rel,z}=3.31$ $K_{c,y}=0.50$ $K_{c,z}=0.09$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=17.12$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=170.05$ $T_z=135.67$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.65$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.53$
Sollecitazioni: $N=95.43$ $T_z=4.65$ $M_y=-189.35$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=17.12$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=5.42$
Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-160.45$ $M_y=35.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.85$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.61$
Sollecitazioni: $N=92.79$ $T_z=0.00$ $M_y=-189.54$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.13$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=2.53$
Sollecitazioni: $N=355.05$ $T_z=21.96$ $M_y=-862.97$ $T_y=2.15$ $M_z=-6.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=563.89$ $\lambda_{rel,y}=1.27$ $\lambda_{rel,z}=3.31$ $K_{c,y}=0.50$ $K_{c,z}=0.09$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.37$ $\sigma_{m,d}=78.14$ $Sfr.=0.57$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=628.53$ $T_z=498.05$ $M_y=0.00$ $T_y=2.18$ $M_z=-12.28$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.42$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.53$
Sollecitazioni: $N=355.05$ $T_z=21.96$ $M_y=-862.97$ $T_y=2.15$ $M_z=-6.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.37$ $\sigma_{m,d}=78.14$ $Sfr.=0.56$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=5.42$
Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-732.13$ $M_y=163.77$ $T_y=2.15$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.45$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.61$
Sollecitazioni: $N=344.86$ $T_z=0.00$ $M_y=-863.90$ $T_y=2.15$ $M_z=-6.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=78.18$ $Sfr.=0.54$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=1.06$ (L/511) $f_{z,g}=0.91$ (L/597)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.71$ (L/759) $f_{z,g}=0.61$ (L/886)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=1.34$ (L/405) $f_{z,g}=1.14$ (L/473)

Asta n. 2074 (-1627 -1143) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=43.46$ $T_z=76.31$ $M_y=54.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=6.72$ $Sfr.=0.03$

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=43.46$ $T_z=76.31$ $M_y=54.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=43.46$ $T_z=76.31$ $M_y=54.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=6.72$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=43.46$ $T_z=76.31$ $M_y=54.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.78$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=43.46$ $T_z=76.31$ $M_y=54.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.72$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=162.61$ $T_z=350.74$ $M_y=246.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=30.58$ $Sfr.=0.32$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.43$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=16.50$ $M_y=3.09$ $T_y=2.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=173.46$ $\lambda_{rel,m}=0.39$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.38$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.19$
[Par.] $M_{y,sx}=-56.12$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=42.09$
[Lin.] $M_{z,sx}=12.74$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-7.64$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.30$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=162.61$ $T_z=285.52$ $M_y=201.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=162.61$ $T_z=350.74$ $M_y=246.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=30.58$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=162.61$ $T_z=350.74$ $M_y=246.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.59$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-2.73$ $T_z=12.17$ $M_y=1.64$ $T_y=2.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.20$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=162.61$ $T_z=350.74$ $M_y=246.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-30.58$ $Sfr.=0.31$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.73$
Sollecitazioni: $N=-7.30$ $T_z=4.15$ $M_y=0.00$ $T_y=2.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6215) $f_{z,g}=0.02$ (L/7332)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/9144) $f_{z,g}=0.01$ (L/10750)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4895) $f_{z,g}=0.03$ (L/5849)

Asta n. 2077 (-1704 -1629) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.53$

- Sollecitazioni: $N=95.43$ $T_z=2.63$ $M_y=-184.24$ $T_y=1.22$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=563.89$ $\lambda_{rel,y}=1.27$ $\lambda_{rel,z}=3.31$ $K_{c,y}=0.50$ $K_{c,z}=0.09$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=17.23$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=170.05$ $T_z=133.65$ $M_y=0.00$ $T_y=1.22$ $M_z=-6.88$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.65$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.53$
 Sollecitazioni: $N=95.43$ $T_z=2.63$ $M_y=-184.24$ $T_y=1.22$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $\sigma_{m,d}=17.23$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=5.42$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-162.47$ $M_y=46.85$ $T_y=1.22$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.87$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.53$
 Sollecitazioni: $N=95.43$ $T_z=2.63$ $M_y=-184.24$ $T_y=1.22$ $M_z=-3.79$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.23$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=2.53$
 Sollecitazioni: $N=355.05$ $T_z=11.28$ $M_y=-835.95$ $T_y=3.41$ $M_z=-10.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=563.89$ $\lambda_{rel,y}=1.27$ $\lambda_{rel,z}=3.31$ $K_{c,y}=0.50$ $K_{c,z}=0.09$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.37$ $\sigma_{m,d}=76.65$ $Sfr.=0.56$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=628.53$ $T_z=489.45$ $M_y=0.00$ $T_y=3.80$ $M_z=-21.45$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.42$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.53$
 Sollecitazioni: $N=355.05$ $T_z=11.28$ $M_y=-835.95$ $T_y=3.41$ $M_z=-10.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.37$ $\sigma_{m,d}=76.65$ $Sfr.=0.54$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=5.42$
 Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-742.81$ $M_y=221.68$ $T_y=3.41$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.57$ $Sfr.=0.36$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.53$
 Sollecitazioni: $N=355.05$ $T_z=11.28$ $M_y=-835.95$ $T_y=3.41$ $M_z=-10.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=76.65$ $Sfr.=0.53$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=1.01$ (L/534) $f_{z,c}=0.83$ (L/652)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.68$ (L/795) $f_{z,c}=0.57$ (L/957)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=1.28$ (L/423) $f_{z,c}=1.04$ (L/519)
- Asta n. 2077 (-1629 -1145) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.92$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.92$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
 Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.86$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.92$ Sfr.=0.04
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ Sfr.=0.38
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=173.46$ $\lambda_{rel,m}=0.39$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.53$
[Par.] $M_{y,sx}=-66.08$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=49.56$
[Lin.] $M_{z,sx}=14.75$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.85$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.56$ Sfr.=0.06
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=319.16$ $M_y=242.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ Sfr.=0.02
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ Sfr.=0.38
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.01$ Sfr.=0.22
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.92$ Sfr.=0.37
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.73$
Sollecitazioni: $N=-8.45$ $T_z=4.81$ $M_y=0.00$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4850) $f_{z,g}=0.03$ (L/5713)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7103) $f_{z,g}=0.02$ (L/8330)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3861) $f_{z,g}=0.03$ (L/4572)
- Asta n. 2078 (-1449 -1170) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5564) $f_{z,g}=0.02$ (L/6643)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8106) $f_{z,g}=0.01$ (L/9635)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4442) $f_{z,g}=0.03$ (L/5310)
- Asta n. 2078 (-1449 -1702) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.85$
Sollecitazioni: $N=101.86$ $T_z=-3.01$ $M_y=-163.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=516.35$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=3.03$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.10$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=14.55$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=5.16$
Sollecitazioni: $N=180.05$ $T_z=-128.89$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.69$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.85$
 Sollecitazioni: $N=101.86$ $T_z=-3.01$ $M_y=-163.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=14.55$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=158.41$ $M_y=41.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.83$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.80$
 Sollecitazioni: $N=100.00$ $T_z=0.00$ $M_y=-164.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.56$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=2.85$
 Sollecitazioni: $N=378.49$ $T_z=-13.34$ $M_y=-748.82$ $T_y=0.00$ $M_z=1.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=516.35$ $\lambda_{rel,y}=1.17$ $\lambda_{rel,z}=3.03$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.10$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $\sigma_{m,d}=66.81$ $Sfr.=0.48$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=5.16$
 Sollecitazioni: $N=664.40$ $T_z=-471.17$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.56$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.85$
 Sollecitazioni: $N=378.49$ $T_z=-13.34$ $M_y=-748.82$ $T_y=0.00$ $M_z=1.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $\sigma_{m,d}=66.81$ $Sfr.=0.48$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=729.02$ $M_y=196.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.41$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.81$
 Sollecitazioni: $N=371.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-749.14$ $T_y=0.00$ $M_z=1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=66.84$ $Sfr.=0.46$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.75$ (L/663) $f_{z,g}=0.63$ (L/788)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.50$ (L/984) $f_{z,g}=0.42$ (L/1171)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.94$ (L/525) $f_{z,g}=0.79$ (L/624)
- Asta n. 2079 (-1698 -1631) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=80.77$ $T_z=6.09$ $M_y=-101.63$ $T_y=1.22$ $M_z=-3.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=448.81$ $\lambda_{rel,y}=1.01$ $\lambda_{rel,z}=2.64$ $K_{c,y}=0.68$ $K_{c,z}=0.13$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=9.77$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=132.63$ $T_z=97.16$ $M_y=0.00$ $T_y=1.22$ $M_z=-5.46$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=80.77$ $T_z=6.09$ $M_y=-101.63$ $T_y=1.22$ $M_z=-3.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=9.77$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.27$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-133.25$ $M_y=53.55$ $T_y=1.22$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.54$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.94$
 Sollecitazioni: $N=77.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-101.95$ $T_y=1.22$ $M_z=-3.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.77$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=300.48$ $T_z=26.75$ $M_y=-458.52$ $T_y=3.24$ $M_z=-8.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

L=448.81 $\lambda_{rel,y}=1.01$ $\lambda_{rel,z}=2.64$ $K_{c,y}=0.68$ $K_{c,z}=0.13$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.16$ $\sigma_{m,d}=42.69$ Sfr.=0.31

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=489.31 T_z=353.50 M_y=0.00 T_y=3.70 M_z=-16.59 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU Xl=1.83
Sollecitazioni: N=300.48 T_z=26.75 M_y=-458.52 T_y=3.24 M_z=-8.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=87.00 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.16$ $\sigma_{m,d}=42.69$ Sfr.=0.31

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU Xl=4.27
Sollecitazioni: N=5.25 T_z=-609.71 M_y=252.83 T_y=3.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=24.00
Tensioni: $\tau_d=7.04$ Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU Xl=1.93
Sollecitazioni: N=288.07 T_z=0.00 M_y=-459.89 T_y=3.24 M_z=-8.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=42.73$ Sfr.=0.29

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.34 (L/1274) f_{z,g}=0.23 (L/1847)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.22 (L/1902) f_{z,g}=0.17 (L/2582)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.42 (L/1007) f_{z,g}=0.28 (L/1504)

Asta n. 2079 (-1631 -1146) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=173.46 $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.92$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.92$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.86$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.92$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU Xl=0.22
Sollecitazioni: N=181.76 T_z=392.56 M_y=297.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
L=173.46 $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=1.53
Sollecitazioni: N=-2.05 T_z=16.04 M_y=2.11 T_y=2.92 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=173.46 $\lambda_{rel,m}=0.39$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: N=-2.53
[Par.] M_{y,sx}=-66.08 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=49.56
[Lin.] M_{z,sx}=14.75 M_{z,dx}=0.00 M_{z,eq}=-8.85
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=173.46 $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.56$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.22
Sollecitazioni: N=181.76 T_z=319.16 M_y=242.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.01$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.92$ Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.73$
Sollecitazioni: $N=-8.45$ $T_z=4.81$ $M_y=0.00$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4850) $f_{z,g}=0.03$ (L/5632)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7040) $f_{z,g}=0.02$ (L/8244)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3861) $f_{z,g}=0.03$ (L/4501)

Asta n. 2080 (-1450 -1171) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $Xl=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $Xl=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5596) $f_{z,g}=0.02$ (L/6583)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8197) $f_{z,g}=0.01$ (L/9635)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4456) $f_{z,g}=0.03$ (L/5262)
- Asta n. 2080 (-1450 -1696) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=2.27$
Sollecitazioni: $N=79.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=395.85$ $\lambda_{rel,y}=0.89$ $\lambda_{rel,z}=2.33$ $K_{c,y}=0.77$ $K_{c,z}=0.17$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=7.20$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=3.96$
Sollecitazioni: $N=134.30$ $T_z=-87.93$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.27$
Sollecitazioni: $N=79.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=7.20$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=125.71$ $M_y=48.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.45$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.27$
Sollecitazioni: $N=79.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-81.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.20$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $Xl=2.27$
Sollecitazioni: $N=296.41$ $T_z=0.00$ $M_y=-367.80$ $T_y=0.00$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=395.85$ $\lambda_{rel,y}=0.89$ $\lambda_{rel,z}=2.33$ $K_{c,y}=0.77$ $K_{c,z}=0.17$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $\sigma_{m,d}=32.98$ $Sfr.=0.24$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=3.96$
Sollecitazioni: $N=494.42$ $T_z=-318.86$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.90$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $Xl=2.27$

- Sollecitazioni: $N=296.41$ $T_z=0.00$ $M_y=-367.80$ $T_y=0.00$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $\sigma_{m,d}=32.98$ $Sfr.=0.24$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=578.79$ $M_y=227.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=6.68$ $Sfr.=0.28$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.27$
 Sollecitazioni: $N=296.41$ $T_z=0.00$ $M_y=-367.80$ $T_y=0.00$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=32.98$ $Sfr.=0.23$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1893) $f_{z,g}=0.16$ (L/2398)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2820) $f_{z,g}=0.10$ (L/3602)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1498) $f_{z,g}=0.20$ (L/1893)
- Asta n. 2081 (-1656 -1632) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-106.34$ $M_y=59.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=333.73$ $\lambda_{rel,y}=0.75$ $\lambda_{rel,z}=1.96$ $K_{c,y}=0.85$ $K_{c,z}=0.23$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.24$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=95.21$ $T_z=58.36$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.37$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-106.34$ $M_y=59.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.24$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-106.34$ $M_y=59.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.23$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-106.34$ $M_y=59.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.24$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-486.96$ $M_y=277.26$ $T_y=2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=333.73$ $\lambda_{rel,y}=0.75$ $\lambda_{rel,z}=1.96$ $K_{c,y}=0.85$ $K_{c,z}=0.23$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=24.61$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=350.10$ $T_z=208.99$ $M_y=0.00$ $T_y=2.41$ $M_z=-8.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.35$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-486.96$ $M_y=277.26$ $T_y=2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=24.61$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-486.96$ $M_y=277.26$ $T_y=2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.62$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-486.96$ $M_y=277.26$ $T_y=2.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-24.61$ $Sfr.=0.17$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.16$ (L/1909) $f_{z,l}=0.05$ (L/6873)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.09$ (L/3289) $f_{z,l}=0.03$ (L/11853)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.22$ (L/1430) $f_{z,l}=0.06$ (L/5144)

Asta n. 2081 (-1632 -1147) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=173.46 λ_{rel,y}=0.47 λ_{rel,z}=1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.22 σ_{m,d}=7.92 Sfr.=0.04

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.22 Sfr.=0.00

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.22 σ_{m,d}=7.92 Sfr.=0.04

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.02

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-7.92 Sfr.=0.04

 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=181.76 T_z=392.56 M_y=297.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=173.46 λ_{rel,y}=0.47 λ_{rel,z}=1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.83 σ_{m,d}=36.92 Sfr.=0.38

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=1.53
 Sollecitazioni: N=-2.05 T_z=16.04 M_y=2.11 T_y=2.92 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=173.46 λ_{rel,m}=0.39 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.26 Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: N=-2.53
 [Par.] M_{y,sx}=-66.08 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=49.56
 [Lin.] M_{z,sx}=14.75 M_{z,dx}=0.00 M_{z,eq}=-8.85
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=173.46 λ_{rel,y}=0.47 λ_{rel,z}=1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-8.56 Sfr.=0.06

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=181.76 T_z=319.16 M_y=242.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.83 Sfr.=0.02

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=181.76 T_z=392.56 M_y=297.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.83 σ_{m,d}=36.92 Sfr.=0.38

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=181.76 T_z=392.56 M_y=297.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=4.01 Sfr.=0.22

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.53
 Sollecitazioni: N=-2.05 T_z=16.04 M_y=2.11 T_y=2.92 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-0.26 Sfr.=0.00

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=181.76 T_z=392.56 M_y=297.82 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-36.92 Sfr.=0.37

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=1.73
 Sollecitazioni: N=-8.45 T_z=4.81 M_y=0.00 T_y=2.92 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4850) $f_{z,G}=0.03$ (L/5652)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/7167) $f_{z,G}=0.02$ (L/8265)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.04$ (L/3861) $f_{z,G}=0.03$ (L/4501)

Asta n. 2082 (-1451 -1172) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_1=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_1=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_1=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5564) $f_{z,G}=0.02$ (L/6583)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8151) $f_{z,G}=0.01$ (L/9635)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4436) $f_{z,G}=0.03$ (L/5252)

Asta n. 2082 (-1451 -1654) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=96.63$ $M_y=54.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=275.35$ $\lambda_{rel,y}=0.62$ $\lambda_{rel,z}=1.62$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.82$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=2.75$
Sollecitazioni: $N=88.55$ $T_z=-43.35$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=96.63$ $M_y=54.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.82$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=96.63$ $M_y=54.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=96.63$ $M_y=54.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.82$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=445.31$ $M_y=256.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=275.35$ $\lambda_{rel,y}=0.62$ $\lambda_{rel,z}=1.62$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=22.75$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_1=2.75$
Sollecitazioni: $N=324.43$ $T_z=-153.01$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.16$ $M_z=-3.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.25$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=445.31$ $M_y=256.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=22.75$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=445.31$ $M_y=256.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.14$ $Sfr.=0.21$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=445.31$ $M_y=256.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-22.75$ $Sfr.=0.16$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,G}=0.03$ (L/9584) $f_{z,L}=0.01$ (L/24902)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,G}=0.02$ (L/13289) $f_{z,L}=0.01$ (L/41960)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,G}=0.03$ (L/7825) $f_{z,L}=0.01$ (L/18764)

Asta n. 2083 (-1650 -1633) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=1.97$
Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-85.84$ $M_y=63.49$ $T_y=-1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=218.65$ $\lambda_{rel,y}=0.49$ $\lambda_{rel,z}=1.28$ $K_{c,y}=0.95$ $K_{c,z}=0.49$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.64$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=57.79 T_z=13.16 M_y=0.00 T_y=-1.26 M_z=2.75 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.22 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.97
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=-85.84 M_y=63.49 T_y=-1.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.01 $\sigma_{m,d}$ =5.64 Sfr.=0.02
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=1.97
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=-85.84 M_y=63.49 T_y=-1.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: τ_d =0.99 Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.97
Sollecitazioni: N=1.41 T_z=-85.84 M_y=63.49 T_y=-1.26 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-5.64 Sfr.=0.02
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU Xl=1.97
Sollecitazioni: N=5.26 T_z=-393.98 M_y=297.46 T_y=-3.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=87.00
L=218.65 $\lambda_{rel,y}$ =0.49 $\lambda_{rel,z}$ =1.28 K_{c,y}=0.95 K_{c,z}=0.49
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.02 $\sigma_{m,d}$ =26.40 Sfr.=0.18
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=210.89 T_z=40.32 M_y=0.00 T_y=-3.45 M_z=7.55 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.81 Sfr.=0.01
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU Xl=1.97
Sollecitazioni: N=5.26 T_z=-393.98 M_y=297.46 T_y=-3.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=87.00 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.02 $\sigma_{m,d}$ =26.40 Sfr.=0.18
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU Xl=1.97
Sollecitazioni: N=5.26 T_z=-393.98 M_y=297.46 T_y=-3.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=24.00
Tensioni: τ_d =4.55 Sfr.=0.19
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU Xl=1.97
Sollecitazioni: N=5.26 T_z=-393.98 M_y=297.46 T_y=-3.42 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-26.40 Sfr.=0.18
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) f_{z,g}=0.14 (L/1398) f_{z,L}=0.02 (L/10754)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) f_{z,g}=0.08 (L/2446) f_{z,L}=0.01 (L/17499)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) f_{z,g}=0.19 (L/1041) f_{z,L}=0.02 (L/8259)
- Asta n. 2083 (-1633 -1148) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=173.46 $\lambda_{rel,y}$ =0.47 $\lambda_{rel,z}$ =1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.22 $\sigma_{m,d}$ =7.92 Sfr.=0.04
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.22 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =0.22 $\sigma_{m,d}$ =7.92 Sfr.=0.04
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: τ_d =0.86 Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
Sollecitazioni: N=47.96 T_z=84.21 M_y=63.89 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-7.92 Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_1=0.22$
 Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ $Sfr.=0.38$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_1=1.53$
 Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=173.46$ $\lambda_{rel,m}=0.39$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.53$
 [Par.] $M_{y,sx}=-66.08$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=49.56$
 [Lin.] $M_{z,sx}=14.75$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.85$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.56$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_1=0.22$
 Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=319.16$ $M_y=242.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_1=0.22$
 Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ $Sfr.=0.38$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_1=0.22$
 Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.01$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_1=1.53$
 Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_1=0.22$
 Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.92$ $Sfr.=0.37$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_1=1.73$
 Sollecitazioni: $N=-8.45$ $T_z=4.81$ $M_y=0.00$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4850) $f_{z,g}=0.03$ (L/5652)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/7167) $f_{z,g}=0.02$ (L/8308)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.04$ (L/3843) $f_{z,g}=0.03$ (L/4513)

Asta n. 2084 (-1452 -1173) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.95$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.98$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $\sigma_{m,d}=37.87$ $Sfr.=0.40$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.72$ $T_z=18.20$ $M_y=2.22$ $T_y=3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.82$
 [Par.] $M_{y,sx}=-66.77$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=50.08$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-15.36$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=9.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.72$ $Sfr.=0.07$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=354.66$ $M_y=246.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $\sigma_{m,d}=37.87$ $Sfr.=0.40$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.50$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.72$ $T_z=18.20$ $M_y=2.22$ $T_y=3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.28$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-37.87$ $Sfr.=0.38$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-9.40$ $T_z=5.84$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4932) $f_{z,g}=0.02$ (L/5831)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7167) $f_{z,g}=0.02$ (L/8484)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3948) $f_{z,g}=0.03$ (L/4678)
- Asta n. 2084 (-1452 -1645) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=85.69$ $M_y=65.86$ $T_y=-3.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=154.84$ $\lambda_{rel,y}=0.35$ $\lambda_{rel,z}=0.91$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.85$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.55$
 Sollecitazioni: $N=43.00$ $T_z=19.19$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.03$ $M_z=-4.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=85.69$ $M_y=65.86$ $T_y=-3.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.85$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=85.69$ $M_y=65.86$ $T_y=-3.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.99$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.70$ $T_z=85.69$ $M_y=65.86$ $T_y=-3.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.35$ $T_z=399.74$ $M_y=314.34$ $T_y=-9.21$ $M_z=-1.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=154.84$ $\lambda_{rel,y}=0.35$ $\lambda_{rel,z}=0.91$ $K_{c,y}=0.99$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=28.35$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.55$
Sollecitazioni: $N=155.27$ $T_z=82.74$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.16$ $M_z=-12.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.35$ $T_z=399.74$ $M_y=314.34$ $T_y=-9.21$ $M_z=-1.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=28.35$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.35$ $T_z=399.74$ $M_y=314.34$ $T_y=-9.21$ $M_z=-1.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.61$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.35$ $T_z=399.74$ $M_y=314.34$ $T_y=-9.21$ $M_z=-1.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-28.35$ $Sfr.=0.20$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/4548) $f_{z,L}=0.02$ (L/6411)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/6784) $f_{z,L}=0.01$ (L/9277)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/3592) $f_{z,L}=0.03$ (L/5150)
- Asta n. 2086 (-1640 -1634) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=1.26$ $T_z=-90.52$ $M_y=59.08$ $T_y=-23.95$ $M_z=5.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=103.57$ $\lambda_{rel,y}=0.23$ $\lambda_{rel,z}=0.61$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.91$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=6.44$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=20.86$ $T_z=-56.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-23.95$ $M_z=24.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=1.26$ $T_z=-90.52$ $M_y=59.08$ $T_y=-23.95$ $M_z=5.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=6.44$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=1.26$ $T_z=-90.52$ $M_y=59.08$ $T_y=-23.95$ $M_z=5.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.08$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=1.26$ $T_z=-90.52$ $M_y=59.08$ $T_y=-23.95$ $M_z=5.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.44$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=4.59$ $T_z=-416.43$ $M_y=275.26$ $T_y=-63.58$ $M_z=13.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=103.57$ $\lambda_{rel,y}=0.23$ $\lambda_{rel,z}=0.61$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.91$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=27.62$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=73.73$ $T_z=-217.09$ $M_y=0.00$ $T_y=-64.97$ $M_z=67.29$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=4.59$ $T_z=-416.43$ $M_y=275.26$ $T_y=-63.58$ $M_z=13.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=27.62$ Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=4.59$ $T_z=-416.43$ $M_y=275.26$ $T_y=-63.58$ $M_z=13.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.86$ Sfr.=0.20

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.82$
Sollecitazioni: $N=4.59$ $T_z=-416.43$ $M_y=275.26$ $T_y=-63.58$ $M_z=13.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-27.62$ Sfr.=0.19

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.09$ (L/885) $f_{z,l}=0.01$ (L/8582)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.05$ (L/1619) $f_{z,l}=0.01$ (L/13842)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/650) $f_{z,l}=0.01$ (L/6811)

Asta n. 2086 (-1634 -1149) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=45.94$ $T_z=80.67$ $M_y=61.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=7.59$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=45.94$ $T_z=80.67$ $M_y=61.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=45.94$ $T_z=80.67$ $M_y=61.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=7.59$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=45.94$ $T_z=80.67$ $M_y=61.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.82$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=45.94$ $T_z=80.67$ $M_y=61.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.59$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=173.17$ $T_z=373.79$ $M_y=283.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $\sigma_{m,d}=35.16$ Sfr.=0.37

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-1.97$ $T_z=15.36$ $M_y=2.02$ $T_y=2.79$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=173.46$ $\lambda_{rel,m}=0.39$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.43$
[Par.] $M_{y,sx}=-63.30$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=47.47$
[Lin.] $M_{z,sx}=14.13$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.20$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=173.17$ $T_z=304.07$ $M_y=230.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=173.17$ $T_z=373.79$ $M_y=283.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $\sigma_{m,d}=35.16$ Sfr.=0.37

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=173.17$ $T_z=373.79$ $M_y=283.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.82$ Sfr.=0.21

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-1.97$ $T_z=15.36$ $M_y=2.02$ $T_y=2.79$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.22$
Sollecitazioni: $N=173.17$ $T_z=373.79$ $M_y=283.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.16$ Sfr.=0.35

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.73$
Sollecitazioni: $N=-8.09$ $T_z=4.61$ $M_y=0.00$ $T_y=2.79$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5099) $f_{z,g}=0.03$ (L/5925)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7435) $f_{z,g}=0.02$ (L/8694)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/4038) $f_{z,g}=0.03$ (L/4728)

Asta n. 2087 (205 159) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.15$ $T_z=83.97$ $M_y=62.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.81$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.15$ $T_z=83.97$ $M_y=62.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.15$ $T_z=83.97$ $M_y=62.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.81$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.15$ $T_z=83.97$ $M_y=62.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.86$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.15$ $T_z=83.97$ $M_y=62.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.81$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=197.41$ $T_z=394.17$ $M_y=298.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.90$ $\sigma_{m,d}=36.97$ Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=19.17$ $M_y=2.30$ $T_y=-3.19$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.29$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.71$
[Par.] $M_{y,sx}=-65.30$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=48.98$
[Lin.] $M_{z,sx}=-14.77$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.86$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.49$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=197.41$ $T_z=317.85$ $M_y=240.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.90$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=197.41$ $T_z=394.17$ $M_y=298.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.90$ $\sigma_{m,d}=36.97$ Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=197.41$ $T_z=394.17$ $M_y=298.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.03$ Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=197.41$ $T_z=394.17$ $M_y=298.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.97$ Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-9.04$ $T_z=5.62$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.19$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4794) $f_{z,g}=0.02$ (L/5661)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6995) $f_{z,g}=0.02$ (L/8243)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3834) $f_{z,g}=0.03$ (L/4525)

Asta n. 2089 (-1500 -1180) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.20$ $T_z=82.27$ $M_y=54.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=6.76$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.20$ $T_z=82.27$ $M_y=54.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.20$ $T_z=82.27$ $M_y=54.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=6.76$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.20$ $T_z=82.27$ $M_y=54.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.20$ $T_z=82.27$ $M_y=54.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.76$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=203.97$ $T_z=386.18$ $M_y=255.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ $\sigma_{m,d}=31.73$ Sfr.=0.33

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.27$ $M_y=2.16$ $T_y=3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.27$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-56.72$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=42.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.29$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-7.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.45$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=203.97$ $T_z=309.59$ $M_y=205.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=203.97$ $T_z=386.18$ $M_y=255.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ $\sigma_{m,d}=31.73$ Sfr.=0.33

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=203.97$ $T_z=386.18$ $M_y=255.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.95$ Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=203.97$ $T_z=386.18$ $M_y=255.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.73$ Sfr.=0.32

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
Sollecitazioni: $N=-8.37$ $T_z=5.52$ $M_y=0.00$ $T_y=3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5914) $f_{z,g}=0.02$ (L/7202)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8687) $f_{z,g}=0.01$ (L/10490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4711) $f_{z,g}=0.02$ (L/5743)

Asta n. 2089 (-1701 -1500) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.19$
Sollecitazioni: $N=106.50$ $T_z=3.05$ $M_y=-152.39$ $T_y=1.49$ $M_z=-4.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=490.98$ $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=2.88$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=14.48$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=187.31$ $T_z=125.71$ $M_y=0.00$ $T_y=1.49$ $M_z=-7.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.72$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.19$
Sollecitazioni: $N=106.50$ $T_z=3.05$ $M_y=-152.39$ $T_y=1.49$ $M_z=-4.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.41$ $\sigma_{m,d}=14.48$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=1.75$ $T_z=-155.95$ $M_y=39.12$ $T_y=1.49$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.80$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.19$
Sollecitazioni: $N=106.50$ $T_z=3.05$ $M_y=-152.39$ $T_y=1.49$ $M_z=-4.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.48$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=2.19$
Sollecitazioni: $N=394.30$ $T_z=13.67$ $M_y=-697.43$ $T_y=4.28$ $M_z=-11.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=490.98$ $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=2.88$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.52$ $\sigma_{m,d}=64.62$ Sfr.=0.46

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=688.61$ $T_z=457.74$ $M_y=0.00$ $T_y=4.58$ $M_z=-22.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.65$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.19$
Sollecitazioni: $N=394.30$ $T_z=13.67$ $M_y=-697.43$ $T_y=4.28$ $M_z=-11.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.52$ $\sigma_{m,d}=64.62$ Sfr.=0.46

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=6.48$ $T_z=-719.36$ $M_y=186.37$ $T_y=4.10$ $M_z=-1.28$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.30$ Sfr.=0.35

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.19$

Sollecitazioni: $N=394.30$ $T_z=13.67$ $M_y=-697.43$ $T_y=4.28$ $M_z=-11.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=64.62$ $Sfr.=0.44$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.64$ (L/733) $f_{z,g}=0.47$ (L/992)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.43$ (L/1088) $f_{z,g}=0.33$ (L/1421)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.81$ (L/581) $f_{z,g}=0.59$ (L/799)

Asta n. 2090 (205 -1777) Tlg-20x40 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=192.26$ $T_z=-102.95$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=470.11$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.38$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.44$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=1.67$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=192.26$ $T_z=-102.95$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=191.20$ $T_z=63.61$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.74$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=192.26$ $T_z=-102.95$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=1.67$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=192.26$ $T_z=-102.95$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.39$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=192.26$ $T_z=-102.95$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.39$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=192.26$ $T_z=-102.95$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.21$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.67$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=822.22$ $T_z=-139.94$ $M_y=143.38$ $T_y=8.76$ $M_z=-50.27$ $M_x=-14.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=470.11$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.38$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.44$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ $\sigma_{m,d}=4.57$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=-98.71$ $T_z=67.59$ $M_y=0.00$ $T_y=12.66$ $M_z=-1.26$ $M_x=-2.09$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=470.11$ $\lambda_{rel,m}=0.44$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=-52.73$ $T_z=-100.35$ $M_y=77.25$ $T_y=-12.22$ $M_z=-55.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=470.11$ $\lambda_{rel,m}=0.44$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.53$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-98.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-71.05$ $M_{y,eq}=57.68$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.26$ $M_{z,dx}=56.06$ $M_{z,eq}=33.14$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=470.11$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.38$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-2.32$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU $X_l=4.70$
 Sollecitazioni: $N=857.32$ $T_z=-143.30$ $M_y=158.56$ $T_y=-1.83$ $M_z=31.41$ $M_x=2.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=38.66$ $T_z=74.00$ $M_y=0.00$ $T_y=5.38$ $M_z=-81.03$ $M_x=-14.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=822.22$ $T_z=-139.94$ $M_y=143.38$ $T_y=8.76$ $M_z=-50.27$ $M_x=-14.19$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ $\sigma_{m,d}=4.57$ Sfr.=0.04
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=40.04$ $T_z=-142.54$ $M_y=155.12$ $T_y=5.38$ $M_z=-56.69$ $M_x=-14.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.53$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=614.38$ $T_z=-144.95$ $M_y=166.03$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.83$ $M_x=-4.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.54$ Sfr.=0.03
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=-52.73$ $T_z=-100.35$ $M_y=77.25$ $T_y=-12.22$ $M_z=-55.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-3.53$ Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=4.70$
Sollecitazioni: $N=40.04$ $T_z=-142.54$ $M_y=155.12$ $T_y=5.38$ $M_z=-56.69$ $M_x=-14.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.03$ Sfr.=0.03
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-98.71$ $T_z=67.59$ $M_y=0.00$ $T_y=12.66$ $M_z=-1.26$ $M_x=-2.09$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/107868)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/94924)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/50491)
- Asta n. 2090 (-1777 -1775) Tlg-20x40 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=-54.00$ $M_y=92.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=286.21$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.84$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.80$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=1.74$ Sfr.=0.01
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=51.32$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=51.32$ $M_y=89.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=-54.00$ $M_y=92.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=1.74$ Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=-54.00$ $M_y=92.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.20$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=-54.00$ $M_y=92.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.20$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=191.60$ $T_z=-54.00$ $M_y=92.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.74$ Sfr.=0.01

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=856.39$ $T_z=-95.95$ $M_y=237.22$ $T_y=-1.83$ $M_z=26.20$ $M_x=2.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=286.21$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.84$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.80$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ $\sigma_{m,d}=5.43$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-24.47$ $T_z=50.79$ $M_y=77.25$ $T_y=2.91$ $M_z=-55.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=286.21$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.53$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-69.74$
[Par.] $M_{y,sx}=-71.05$ $M_{y,dx}=-86.55$ $M_{y,eq}=85.94$
[Lin.] $M_{z,sx}=-56.05$ $M_{z,dx}=47.07$ $M_{z,eq}=52.46$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=286.21$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.84$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.80$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $\sigma_{m,d}=-3.58$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=856.39$ $T_z=40.98$ $M_y=158.56$ $T_y=-1.83$ $M_z=31.43$ $M_x=2.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=39.13$ $T_z=65.11$ $M_y=155.12$ $T_y=5.38$ $M_z=-56.78$ $M_x=-14.31$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=856.39$ $T_z=-95.95$ $M_y=237.22$ $T_y=-1.83$ $M_z=26.20$ $M_x=2.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.07$ $\sigma_{m,d}=5.43$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 47 SLU $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=821.31$ $T_z=-84.59$ $M_y=189.56$ $T_y=8.76$ $M_z=-25.29$ $M_x=-13.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.32$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=613.44$ $T_z=-90.38$ $M_y=228.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.07$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.34$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-24.47$ $T_z=50.79$ $M_y=77.25$ $T_y=2.91$ $M_z=-55.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-3.53$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=2.86$
Sollecitazioni: $N=856.39$ $T_z=-95.95$ $M_y=237.22$ $T_y=-1.83$ $M_z=26.20$ $M_x=2.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.43$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-69.74$ $T_z=47.25$ $M_y=71.05$ $T_y=-3.14$ $M_z=56.05$ $M_x=-2.45$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/31926)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/69793)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/22230)

Asta n. 2090 (-1775 -1778) Tlg-20x40 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=3.27$
Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=27.22$ $M_y=-195.36$ $T_y=3.69$ $M_z=-2.96$ $M_x=-1.18$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=326.99$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.77$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-335.19$
[Par.] $M_{y,sx}=-90.37$ $M_{y,dx}=195.36$ $M_{y,eq}=-185.72$
[Lin.] $M_{z,sx}=15.03$ $M_{z,dx}=-2.96$ $M_{z,eq}=-10.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- $L=326.99$ $\lambda_{rel,y}=0.48$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{C,y}=0.96$ $K_{C,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{C,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=3.86$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=147.55$ $M_y=90.37$ $T_y=3.69$ $M_z=-15.03$ $M_x=-1.18$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=147.55$ $M_y=90.37$ $T_y=3.69$ $M_z=-15.03$ $M_x=-1.18$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{Cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.55$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=147.55$ $M_y=90.37$ $T_y=3.69$ $M_z=-15.03$ $M_x=-1.18$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{Cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.55$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=3.27$
 Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=27.22$ $M_y=-195.36$ $T_y=3.69$ $M_z=-2.96$ $M_x=-1.18$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{C,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{C,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=-3.77$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=3.27$
 Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=27.22$ $M_y=-195.36$ $T_y=3.69$ $M_z=-2.96$ $M_x=-1.18$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.77$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-335.19$ $T_z=147.55$ $M_y=90.37$ $T_y=3.69$ $M_z=-15.03$ $M_x=-1.18$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{C,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{C,0,d}=-0.42$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $Xl=2.18$
 Sollecitazioni: $N=-1157.16$ $T_z=162.66$ $M_y=-311.03$ $T_y=-9.22$ $M_z=0.00$ $M_x=4.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=326.99$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.83$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 17 SLU $Xl=3.27$
 Sollecitazioni: $N=-1008.08$ $T_z=183.72$ $M_y=-637.09$ $T_y=11.95$ $M_z=-9.49$ $M_x=-4.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=326.99$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.30$ $Sfr.=0.10$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1008.08$
 [Par.] $M_{y,sx}=-219.41$ $M_{y,dx}=637.09$ $M_{y,eq}=-556.73$
 [Lin.] $M_{z,sx}=48.58$ $M_{z,dx}=-9.49$ $M_{z,eq}=-32.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=326.99$ $\lambda_{rel,y}=0.48$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{C,y}=0.96$ $K_{C,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{C,0,d}=-1.26$ $\sigma_{m,d}=11.67$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-561.88$ $T_z=176.61$ $M_y=103.94$ $T_y=22.04$ $M_z=-101.57$ $M_x=-13.96$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1008.08$ $T_z=340.15$ $M_y=219.41$ $T_y=11.95$ $M_z=-48.58$ $M_x=-4.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{Cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.28$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1008.08$ $T_z=340.15$ $M_y=219.41$ $T_y=11.95$ $M_z=-48.58$ $M_x=-4.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{Cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.28$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=3.27$
 Sollecitazioni: $N=-1008.08$ $T_z=183.72$ $M_y=-637.09$ $T_y=11.95$ $M_z=-9.49$ $M_x=-4.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{C,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{C,0,d}=-1.26$ $\sigma_{m,d}=-12.30$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=3.27$
 Sollecitazioni: $N=-1008.08$ $T_z=183.72$ $M_y=-637.09$ $T_y=11.95$ $M_z=-9.49$ $M_x=-4.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.30$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $Xl=0.00$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-1257.38$ $T_z=351.52$ $M_y=223.92$ $T_y=20.41$ $M_z=-74.16$ $M_x=-8.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.57$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/16684)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/32194)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/11988)

Asta n. 2090 (-1778 207) Tlg-20x40 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.77$
Sollecitazioni: $N=-335.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-206.28$ $T_y=3.69$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=429.32 $\lambda_{rel,m}=0.42$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.87$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.18$
Sollecitazioni: $N=-335.30$ $T_z=-14.96$ $M_y=-203.24$ $T_y=3.69$ $M_z=1.38$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=429.32 $\lambda_{rel,m}=0.42$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.86$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-336.06$
[Par.] $M_{y,sx}=195.36$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-174.04$
[Lin.] $M_{z,sx}=2.96$ $M_{z,dx}=12.25$ $M_{z,eq}=6.17$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=429.32$ $\lambda_{rel,y}=0.63$ $\lambda_{rel,z}=1.26$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.51$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=3.49$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-335.00$ $T_z=28.34$ $M_y=-195.36$ $T_y=3.69$ $M_z=-2.96$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-336.06$ $T_z=-123.21$ $M_y=0.00$ $T_y=3.69$ $M_z=12.25$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.46$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-336.06$ $T_z=-123.21$ $M_y=0.00$ $T_y=3.69$ $M_z=12.25$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.46$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.77$
Sollecitazioni: $N=-335.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-206.28$ $T_y=3.69$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=-3.87$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.77$
Sollecitazioni: $N=-335.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-206.28$ $T_y=3.69$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.87$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=4.12$
Sollecitazioni: $N=-336.06$ $T_z=-123.21$ $M_y=0.00$ $T_y=3.69$ $M_z=12.25$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 3 SND $X_l=2.35$
Sollecitazioni: $N=21.07$ $T_z=-34.65$ $M_y=-118.48$ $T_y=-22.69$ $M_z=-41.06$ $M_x=5.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 $L=429.32$ $\lambda_{rel,y}=0.63$ $\lambda_{rel,z}=1.26$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.51$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=3.76$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=0.29$
Sollecitazioni: $N=-760.21$ $T_z=-70.35$ $M_y=-618.87$ $T_y=22.63$ $M_z=0.00$ $M_x=-8.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=429.32 $\lambda_{rel,m}=0.42$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=11.60$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1008.49$ $T_z=-56.18$ $M_y=-637.09$ $T_y=11.95$ $M_z=-9.52$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=429.32 $\lambda_{rel,m}=0.42$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.30$ $Sfr.=0.10$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
Sollecitazioni: $N=-1259.24$
[Par.] $M_{y,sx}=669.75$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-502.31$
[Lin.] $M_{z,sx}=7.48$ $M_{z,dx}=76.57$ $M_{z,eq}=42.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=429.32$ $\lambda_{rel,y}=0.63$ $\lambda_{rel,z}=1.26$ $K_{c,y}=0.91$ $K_{c,z}=0.51$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.57$ $\sigma_{m,d}=11.03$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 3 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=21.68$ $T_z=51.96$ $M_y=-98.11$ $T_y=-22.69$ $M_z=12.34$ $M_x=5.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-576.81$ $T_z=8.57$ $M_y=-276.81$ $T_y=50.64$ $M_z=-29.60$ $M_x=-13.76$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 3 SND $Xl=2.35$
Sollecitazioni: $N=21.07$ $T_z=-34.65$ $M_y=-118.48$ $T_y=-22.69$ $M_z=-41.06$ $M_x=5.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=3.76$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=4.12$
Sollecitazioni: $N=-1009.87$ $T_z=-253.20$ $M_y=0.00$ $T_y=11.95$ $M_z=39.71$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.95$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=4.12$
Sollecitazioni: $N=-1009.87$ $T_z=-253.20$ $M_y=0.00$ $T_y=11.95$ $M_z=39.71$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.95$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1008.49$ $T_z=-56.18$ $M_y=-637.09$ $T_y=11.95$ $M_z=-9.52$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.26$ $\sigma_{m,d}=-12.30$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1008.49$ $T_z=-56.18$ $M_y=-637.09$ $T_y=11.95$ $M_z=-9.52$ $M_x=-4.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.30$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $Xl=4.12$
Sollecitazioni: $N=-1259.24$ $T_z=-261.13$ $M_y=0.00$ $T_y=20.41$ $M_z=76.57$ $M_x=-7.95$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.57$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.05$ (L/8337)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/18654)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/5761)
- Asta n. 2091 (-1508 -1181) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.60$ $T_z=81.35$ $M_y=53.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.68$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.60$ $T_z=81.35$ $M_y=53.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.60$ $T_z=81.35$ $M_y=53.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=6.68$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=53.60$ $T_z=81.35$ $M_y=53.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.83$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$

Sollecitazioni: $N=53.60$ $T_z=81.35$ $M_y=53.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.68$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.45$ $T_z=381.38$ $M_y=252.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.34$ $Sfr.=0.33$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.08$ $M_y=2.13$ $T_y=2.97$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=153.44$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.48$
 [Par.] $M_{y,sx}=-56.09$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=42.07$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.14$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-7.89$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=153.44$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.37$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.45$ $T_z=305.78$ $M_y=202.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.45$ $T_z=381.38$ $M_y=252.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=31.34$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.45$ $T_z=381.38$ $M_y=252.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.90$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.45$ $T_z=381.38$ $M_y=252.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.34$ $Sfr.=0.31$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.53$
 Sollecitazioni: $N=-8.28$ $T_z=5.46$ $M_y=0.00$ $T_y=2.97$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5965) $f_{z,g}=0.02$ (L/7165)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8742) $f_{z,g}=0.01$ (L/10530)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4744) $f_{z,g}=0.02$ (L/5696)

Asta n. 2091 (-1695 -1508) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.46$
 Sollecitazioni: $N=10.26$ $T_z=-141.33$ $M_y=118.13$ $T_y=5.66$ $M_z=8.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=371.24$ $\lambda_{rel,y}=0.84$ $\lambda_{rel,z}=2.18$ $K_{c,y}=0.80$ $K_{c,z}=0.19$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=12.45$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=3.71$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-156.89$ $M_y=155.02$ $T_y=5.66$ $M_z=9.94$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=371.24$ $\lambda_{rel,m}=0.63$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.05$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=143.54$ $T_z=60.97$ $M_y=0.00$ $T_y=5.66$ $M_z=-11.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.46$
 Sollecitazioni: $N=10.26$ $T_z=-141.33$ $M_y=118.13$ $T_y=5.66$ $M_z=8.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=12.45$ $Sfr.=0.04$

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-156.89$ $M_y=155.02$ $T_y=5.66$ $M_z=9.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.81$ Sfr.=0.04
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-156.89$ $M_y=155.02$ $T_y=5.66$ $M_z=9.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.05$ Sfr.=0.05
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=3.46$
Sollecitazioni: $N=37.96$ $T_z=-628.50$ $M_y=470.31$ $T_y=15.89$ $M_z=24.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=371.24$ $\lambda_{rel,y}=0.84$ $\lambda_{rel,z}=2.18$ $K_{c,y}=0.80$ $K_{c,z}=0.19$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=47.38$ Sfr.=0.32
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-398.75$ $M_y=377.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=4.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=371.24$ $\lambda_{rel,m}=0.63$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.51$ Sfr.=0.23
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-700.18$ $M_y=634.67$ $T_y=15.84$ $M_z=28.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=371.24$ $\lambda_{rel,m}=0.63$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-62.88$ Sfr.=0.42
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=526.25$ $T_z=230.41$ $M_y=0.00$ $T_y=17.43$ $M_z=-34.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.02$ Sfr.=0.03
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=368.34$ $T_z=160.07$ $M_y=0.00$ $T_y=25.24$ $M_z=-49.21$ $M_x=-5.79$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=3.46$
Sollecitazioni: $N=37.96$ $T_z=-628.50$ $M_y=470.31$ $T_y=15.89$ $M_z=24.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=47.38$ Sfr.=0.32
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 31 SLU $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-618.63$ $M_y=549.65$ $T_y=10.11$ $M_z=18.59$ $M_x=1.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=7.14$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.09
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-700.18$ $M_y=634.67$ $T_y=15.84$ $M_z=28.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.08$ Sfr.=0.34
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=3.71$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-700.18$ $M_y=634.67$ $T_y=15.84$ $M_z=28.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-62.88$ Sfr.=0.42
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.20$ (L/1869) $f_{z,L}=0.04$ (L/9298)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.12$ (L/3120) $f_{z,L}=0.03$ (L/13349)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.26$ (L/1412) $f_{z,L}=0.05$ (L/7490)
- Asta n. 2098 (-1646 -1642) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=403.23$ $T_z=-20.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.22$ $M_z=48.27$ $M_x=-16.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=46.72$ $\lambda_{rel,y}=0.05$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=1.01$ Sfr.=0.01
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=403.23$ $T_z=-20.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.22$ $M_z=48.27$ $M_x=-16.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ Sfr.=0.00
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=403.23$ $T_z=-20.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.22$ $M_z=48.27$ $M_x=-16.76$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=403.23$ $T_z=-20.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.22$ $M_z=48.27$ $M_x=-16.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=1.01$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=0.47$
Sollecitazioni: $N=390.68$ $T_z=-50.46$ $M_y=16.86$ $T_y=-94.22$ $M_z=4.25$ $M_x=-16.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.47$
Sollecitazioni: $N=390.68$ $T_z=-50.46$ $M_y=16.86$ $T_y=-94.22$ $M_z=4.25$ $M_x=-16.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=403.23$ $T_z=-20.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-94.22$ $M_z=48.27$ $M_x=-16.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.01$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1478.95$ $T_z=-175.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-230.39$ $M_z=101.59$ $M_x=-87.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=46.72$ $\lambda_{rel,y}=0.05$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.23$ $\sigma_{m,d}=2.12$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1478.95$ $T_z=-175.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-230.39$ $M_z=101.59$ $M_x=-87.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.23$ Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1478.95$ $T_z=-175.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-230.39$ $M_z=101.59$ $M_x=-87.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1478.95$ $T_z=-175.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-230.39$ $M_z=101.59$ $M_x=-87.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.23$ $\sigma_{m,d}=2.12$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=0.47$
Sollecitazioni: $N=1455.45$ $T_z=-231.08$ $M_y=95.84$ $T_y=-230.39$ $M_z=-6.03$ $M_x=-87.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.82$ $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.47$
Sollecitazioni: $N=1455.45$ $T_z=-231.08$ $M_y=95.84$ $T_y=-230.39$ $M_z=-6.03$ $M_x=-87.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.82$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=1493.89$ $T_z=-145.33$ $M_y=0.00$ $T_y=-251.47$ $M_z=119.41$ $M_x=-83.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.49$ Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/30615)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/40820)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/24492)

Asta n. 2098 (-1642 -1636) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.73$
Sollecitazioni: $N=200.19$ $T_z=-155.84$ $M_y=111.72$ $T_y=23.04$ $M_z=19.93$ $M_x=-17.70$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=1.53$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=221.54$ $T_z=-105.52$ $M_y=15.69$ $T_y=23.04$ $M_z=3.13$ $M_x=-17.70$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=221.54$ $T_z=-105.52$ $M_y=15.69$ $T_y=23.04$ $M_z=3.13$ $M_x=-17.70$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=200.19$ $T_z=-155.84$ $M_y=111.72$ $T_y=23.04$ $M_z=19.93$ $M_x=-17.70$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=1.53$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=200.19$ $T_z=-155.84$ $M_y=111.72$ $T_y=23.04$ $M_z=19.93$ $M_x=-17.70$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.39$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=200.19$ $T_z=-155.84$ $M_y=111.72$ $T_y=23.04$ $M_z=19.93$ $M_x=-17.70$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.39$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=200.19$ $T_z=-155.84$ $M_y=111.72$ $T_y=23.04$ $M_z=19.93$ $M_x=-17.70$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.53$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=893.28$ $T_z=-510.37$ $M_y=429.03$ $T_y=127.55$ $M_z=84.09$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=937.60$ $T_z=-405.90$ $M_y=91.82$ $T_y=127.55$ $M_z=-8.92$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=937.60$ $T_z=-405.90$ $M_y=91.82$ $T_y=127.55$ $M_z=-8.92$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=893.28$ $T_z=-510.37$ $M_y=429.03$ $T_y=127.55$ $M_z=84.09$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=893.28$ $T_z=-510.37$ $M_y=429.03$ $T_y=127.55$ $M_z=84.09$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.32$ $\tau_{tor,d}=0.06$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=893.28$ $T_z=-510.37$ $M_y=429.03$ $T_y=127.55$ $M_z=84.09$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.32$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=893.28$ $T_z=-510.37$ $M_y=429.03$ $T_y=127.55$ $M_z=84.09$ $M_x=-91.08$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.04$ $Sfr.=0.04$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/95573)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/127430)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/63715)

Asta n. 2098 (-1636 -1635) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=17.35$ $T_z=-255.35$ $M_y=281.85$ $T_y=-59.59$ $M_z=-25.55$ $M_x=-17.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=3.35$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=37.74$ $T_z=-207.27$ $M_y=112.31$ $T_y=-59.59$ $M_z=17.91$ $M_x=-17.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=37.74$ $T_z=-207.27$ $M_y=112.31$ $T_y=-59.59$ $M_z=17.91$ $M_x=-17.95$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=17.35$ $T_z=-255.35$ $M_y=281.85$ $T_y=-59.59$ $M_z=-25.55$ $M_x=-17.95$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=3.35$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=17.35$ $T_z=-255.35$ $M_y=281.85$ $T_y=-59.59$ $M_z=-25.55$ $M_x=-17.95$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.66$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=17.35$ $T_z=-255.35$ $M_y=281.85$ $T_y=-59.59$ $M_z=-25.55$ $M_x=-17.95$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.66$ Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=17.35$ $T_z=-255.35$ $M_y=281.85$ $T_y=-59.59$ $M_z=-25.55$ $M_x=-17.95$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.35$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=256.25$ $T_z=-791.61$ $M_y=978.21$ $T_y=-181.03$ $M_z=-56.75$ $M_x=-92.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=10.96$ Sfr.=0.09
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=-44.60$ $T_z=-197.69$ $M_y=154.50$ $T_y=-45.72$ $M_z=0.00$ $M_x=-7.15$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=72.92$ $\lambda_{rel,m}=0.16$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.55$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-90.54$ $T_z=-264.95$ $M_y=304.90$ $T_y=-105.74$ $M_z=-70.03$ $M_x=-17.33$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=72.92$ $\lambda_{rel,m}=0.16$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.51$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-90.54$
[Lin.] $M_{y,sx}=-128.36$ $M_{y,dx}=-304.90$ $M_{y,eq}=234.29$
[Lin.] $M_{z,sx}=-7.08$ $M_{z,dx}=-70.03$ $M_{z,eq}=-39.19$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=72.92$ $\lambda_{rel,y}=0.09$ $\lambda_{rel,z}=0.18$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-3.16$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=337.59$ $T_z=-659.70$ $M_y=399.56$ $T_y=-143.84$ $M_z=86.53$ $M_x=-88.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=296.35$ $T_z=-697.09$ $M_y=431.76$ $T_y=-181.03$ $M_z=75.25$ $M_x=-92.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=256.25$ $T_z=-791.61$ $M_y=978.21$ $T_y=-181.03$ $M_z=-56.75$ $M_x=-92.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=10.96$ Sfr.=0.09
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=256.25$ $T_z=-791.61$ $M_y=978.21$ $T_y=-181.03$ $M_z=-56.75$ $M_x=-92.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.03$ $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=256.25$ $T_z=-791.61$ $M_y=978.21$ $T_y=-181.03$ $M_z=-56.75$ $M_x=-92.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.03$ Sfr.=0.10
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-90.54$ $T_z=-264.95$ $M_y=304.90$ $T_y=-105.74$ $M_z=-70.03$ $M_x=-17.33$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-4.51$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=256.25$ $T_z=-791.61$ $M_y=978.21$ $T_y=-181.03$ $M_z=-56.75$ $M_x=-92.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.96$ Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-110.19$ $T_z=-239.56$ $M_y=258.43$ $T_y=-90.49$ $M_z=-54.19$ $M_x=-11.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/76458)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,s}=0.00$ (L/117627)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/54612)

Asta n. 2098 (-1635 -1624) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-70.16$ $T_z=-360.74$ $M_y=355.01$ $T_y=-23.35$ $M_z=-29.39$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=37.82$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.16$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-70.16$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-281.97$ $M_{y,dx}=-355.01$ $M_{y,eq}=325.80$
 [Lin.] $M_{z,sx}=24.56$ $M_{z,dx}=-29.39$ $M_{z,eq}=-27.46$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=37.82$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.09$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-3.83$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-63.78$ $T_z=-345.70$ $M_y=281.97$ $T_y=-23.35$ $M_z=-24.56$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-70.16$ $T_z=-360.74$ $M_y=355.01$ $T_y=-23.35$ $M_z=-29.39$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-70.16$ $T_z=-360.74$ $M_y=355.01$ $T_y=-23.35$ $M_z=-29.39$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-70.16$ $T_z=-360.74$ $M_y=355.01$ $T_y=-23.35$ $M_z=-29.39$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-4.16$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-70.16$ $T_z=-360.74$ $M_y=355.01$ $T_y=-23.35$ $M_z=-29.39$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.16$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-70.16$ $T_z=-360.74$ $M_y=355.01$ $T_y=-23.35$ $M_z=-29.39$ $M_x=-18.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=8.22$ $T_z=-1136.77$ $M_y=1210.26$ $T_y=-92.58$ $M_z=-70.84$ $M_x=-94.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=37.82$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.09$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=13.58$ Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-221.08$ $T_z=-324.58$ $M_y=270.19$ $T_y=46.98$ $M_z=0.00$ $M_x=-7.33$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=37.82$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.70$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-54.61$ $T_z=-1179.54$ $M_y=1278.46$ $T_y=-114.39$ $M_z=-114.53$ $M_x=-98.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=37.82 $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-15.17$ Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
Sollecitazioni: N=-54.61
[Lin.] $M_{y,sx}=-1037.91$ $M_{y,dx}=-1278.46$ $M_{y,eq}=1182.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=90.89$ $M_{z,dx}=-114.53$ $M_{z,eq}=-105.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=37.82 $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.09$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-14.01$ Sfr.=0.09

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=124.86 $T_z=-359.40$ $M_y=305.41$ $T_y=-9.28$ $M_z=4.78$ $M_x=-24.99$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=22.18 $T_z=-1103.86$ $M_y=978.55$ $T_y=-92.58$ $M_z=-51.70$ $M_x=-94.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=8.22 $T_z=-1136.77$ $M_y=1210.26$ $T_y=-92.58$ $M_z=-70.84$ $M_x=-94.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=13.58$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=8.22 $T_z=-1136.77$ $M_y=1210.26$ $T_y=-92.58$ $M_z=-70.84$ $M_x=-94.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.85$ $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=8.22 $T_z=-1136.77$ $M_y=1210.26$ $T_y=-92.58$ $M_z=-70.84$ $M_x=-94.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.85$ Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-54.61 $T_z=-1179.54$ $M_y=1278.46$ $T_y=-114.39$ $M_z=-114.53$ $M_x=-98.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-15.17$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=8.22 $T_z=-1136.77$ $M_y=1210.26$ $T_y=-92.58$ $M_z=-70.84$ $M_x=-94.25$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.58$ Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-258.79 $T_z=-347.04$ $M_y=328.74$ $T_y=-37.41$ $M_z=-61.63$ $M_x=-11.51$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/12044)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/21679)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/9854)

Asta n. 2098 (-1624 -1420) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.17
Sollecitazioni: N=285.24 $T_z=212.96$ $M_y=211.14$ $T_y=-130.22$ $M_z=122.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
L=108.02 $\lambda_{rel,y}=0.13$ $\lambda_{rel,z}=0.26$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=4.66$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.17
Sollecitazioni: N=285.24 $T_z=212.96$ $M_y=211.14$ $T_y=-130.22$ $M_z=122.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.17
Sollecitazioni: N=285.24 $T_z=212.96$ $M_y=211.14$ $T_y=-130.22$ $M_z=122.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=4.66$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.17
Sollecitazioni: N=285.24 $T_z=212.96$ $M_y=211.14$ $T_y=-130.22$ $M_z=122.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=285.24$ $T_z=212.96$ $M_y=211.14$ $T_y=-130.22$ $M_z=122.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.66$ Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=950.48$ $T_z=717.20$ $M_y=692.80$ $T_y=-529.45$ $M_z=479.62$ $M_x=2.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=108.02$ $\lambda_{rel,y}=0.13$ $\lambda_{rel,z}=0.26$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $\sigma_{m,d}=16.92$ Sfr.=0.13
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=950.48$ $T_z=717.20$ $M_y=692.80$ $T_y=-529.45$ $M_z=479.62$ $M_x=2.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ Sfr.=0.01
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 78 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=1004.58$ $T_z=763.45$ $M_y=740.44$ $T_y=-563.50$ $M_z=507.77$ $M_x=3.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=950.48$ $T_z=717.20$ $M_y=692.80$ $T_y=-529.45$ $M_z=479.62$ $M_x=2.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $\sigma_{m,d}=16.92$ Sfr.=0.13
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=950.48$ $T_z=717.20$ $M_y=692.80$ $T_y=-529.45$ $M_z=479.62$ $M_x=2.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.23$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=950.48$ $T_z=717.20$ $M_y=692.80$ $T_y=-529.45$ $M_z=479.62$ $M_x=2.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.23$ Sfr.=0.10
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.17$
 Sollecitazioni: $N=950.48$ $T_z=717.20$ $M_y=692.80$ $T_y=-529.45$ $M_z=479.62$ $M_x=2.63$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.92$ Sfr.=0.12
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/25075)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43311)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/20714)
- Asta n. 2098 (-1420 -1142) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=29.81$ $T_z=70.27$ $M_y=37.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=111.81$ $\lambda_{rel,y}=0.13$ $\lambda_{rel,z}=0.27$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=0.38$ Sfr.=0.00
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=29.81$ $T_z=70.27$ $M_y=37.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=29.81$ $T_z=70.27$ $M_y=37.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=0.38$ Sfr.=0.00
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=29.81$ $T_z=70.27$ $M_y=37.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.18$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=29.81$ $T_z=70.27$ $M_y=37.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.38$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=131.18$ $M_y=66.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$

L=111.81 $\lambda_{rel,y}=0.13$ $\lambda_{rel,z}=0.27$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND $X_l=0.89$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=15.08$ $M_y=1.94$ $T_y=2.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=111.81 $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.02$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-2.63$
[Par.] $M_{y,sx}=-38.97$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=29.23$
[Lin.] $M_{z,sx}=-6.80$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=4.08$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=111.81 $\lambda_{rel,y}=0.13$ $\lambda_{rel,z}=0.27$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-0.38$ Sfr.=0.00

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=131.18$ $M_y=66.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=131.18$ $M_y=66.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=0.67$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=131.18$ $M_y=66.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.33$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=131.18$ $M_y=66.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.67$ Sfr.=0.01

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 15 SND $X_l=1.12$
Sollecitazioni: $N=-5.60$ $T_z=2.37$ $M_y=0.00$ $T_y=2.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/130262)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/293091)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/90181)

Asta n. 2099 (205 -1108) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.44$ $T_z=85.62$ $M_y=64.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.98$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.44$ $T_z=85.62$ $M_y=64.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.44$ $T_z=85.62$ $M_y=64.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.98$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.44$ $T_z=85.62$ $M_y=64.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.44$ $T_z=85.62$ $M_y=64.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.98$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=205.80$ $T_z=402.37$ $M_y=305.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$

L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.94$ $\sigma_{m,d}=37.82$ Sfr.=0.39

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=19.67$ $M_y=2.37$ $T_y=-3.25$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.29$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.75$
[Par.] $M_{y,sx}=-66.77$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=50.08$
[Lin.] $M_{z,sx}=-15.06$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=9.04$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.67$ Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=205.80$ $T_z=323.70$ $M_y=245.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.94$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=205.80$ $T_z=402.37$ $M_y=305.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.94$ $\sigma_{m,d}=37.82$ Sfr.=0.39

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=205.80$ $T_z=402.37$ $M_y=305.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.12$ Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=205.80$ $T_z=402.37$ $M_y=305.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-37.82$ Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-9.15$ $T_z=5.82$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.25$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4728) $f_{z,g}=0.02$ (L/5645)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6870) $f_{z,g}=0.02$ (L/8136)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3792) $f_{z,g}=0.03$ (L/4523)

Asta n. 2142 (-1608 -1704) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=104.38$ $T_z=-2.86$ $M_y=-166.57$ $T_y=-1.24$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
L=520.12 $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=3.06$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.10$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=15.61$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=5.20$
Sollecitazioni: $N=185.75$ $T_z=-130.84$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.24$ $M_z=-6.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=104.38$ $T_z=-2.86$ $M_y=-166.57$ $T_y=-1.24$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $\sigma_{m,d}=15.61$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=158.76$ $M_y=40.89$ $T_y=-1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ci}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.83$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=104.38$ $T_z=-2.86$ $M_y=-166.57$ $T_y=-1.24$ $M_z=-3.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.61$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=2.87$
Sollecitazioni: $N=386.29$ $T_z=-12.47$ $M_y=-759.89$ $T_y=-3.00$ $M_z=-8.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$

- L=520.12 $\lambda_{rel,y}=1.18$ $\lambda_{rel,z}=3.06$ $K_{c,y}=0.56$ $K_{c,z}=0.10$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.49$ $\sigma_{m,d}=69.43$ Sfr.=0.50
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=5.20
 Sollecitazioni: N=683.32 Tz=-477.31 My=0.00 Ty=-3.75 Mz=-19.52 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.63$ Sfr.=0.03
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU Xl=2.87
 Sollecitazioni: N=386.29 Tz=-12.47 My=-759.89 Ty=-3.00 Mz=-8.60 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 Kh=1.00 $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.49$ $\sigma_{m,d}=69.43$ Sfr.=0.50
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=6.03 Tz=729.37 My=194.11 Ty=-3.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.50 K1=1.00 $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.42$ Sfr.=0.35
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU Xl=2.83
 Sollecitazioni: N=379.90 Tz=0.00 My=-760.17 Ty=-3.00 Mz=-8.47 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=69.43$ Sfr.=0.48
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.77$ (L/648) $f_{z,c}=0.68$ (L/732)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.52$ (L/963) $f_{z,c}=0.45$ (L/1106)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.97$ (L/514) $f_{z,c}=0.87$ (L/576)
- Asta n. 2142 (-1608 -1131) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{c,0,t}=119.79$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 K1=1.00 $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 Tz=384.36 My=266.94 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 $f_{c,0,t}=57.50$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.34 Tz=16.24 My=1.99 Ty=-2.95 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ Kcrit=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: N=-2.49
 [Par.] My,sx=-59.28 My,dx=-0.00 My,eq=44.46
 [Lin.] Mz,sx=-13.67 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=8.20
 Resistenze: Kmod=1.10 $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 Tz=309.36 My=214.85 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5645) $f_{z,g}=0.02$ (L/6758)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8182) $f_{z,g}=0.01$ (L/9841)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4467) $f_{z,g}=0.03$ (L/5404)

Asta n. 2143 (-1610 -1698) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.35$
Sollecitazioni: $N=84.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-92.26$ $T_y=-1.56$ $M_z=-3.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=413.97$ $\lambda_{rel,y}=0.94$ $\lambda_{rel,z}=2.43$ $K_{c,y}=0.74$ $K_{c,z}=0.16$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=9.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=4.14$
Sollecitazioni: $N=144.77$ $T_z=-95.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.56$ $M_z=-6.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.35$
Sollecitazioni: $N=84.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-92.26$ $T_y=-1.56$ $M_z=-3.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=9.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=130.03$ $M_y=46.96$ $T_y=-1.56$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.50$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.35$
Sollecitazioni: $N=84.30$ $T_z=0.00$ $M_y=-92.26$ $T_y=-1.56$ $M_z=-3.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.04$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=2.36$
Sollecitazioni: $N=312.39$ $T_z=0.00$ $M_y=-418.89$ $T_y=-3.89$ $M_z=-9.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=413.97$ $\lambda_{rel,y}=0.94$ $\lambda_{rel,z}=2.43$ $K_{c,y}=0.74$ $K_{c,z}=0.16$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $\sigma_{m,d}=39.29$ Sfr.=0.28

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=4.14$
Sollecitazioni: $N=531.66$ $T_z=-344.95$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.77$ $M_z=-19.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.36$
Sollecitazioni: $N=312.39$ $T_z=0.00$ $M_y=-418.89$ $T_y=-3.89$ $M_z=-9.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $\sigma_{m,d}=39.29$ Sfr.=0.28

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$

-
- Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=597.68$ $M_y=221.89$ $T_y=-3.89$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=6.90$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.36$
 Sollecitazioni: $N=312.39$ $T_z=0.00$ $M_y=-418.89$ $T_y=-3.89$ $M_z=-9.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=39.29$ $Sfr.=0.27$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.27$ (L/1471) $f_{z,l}=0.25$ (L/1556)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.17$ (L/2322) $f_{z,g}=0.17$ (L/2358)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.35$ (L/1131) $f_{z,l}=0.32$ (L/1232)
- Asta n. 2143 (-1610 -1133) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$

-
- Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5645) $f_{z,G}=0.02$ (L/6681)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8275) $f_{z,G}=0.01$ (L/9874)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4440) $f_{z,G}=0.03$ (L/5325)
- Asta n. 2144 (-1614 -1656) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=103.71$ $M_y=52.51$ $T_y=-1.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=307.82$ $\lambda_{rel,y}=0.70$ $\lambda_{rel,z}=1.81$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.27$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.66$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.08$
 Sollecitazioni: $N=103.78$ $T_z=-56.97$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.28$ $M_z=-3.95$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.40$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=103.71$ $M_y=52.51$ $T_y=-1.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.66$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=103.71$ $M_y=52.51$ $T_y=-1.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.20$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=103.71$ $M_y=52.51$ $T_y=-1.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.66$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=477.16$ $M_y=247.32$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=307.82$ $\lambda_{rel,y}=0.70$ $\lambda_{rel,z}=1.81$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.27$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.95$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.08$
 Sollecitazioni: $N=380.00$ $T_z=-203.59$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.00$ $M_z=-12.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=477.16$ $M_y=247.32$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.95$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=477.16$ $M_y=247.32$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.51$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=477.16$ $M_y=247.32$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.95$ $Sfr.=0.15$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.15$ (L/1963) $f_{z,L}=0.03$ (L/9055)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.09$ (L/3280) $f_{z,L}=0.02$ (L/15823)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.19$ (L/1487) $f_{z,L}=0.04$ (L/6833)

Asta n. 2144 (-1614 -1135) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.24 σ_{m,d}=7.08 Sfr.=0.04

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.24 Sfr.=0.00

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.24 σ_{m,d}=7.08 Sfr.=0.04

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.02

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-7.08 Sfr.=0.03

 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.89 σ_{m,d}=33.09 Sfr.=0.35

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=16.24 M_y=1.99 T_y=-2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=160.00 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: N=-2.49
 [Par.] M_{y,sx}=-59.28 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=44.46
 [Lin.] M_{z,sx}=-13.67 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=8.20
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-7.75 Sfr.=0.06

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 T_z=309.36 M_y=214.85 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.89 Sfr.=0.02

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.89 σ_{m,d}=33.09 Sfr.=0.35

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=3.93 Sfr.=0.22

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=16.24 M_y=1.99 T_y=-2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-33.09 Sfr.=0.33

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND Xl=1.60
 Sollecitazioni: N=-8.31 T_z=5.28 M_y=0.00 T_y=-2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5645) $f_{z,G}=0.02$ (L/6727)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8275) $f_{z,G}=0.01$ (L/9874)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4495) $f_{z,G}=0.03$ (L/5384)

Asta n. 2145 (-1616 -1650) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=201.68$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=1.18$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.56$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.04$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=2.02
 Sollecitazioni: $N=62.80$ $T_z=-12.60$ $M_y=0.00$ $T_y=1.31$ $M_z=2.63$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.04$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.96$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=1.63$ $T_z=83.62$ $M_y=56.75$ $T_y=1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.04$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=385.52$ $M_y=266.65$ $T_y=3.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=201.68$ $\lambda_{rel,y}=0.46$ $\lambda_{rel,z}=1.18$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.56$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.67$ Sfr.=0.16

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=2.02
 Sollecitazioni: $N=228.34$ $T_z=-38.97$ $M_y=0.00$ $T_y=3.17$ $M_z=6.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=385.52$ $M_y=266.65$ $T_y=3.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.67$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=385.52$ $M_y=266.65$ $T_y=3.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.45$ Sfr.=0.19

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=6.03$ $T_z=385.52$ $M_y=266.65$ $T_y=3.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.67$ Sfr.=0.16

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.12$ (L/1450) $f_{z,L}=0.01$ (L/12457)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.07$ (L/2467) $f_{z,L}=0.01$ (L/19724)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,G}=0.17$ (L/1093) $f_{z,L}=0.02$ (L/9467)

Asta n. 2145 (-1616 -1137) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5689) $f_{z,g}=0.02$ (L/6711)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8275) $f_{z,g}=0.01$ (L/9775)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4495) $f_{z,g}=0.03$ (L/5374)
- Asta n. 2146 (-1620 -1640) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.96$
 Sollecitazioni: $N=22.40$ $T_z=55.34$ $M_y=0.00$ $T_y=32.50$ $M_z=31.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=95.53$ $\lambda_{rel,y}=0.22$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.93$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=7.17$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.96$
Sollecitazioni: $N=22.40$ $T_z=55.34$ $M_y=0.00$ $T_y=32.50$ $M_z=31.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.96$
Sollecitazioni: $N=22.40$ $T_z=55.34$ $M_y=0.00$ $T_y=32.50$ $M_z=31.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ $\sigma_{m,d}=7.17$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.44$ $T_z=88.30$ $M_y=52.64$ $T_y=32.50$ $M_z=6.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.96$
Sollecitazioni: $N=22.40$ $T_z=55.34$ $M_y=0.00$ $T_y=32.50$ $M_z=31.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.17$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=407.45$ $M_y=245.66$ $T_y=91.06$ $M_z=19.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=95.53$ $\lambda_{rel,y}=0.22$ $\lambda_{rel,z}=0.56$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.93$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=26.24$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.96$
Sollecitazioni: $N=79.07$ $T_z=212.21$ $M_y=0.00$ $T_y=87.50$ $M_z=83.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=407.45$ $M_y=245.66$ $T_y=91.06$ $M_z=19.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=26.24$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=407.45$ $M_y=245.66$ $T_y=91.06$ $M_z=19.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.82$ $Sfr.=0.20$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.24$ $T_z=407.45$ $M_y=245.66$ $T_y=91.06$ $M_z=19.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-26.24$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.09$ (L/871) $f_{z,l}=0.01$ (L/9291)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.05$ (L/1599) $f_{z,l}=0.00$ (L/15609)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.12$ (L/640) $f_{z,l}=0.01$ (L/7095)
- Asta n. 2146 (-1620 -1139) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=6.77$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=6.77$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.80$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=50.02$ $T_z=78.68$ $M_y=54.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.77$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $\sigma_{m,d}=31.50$ $Sfr.=0.33$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.28$ $T_z=15.54$ $M_y=1.91$ $T_y=-2.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.39$
 [Par.] $M_{y,sx}=-56.75$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=42.56$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.09$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=7.85$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.42$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=294.66$ $M_y=204.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $\sigma_{m,d}=31.50$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.74$ $Sfr.=0.21$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.28$ $T_z=15.54$ $M_y=1.91$ $T_y=-2.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=187.34$ $T_z=365.91$ $M_y=254.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.50$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-7.95$ $T_z=5.05$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5872) $f_{z,g}=0.02$ (L/6985)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8567) $f_{z,g}=0.01$ (L/10221)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4668) $f_{z,g}=0.03$ (L/5548)
- Asta n. 2148 (206 -1186) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.14$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.14$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.78$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=47.51$ $T_z=76.49$ $M_y=57.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.14$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=354.89$ $M_y=270.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ $\sigma_{m,d}=33.49$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.57$ $M_y=2.11$ $T_y=2.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.46$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.74$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.81$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.42$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.05$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=286.49$ $M_y=217.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=354.89$ $M_y=270.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ $\sigma_{m,d}=33.49$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=354.89$ $M_y=270.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.63$ $Sfr.=0.20$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=177.93$ $T_z=354.89$ $M_y=270.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.49$ $Sfr.=0.33$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.22$ $T_z=5.10$ $M_y=0.00$ $T_y=2.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/5291) $f_{z,g}=0.02$ (L/6271)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/7780) $f_{z,g}=0.02$ (L/9209)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4205) $f_{z,g}=0.03$ (L/5000)
- Asta n. 2149 (-1550 -1644) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=8.33$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=137.36$ $\lambda_{rel,y}=0.31$ $\lambda_{rel,z}=0.81$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.82$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.79$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.37$
Sollecitazioni: $N=35.83$ $T_z=26.98$ $M_y=0.00$ $T_y=8.33$ $M_z=11.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=8.33$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=5.79$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=8.33$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.95$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.58$ $T_z=82.13$ $M_y=60.69$ $T_y=8.33$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.79$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=24.81$ $M_z=5.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=137.36$ $\lambda_{rel,y}=0.31$ $\lambda_{rel,z}=0.81$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.82$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=26.70$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.37$
 Sollecitazioni: $N=128.38$ $T_z=110.24$ $M_y=0.00$ $T_y=24.43$ $M_z=33.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=24.81$ $M_z=5.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=26.70$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=24.81$ $M_z=5.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.41$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.84$ $T_z=380.96$ $M_y=287.16$ $T_y=24.81$ $M_z=5.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-26.70$ $Sfr.=0.18$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.08$ (L/1494) $f_{z,l}=0.01$ (L/11170)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.05$ (L/2560) $f_{z,l}=0.01$ (L/22548)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.10$ (L/1121) $f_{z,l}=0.01$ (L/7906)
- Asta n. 2149 (-1550 -1187) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.53$ $T_z=86.19$ $M_y=59.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.41$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.53$ $T_z=86.19$ $M_y=59.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.53$ $T_z=86.19$ $M_y=59.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.41$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.53$ $T_z=86.19$ $M_y=59.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.88$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.53$ $T_z=86.19$ $M_y=59.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.41$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=405.88$ $M_y=281.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=34.91$ $Sfr.=0.37$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.60$ $T_z=16.92$ $M_y=2.07$ $T_y=3.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND

Sollecitazioni: $N=-2.62$
 [Par.] $M_{y,sx}=-62.06$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=46.55$
 [Lin.] $M_{z,sx}=14.27$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.56$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.11$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=327.20$ $M_y=227.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=405.88$ $M_y=281.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $\sigma_{m,d}=34.91$ $Sfr.=0.37$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=405.88$ $M_y=281.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.15$ $Sfr.=0.23$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.60$ $T_z=16.92$ $M_y=2.07$ $T_y=3.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=203.22$ $T_z=405.88$ $M_y=281.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-34.91$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.74$ $T_z=5.43$ $M_y=0.00$ $T_y=3.09$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5291) $f_{z,g}=0.02$ (L/6244)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7739) $f_{z,g}=0.02$ (L/9122)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4217) $f_{z,g}=0.03$ (L/4991)

Asta n. 2150 (-1551 -1653) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=262.23$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=1.54$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.36$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=2.62$
 Sollecitazioni: $N=83.23$ $T_z=-37.69$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.08$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=93.72$ $M_y=54.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.20$ $T_y=1.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=262.23$ $\lambda_{rel,y}=0.59$ $\lambda_{rel,z}=1.54$ $K_{c,y}=0.92$ $K_{c,z}=0.36$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.01$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=2.62$
 Sollecitazioni: $N=304.48$ $T_z=-131.75$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.20$ $T_y=1.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=23.01$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.20$ $T_y=1.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=4.98$ Sfr.=0.21

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=431.87$ $M_y=259.20$ $T_y=1.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.01$ Sfr.=0.16

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.10$ (L/2377) $f_{z,l}=0.01$ (L/42116)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.06$ (L/3866) $f_{z,l}=0.00$ (L/78969)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.13$ (L/1819) $f_{z,l}=0.01$ (L/30083)

Asta n. 2150 (-1551 -1188) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5511) $f_{z,g}=0.02$ (L/6568)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8174) $f_{z,g}=0.01$ (L/9635)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4409) $f_{z,g}=0.03$ (L/5252)

Asta n. 2151 (-1552 -1695) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=78.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-75.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=387.11$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=2.27$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.18$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=7.14$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.87$
Sollecitazioni: $N=130.63$ $T_z=-84.42$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=78.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-75.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=7.14$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=123.32$ $M_y=48.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.42$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=78.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-75.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.14$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=290.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-342.90$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=387.11$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=2.27$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.18$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=30.92$ Sfr.=0.23

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.87$
Sollecitazioni: $N=480.63$ $T_z=-305.59$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.26$ $M_z=-8.76$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.23$
Sollecitazioni: $N=290.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-342.90$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=30.92$ Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=567.73$ $M_y=230.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=6.55$ Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.23$

-
- Sollecitazioni: $N=290.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-342.90$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.92$ $Sfr.=0.21$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.18$ (L/2047) $f_{z,l}=0.17$ (L/2098)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/3136) $f_{z,g}=0.11$ (L/3378)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.24$ (L/1556) $f_{z,l}=0.22$ (L/1662)
- Asta n. 2151 (-1552 -1189) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5617) $f_{z,g}=0.02$ (L/6689)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8220) $f_{z,g}=0.01$ (L/9765)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4477) $f_{z,g}=0.03$ (L/5339)

Asta n. 2152 (-1554 -1701) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=99.18$ $T_z=0.00$ $M_y=-160.37$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=511.98$ $\lambda_{rel,y}=1.16$ $\lambda_{rel,z}=3.01$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.10$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=14.76$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=5.12$
Sollecitazioni: $N=178.04$ $T_z=-126.97$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-4.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=99.18$ $T_z=0.00$ $M_y=-160.37$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=14.76$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=157.10$ $M_y=41.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.81$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=99.18$ $T_z=0.00$ $M_y=-160.37$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.76$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=368.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-732.16$ $T_y=-1.03$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=511.98$ $\lambda_{rel,y}=1.16$ $\lambda_{rel,z}=3.01$ $K_{c,y}=0.57$ $K_{c,z}=0.10$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ $\sigma_{m,d}=65.65$ $Sfr.=0.47$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=5.12$
Sollecitazioni: $N=656.79$ $T_z=-463.81$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.39$ $M_z=-12.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=368.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-732.16$ $T_y=-1.03$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ $\sigma_{m,d}=65.65$ $Sfr.=0.47$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=722.95$ $M_y=197.38$ $T_y=-1.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=8.34$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=2.78$
Sollecitazioni: $N=368.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-732.16$ $T_y=-1.03$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=65.65$ $Sfr.=0.45$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.72$ (L/684) $f_{z,g}=0.63$ (L/780)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.48$ (L/1016) $f_{z,g}=0.42$ (L/1179)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.90$ (L/542) $f_{z,g}=0.80$ (L/614)

Asta n. 2152 (-1554 -1190) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

-
- Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $Xl=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5617) $f_{z,g}=0.02$ (L/6689)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8174) $f_{z,g}=0.01$ (L/9732)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4477) $f_{z,g}=0.03$ (L/5379)

Asta n. 2185 (210 -1150) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=42.87 T_z=75.28 M_y=63.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=173.46 λ_{rel,y}=0.47 λ_{rel,z}=1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.19 σ_{m,d}=7.81 Sfr.=0.04
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=42.87 T_z=75.28 M_y=63.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.19 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=42.87 T_z=75.28 M_y=63.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.19 σ_{m,d}=7.81 Sfr.=0.04
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=42.87 T_z=75.28 M_y=63.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.77 Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=42.87 T_z=75.28 M_y=63.02 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-7.81 Sfr.=0.04
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=160.11 T_z=345.29 M_y=293.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=173.46 λ_{rel,y}=0.47 λ_{rel,z}=1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.73 σ_{m,d}=36.35 Sfr.=0.38
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=1.53
 Sollecitazioni: N=0.00 T_z=17.35 M_y=2.24 T_y=2.80 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=173.46 λ_{rel,m}=0.39 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.28 Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: N=-2.43
 [Par.] M_{y,sx}=-65.12 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=48.84
 [Lin.] M_{z,sx}=14.16 M_{z,dx}=0.00 M_{z,eq}=-8.50
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=173.46 λ_{rel,y}=0.47 λ_{rel,z}=1.04 K_{c,y}=0.96 K_{c,z}=0.66
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-8.37 Sfr.=0.06
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=160.11 T_z=281.14 M_y=238.45 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.73 Sfr.=0.01
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=160.11 T_z=345.29 M_y=293.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.73 σ_{m,d}=36.35 Sfr.=0.38
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=160.11 T_z=345.29 M_y=293.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=3.53 Sfr.=0.20
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU Xl=0.22
 Sollecitazioni: N=160.11 T_z=345.29 M_y=293.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-36.35 Sfr.=0.36
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=1.73
 Sollecitazioni: N=-8.11 T_z=4.62 M_y=0.00 T_y=2.80 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/4707) f_{z,g}=0.03 (L/5467)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/6917) f_{z,g}=0.02 (L/8035)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.04 (L/3752) f_{z,g}=0.03 (L/4371)

Asta n. 2245 (210 -1141) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=46.73$ $T_z=73.51$ $M_y=56.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=6.99$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=46.73$ $T_z=73.51$ $M_y=56.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=46.73$ $T_z=73.51$ $M_y=56.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=6.99$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=46.73$ $T_z=73.51$ $M_y=56.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.75$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=46.73$ $T_z=73.51$ $M_y=56.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=173.60$ $T_z=338.80$ $M_y=263.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $\sigma_{m,d}=32.63$ Sfr.=0.34
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=17.53$ $M_y=2.10$ $T_y=-2.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.39$
 [Par.] $M_{y,sx}=-58.49$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=43.87$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.12$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=7.87$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.58$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=173.60$ $T_z=273.06$ $M_y=211.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=173.60$ $T_z=338.80$ $M_y=263.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $\sigma_{m,d}=32.63$ Sfr.=0.34
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=173.60$ $T_z=338.80$ $M_y=263.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.47$ Sfr.=0.19
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: $N=173.60$ $T_z=338.80$ $M_y=263.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-32.63$ Sfr.=0.33
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND Xl=1.60
 Sollecitazioni: $N=-7.97$ $T_z=5.07$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.83$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5434) $f_{z,g}=0.02$ (L/6502)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8002) $f_{z,g}=0.01$ (L/9488)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4334) $f_{z,g}=0.03$ (L/5183)

Asta n. 3019 (-1491 -1179) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.00 T_z=81.96 M_y=54.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.25 σ_{m,d}=6.73 Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.00 T_z=81.96 M_y=54.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.25 Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.00 T_z=81.96 M_y=54.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.25 σ_{m,d}=6.73 Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.00 T_z=81.96 M_y=54.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.84 Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.00 T_z=81.96 M_y=54.33 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-6.73 Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.13 T_z=384.58 M_y=254.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.92 σ_{m,d}=31.60 Sfr.=0.33
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.35
 Sollecitazioni: N=0.00 T_z=17.21 M_y=2.15 T_y=3.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=153.44 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.27 Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: N=-2.50
 [Par.] M_{y,sx}=-56.51 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=42.38
 [Lin.] M_{z,sx}=13.24 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=-7.95
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=153.44 λ_{rel,y}=0.42 λ_{rel,z}=0.92 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.75
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-7.42 Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.13 T_z=308.32 M_y=204.36 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.92 Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.13 T_z=384.58 M_y=254.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.92 σ_{m,d}=31.60 Sfr.=0.33
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.13 T_z=384.58 M_y=254.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=3.93 Sfr.=0.22
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=203.13 T_z=384.58 M_y=254.91 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-31.60 Sfr.=0.32
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.53
 Sollecitazioni: N=-8.34 T_z=5.50 M_y=0.00 T_y=3.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/5940) f_{z,g}=0.02 (L/7473)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/8742) f_{z,g}=0.01 (L/10817)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/4727) f_{z,g}=0.02 (L/6017)

Asta n. 3019 (-1705 -1491) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=2.90
Sollecitazioni: N=126.88 T_z=0.00 M_y=-252.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=181.25
L=610.73 λ_{rel,y}=1.38 λ_{rel,z}=3.59 K_{c,y}=0.44 K_{c,z}=0.07
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.49 σ_{m,d}=22.41 Sfr.=0.08
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=226.47 T_z=151.17 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=-1.18 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.87 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=2.90
Sollecitazioni: N=126.88 T_z=0.00 M_y=-252.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.49 σ_{m,d}=22.41 Sfr.=0.08
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=5.90
Sollecitazioni: N=1.74 T_z=-189.94 M_y=32.50 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: τ_d=2.19 Sfr.=0.04
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=2.90
Sollecitazioni: N=126.88 T_z=0.00 M_y=-252.44 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=22.41 Sfr.=0.07
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU Xl=2.90
Sollecitazioni: N=469.50 T_z=0.00 M_y=-1156.10 T_y=0.00 M_z=-2.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=87.00
L=610.73 λ_{rel,y}=1.38 λ_{rel,z}=3.59 K_{c,y}=0.44 K_{c,z}=0.07
Tensioni: σ_{t,0,d}=1.81 σ_{m,d}=103.09 Sfr.=0.77
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=828.72 T_z=545.23 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=-3.91 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: σ_{t,0,d}=3.19 Sfr.=0.04
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU Xl=2.90
Sollecitazioni: N=469.50 T_z=0.00 M_y=-1156.10 T_y=0.00 M_z=-2.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=87.00 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=1.81 σ_{m,d}=103.09 Sfr.=0.74
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU Xl=5.90
Sollecitazioni: N=6.45 T_z=-875.20 M_y=156.34 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=24.00
Tensioni: τ_d=10.10 Sfr.=0.42
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU Xl=2.90
Sollecitazioni: N=469.50 T_z=0.00 M_y=-1156.10 T_y=0.00 M_z=-2.09 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=103.09 Sfr.=0.71

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,t}=1.68 (L/351) f_{z,g}=1.37 (L/431)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) f_{z,t}=1.13 (L/520) f_{z,g}=0.93 (L/634)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,t}=2.12 (L/278) f_{z,g}=1.72 (L/343)

Asta n. 3023 (-1720 -1699) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.72
Sollecitazioni: N=-183.75 T_z=0.00 M_y=-14.86 T_y=-7.24 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=152.27 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=1.84 Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I Xl=0.51
Sollecitazioni: N=-176.37 T_z=11.56 M_y=-13.64 T_y=-7.24 M_z=1.63 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=152.27 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=2.14 Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-205.77
[Par.] M_{y,sx}=0.00 M_{y,dx}=0.00 M_{y,eq}=-11.14
[Lin.] M_{z,sx}=-5.30 M_{z,dx}=-5.73 M_{z,eq}=-2.29

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=152.27$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.91$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $\sigma_{m,d}=2.01$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-156.30$ $T_z=43.14$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.24$ $M_z=5.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.45$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.51$
Sollecitazioni: $N=-176.37$ $T_z=11.56$ $M_y=-13.64$ $T_y=-7.24$ $M_z=1.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.80$ $\sigma_{m,d}=-2.14$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.51$
Sollecitazioni: $N=-176.37$ $T_z=11.56$ $M_y=-13.64$ $T_y=-7.24$ $M_z=1.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.14$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=1.52$
Sollecitazioni: $N=-205.77$ $T_z=-34.68$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.24$ $M_z=-5.73$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.80$ $T_z=43.14$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.87$ $M_z=11.54$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
 $L=152.27$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.91$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=3.15$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 30 SLU $Xl=0.71$
Sollecitazioni: $N=-619.76$ $T_z=0.00$ $M_y=-68.20$ $T_y=-17.26$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=152.27$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.45$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $Xl=0.61$
Sollecitazioni: $N=-606.51$ $T_z=25.94$ $M_y=-66.84$ $T_y=-17.26$ $M_z=2.24$ $M_x=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=152.27$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.90$ $Sfr.=0.09$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-733.93$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-41.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=-16.64$ $M_{z,dx}=-17.83$ $M_{z,eq}=-7.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=152.27$ $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.91$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.34$ $\sigma_{m,d}=7.06$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.80$ $T_z=43.14$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.87$ $M_z=11.54$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-306.75$ $T_z=43.14$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.32$ $M_z=3.05$ $M_x=-2.16$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3.80$ $T_z=43.14$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.87$ $M_z=11.54$ $M_x=1.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=3.15$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-517.15$ $T_z=200.63$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.26$ $M_z=12.75$ $M_x=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
Tensioni: $\tau_d=2.06$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-517.15$ $T_z=200.63$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.26$ $M_z=12.75$ $M_x=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=2.06$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 30 SLU $Xl=0.61$
Sollecitazioni: $N=-606.51$ $T_z=25.94$ $M_y=-66.84$ $T_y=-17.26$ $M_z=2.24$ $M_x=-1.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.76$ $\sigma_{m,d}=-8.90$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.61$
 Sollecitazioni: $N=-606.51$ $T_z=25.94$ $M_y=-66.84$ $T_y=-17.26$ $M_z=2.24$ $M_x=-1.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.90$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=-733.93$ $T_z=-126.24$ $M_y=0.00$ $T_y=-22.64$ $M_z=-17.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.34$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16545) $f_{z,g}=0.01$ (L/22488)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/24754) $f_{z,g}=0.00$ (L/33264)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13034) $f_{z,g}=0.01$ (L/17740)
- Asta n. 3026 (-1721 -1693) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.32$
 Sollecitazioni: $N=-306.99$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.34$ $T_y=-7.76$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=270.77 $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.49$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=-300.99$ $T_z=9.44$ $M_y=-51.60$ $T_y=-7.76$ $M_z=1.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=270.77 $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.87$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-350.62$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-39.25$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-10.73$ $M_{z,dx}=-10.27$ $M_{z,eq}=4.29$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=270.77 $\lambda_{rel,y}=0.74$ $\lambda_{rel,z}=1.63$ $K_{c,y}=0.86$ $K_{c,z}=0.33$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.59$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-256.45$ $T_z=79.49$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.76$ $M_z=10.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.82$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=-300.99$ $T_z=9.44$ $M_y=-51.60$ $T_y=-7.76$ $M_z=1.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.37$ $\sigma_{m,d}=-6.87$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=-300.99$ $T_z=9.44$ $M_y=-51.60$ $T_y=-7.76$ $M_z=1.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.87$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-350.62$ $T_z=-68.62$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.76$ $M_z=-10.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.59$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 30 SLU $X_l=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-1000.96$ $T_z=-11.75$ $M_y=-243.45$ $T_y=-21.59$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=270.77 $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.18$ $Sfr.=0.30$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=-972.96$ $T_z=42.98$ $M_y=-240.43$ $T_y=-21.59$ $M_z=4.93$ $M_x=-1.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=270.77 $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.15$ $Sfr.=0.31$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1160.58$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-147.16$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-34.32$ $M_{z,dx}=-32.69$ $M_{z,eq}=13.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=270.77 $\lambda_{rel,y}=0.74$ $\lambda_{rel,z}=1.63$ $K_{c,y}=0.86$ $K_{c,z}=0.33$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.28$ $\sigma_{m,d}=21.99$ $Sfr.=0.42$

Relazione di calcolo

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-577.17$ $T_z=207.93$ $M_y=0.00$ $T_y=-16.63$ $M_z=22.98$ $M_x=-1.44$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-804.95$ $T_z=371.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-21.59$ $M_z=29.99$ $M_x=-1.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
Tensioni: $\tau_d=3.80$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-804.95$ $T_z=371.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-21.59$ $M_z=29.99$ $M_x=-1.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.80$ $Sfr.=0.21$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.16$
Sollecitazioni: $N=-972.96$ $T_z=42.98$ $M_y=-240.43$ $T_y=-21.59$ $M_z=4.93$ $M_x=-1.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.42$ $\sigma_{m,d}=-31.15$ $Sfr.=0.31$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.16$
Sollecitazioni: $N=-972.96$ $T_z=42.98$ $M_y=-240.43$ $T_y=-21.59$ $M_z=4.93$ $M_x=-1.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=31.15$ $Sfr.=0.31$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-1160.58$ $T_z=-253.49$ $M_y=0.00$ $T_y=-24.75$ $M_z=-32.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.28$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.10$ (L/2644) $f_{z,g}=0.08$ (L/3195)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/3908) $f_{z,g}=0.06$ (L/4712)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2099) $f_{z,g}=0.11$ (L/2540)
- Asta n. 3029 (-1751 -1651) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.76$
Sollecitazioni: $N=-164.07$ $T_z=25.86$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.09$ $M_z=-11.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=76.14$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.08$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-143.36$ $T_z=58.43$ $M_y=31.29$ $T_y=-6.09$ $M_z=-6.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=76.14$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.70$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-164.07$
[Par.] $M_y, sx=-31.29$ $M_y, dx=-0.00$ $M_y, eq=23.46$
[Lin.] $M_z, sx=6.67$ $M_z, dx=-11.30$ $M_z, eq=-9.45$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=76.14$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.46$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $\sigma_{m,d}=-5.49$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-143.36$ $T_z=58.43$ $M_y=31.29$ $T_y=-6.09$ $M_z=-6.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.60$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-143.36$ $T_z=58.43$ $M_y=31.29$ $T_y=-6.09$ $M_z=-6.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.65$ $\sigma_{m,d}=-5.70$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-143.36$ $T_z=58.43$ $M_y=31.29$ $T_y=-6.09$ $M_z=-6.67$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.70$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.76$
Sollecitazioni: $N=-164.07$ $T_z=25.86$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.09$ $M_z=-11.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $X_l=0.76$

Sollecitazioni: $N=-707.56$ $T_z=285.44$ $M_y=0.00$ $T_y=-21.52$ $M_z=-40.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=76.14$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.97$ $Sfr.=0.11$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-565.00$ $T_z=407.36$ $M_y=295.53$ $T_y=-17.86$ $M_z=-20.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=76.14$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-42.10$ $Sfr.=0.40$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
 Sollecitazioni: $N=-707.56$
 [Par.] $M_{y,sx}=-248.93$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=186.69$
 [Lin.] $M_{z,sx}=23.84$ $M_{z,dx}=-40.22$ $M_{z,eq}=-33.67$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=76.14$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.46$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.96$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.22$ $\sigma_{m,d}=-32.33$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-562.72$ $T_z=158.82$ $M_y=87.23$ $T_y=-11.98$ $M_z=-12.89$ $M_x=-1.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-562.72$ $T_z=158.82$ $M_y=87.23$ $T_y=-11.98$ $M_z=-12.89$ $M_x=-1.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$
 Tensioni: $\tau_d=1.63$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-565.00$ $T_z=407.36$ $M_y=295.53$ $T_y=-17.86$ $M_z=-20.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.17$ $Sfr.=0.23$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-565.00$ $T_z=407.36$ $M_y=295.53$ $T_y=-17.86$ $M_z=-20.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.57$ $\sigma_{m,d}=-42.10$ $Sfr.=0.41$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-565.00$ $T_z=407.36$ $M_y=295.53$ $T_y=-17.86$ $M_z=-20.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-42.10$ $Sfr.=0.40$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $X_l=0.76$
 Sollecitazioni: $N=-707.56$ $T_z=285.44$ $M_y=0.00$ $T_y=-21.52$ $M_z=-40.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.22$ $Sfr.=0.03$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6794) $f_{z,g}=0.01$ (L/7676)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/7983) $f_{z,g}=0.01$ (L/9229)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/6141) $f_{z,g}=0.01$ (L/6794)

Asta n. 3029 (-1722 -1751) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.25$
 Sollecitazioni: $N=192.18$ $T_z=8.82$ $M_y=-58.41$ $T_y=-6.05$ $M_z=4.56$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=8.48$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=240.25$ $T_z=84.44$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.05$ $M_z=12.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.09$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.25$
 Sollecitazioni: $N=192.18$ $T_z=8.82$ $M_y=-58.41$ $T_y=-6.05$ $M_z=4.56$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=8.48$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=121.32$ $T_z=-102.64$ $M_y=31.28$ $T_y=-6.05$ $M_z=-6.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.05$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.25$

Sollecitazioni: $N=192.18$ $T_z=8.82$ $M_y=-58.41$ $T_y=-6.05$ $M_z=4.56$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.48$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=656.81$ $T_z=30.53$ $M_y=-346.77$ $T_y=-16.72$ $M_z=9.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.99$ $\sigma_{m,d}=45.52$ $Sfr.=0.50$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1031.35$ $T_z=317.71$ $M_y=0.00$ $T_y=-20.07$ $M_z=40.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.69$ $Sfr.=0.08$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=656.81$ $T_z=30.53$ $M_y=-346.77$ $T_y=-16.72$ $M_z=9.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.99$ $\sigma_{m,d}=45.52$ $Sfr.=0.50$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=868.37$ $T_z=444.07$ $M_y=0.00$ $T_y=-16.72$ $M_z=33.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.54$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=388.85$ $T_z=14.00$ $M_y=-372.58$ $T_y=-9.98$ $M_z=3.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=47.17$ $Sfr.=0.47$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1266) $f_{z,g}=0.21$ (L/1492)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1599) $f_{z,g}=0.17$ (L/1891)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.29$ (L/1082) $f_{z,g}=0.25$ (L/1275)

Asta n. 3033 (-1749 -1641) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=322.21$ $T_z=69.00$ $M_y=26.02$ $T_y=-3.91$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=194.63$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $\sigma_{m,d}=3.68$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=322.21$ $T_z=69.00$ $M_y=26.02$ $T_y=-3.91$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=322.21$ $T_z=69.00$ $M_y=26.02$ $T_y=-3.91$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ $\sigma_{m,d}=3.68$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=322.21$ $T_z=69.00$ $M_y=26.02$ $T_y=-3.91$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.71$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=322.21$ $T_z=69.00$ $M_y=26.02$ $T_y=-3.91$ $M_z=-1.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.68$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=728.00$ $T_z=257.17$ $M_y=381.67$ $T_y=-11.47$ $M_z=-5.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=194.63$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=1.17$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.57$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.31$ $\sigma_{m,d}=48.74$ $Sfr.=0.54$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1051.57$ $T_z=263.39$ $M_y=106.66$ $T_y=-11.77$ $M_z=-4.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.78$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=728.00$ $T_z=257.17$ $M_y=381.67$ $T_y=-11.47$ $M_z=-5.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.31$ $\sigma_{m,d}=48.74$ $Sfr.=0.54$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=1.95$
Sollecitazioni: $N=622.50$ $T_z=-308.58$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.83$ $M_z=-13.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.16$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=728.00$ $T_z=257.17$ $M_y=381.67$ $T_y=-11.47$ $M_z=-5.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.74$ $Sfr.=0.48$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/2970) $f_{z,g}=0.06$ (L/3462)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/3118) $f_{z,g}=0.05$ (L/3660)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/2860) $f_{z,g}=0.06$ (L/3315)
- Asta n. 3033 (-1723 -1749) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.25$
Sollecitazioni: $N=675.94$ $T_z=10.59$ $M_y=-60.63$ $T_y=-3.91$ $M_z=5.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.07$ $\sigma_{m,d}=8.97$ $Sfr.=0.07$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=724.01$ $T_z=86.21$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.91$ $M_z=10.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.29$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.25$
Sollecitazioni: $N=675.94$ $T_z=10.59$ $M_y=-60.63$ $T_y=-3.91$ $M_z=5.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.07$ $\sigma_{m,d}=8.97$ $Sfr.=0.07$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=603.83$ $T_z=-102.83$ $M_y=26.02$ $T_y=-3.91$ $M_z=-2.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.05$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.25$
Sollecitazioni: $N=675.94$ $T_z=10.59$ $M_y=-60.63$ $T_y=-3.91$ $M_z=5.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.97$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=1.65$
Sollecitazioni: $N=2300.15$ $T_z=0.00$ $M_y=-387.34$ $T_y=-10.09$ $M_z=9.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=10.46$ $\sigma_{m,d}=50.73$ $Sfr.=0.68$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2548.31$ $T_z=322.48$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.75$ $M_z=30.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=11.58$ $Sfr.=0.23$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.65$
Sollecitazioni: $N=2300.15$ $T_z=0.00$ $M_y=-387.34$ $T_y=-10.09$ $M_z=9.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=10.46$ $\sigma_{m,d}=50.73$ $Sfr.=0.68$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2539.69$ $T_z=468.22$ $M_y=0.00$ $T_y=-10.09$ $M_z=26.66$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.79$ $Sfr.=0.27$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=1.87$
Sollecitazioni: $N=1600.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-436.42$ $T_y=-5.88$ $M_z=4.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=55.38$ $Sfr.=0.55$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.29$ (L/1071) $f_{z,g}=0.25$ (L/1248)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1317) $f_{z,g}=0.20$ (L/1548)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.34$ (L/931) $f_{z,g}=0.29$ (L/1080)
- Asta n. 3036 (-1724 207) Tlg-20x20 Crit. 8
-

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.11$
 Sollecitazioni: $N=-2242.11$ $T_z=156.52$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.64$ $M_z=51.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.88$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.88$
 Sollecitazioni: $N=-2335.32$ $T_z=9.91$ $M_y=-230.91$ $T_y=-15.64$ $M_z=8.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.94$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-2435.26$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-173.88$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-51.69$ $M_{z,dx}=-41.34$ $M_{z,eq}=20.67$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.84$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.09$ $\sigma_{m,d}=14.59$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.11$
 Sollecitazioni: $N=-2242.11$ $T_z=156.52$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.64$ $M_z=51.69$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.18$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.88$
 Sollecitazioni: $N=-2335.32$ $T_z=9.91$ $M_y=-230.91$ $T_y=-15.64$ $M_z=8.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.84$ $\sigma_{m,d}=-17.94$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.88$
 Sollecitazioni: $N=-2335.32$ $T_z=9.91$ $M_y=-230.91$ $T_y=-15.64$ $M_z=8.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.94$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=6.05$
 Sollecitazioni: $N=-2435.26$ $T_z=-147.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-15.64$ $M_z=-41.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.09$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 33 SLU $X_l=3.28$
 Sollecitazioni: $N=-4061.52$ $T_z=-35.10$ $M_y=-723.02$ $T_y=-31.19$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=54.23$ $Sfr.=0.38$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_l=2.88$
 Sollecitazioni: $N=-5163.20$ $T_z=39.82$ $M_y=-941.71$ $T_y=-42.97$ $M_z=18.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.04$ $Sfr.=0.50$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5855.47$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-578.49$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-150.26$ $M_{z,dx}=-122.62$ $M_{z,eq}=60.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.84$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-14.64$ $\sigma_{m,d}=47.89$ $Sfr.=0.86$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.11$
 Sollecitazioni: $N=-4852.51$ $T_z=638.91$ $M_y=0.00$ $T_y=-42.97$ $M_z=138.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.80$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.88$
 Sollecitazioni: $N=-5163.20$ $T_z=39.82$ $M_y=-941.71$ $T_y=-42.97$ $M_z=18.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.91$ $\sigma_{m,d}=-72.04$ $Sfr.=0.51$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=2.88$
 Sollecitazioni: $N=-5163.20$ $T_z=39.82$ $M_y=-941.71$ $T_y=-42.97$ $M_z=18.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=72.04$ $Sfr.=0.50$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=6.05$
 Sollecitazioni: $N=-5855.47$ $T_z=-482.60$ $M_y=0.00$ $T_y=-45.89$ $M_z=-122.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-14.64$ $Sfr.=0.13$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=1.37$ (L/434) $f_{z,g}=1.14$ (L/520)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.87$ (L/686) $f_{z,g}=0.73$ (L/819)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=1.77$ (L/336) $f_{z,g}=1.47$ (L/403)

Asta n. 3037 (-1585 -1421) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.53$
Sollecitazioni: $N=-479.72$ $T_z=79.46$ $M_y=0.00$ $T_y=49.75$ $M_z=5.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=52.72 $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.53$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-473.01$ $T_z=90.19$ $M_y=26.74$ $T_y=49.75$ $M_z=-10.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=52.72 $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.06$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-479.72$
[Par.] $M_{y,sx}=-26.74$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=20.05$
[Lin.] $M_{z,sx}=10.08$ $M_{z,dx}=5.60$ $M_{z,eq}=-4.03$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=52.72$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.32$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.18$ $\sigma_{m,d}=-3.59$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-473.01$ $T_z=90.19$ $M_y=26.74$ $T_y=49.75$ $M_z=-10.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.05$ Sfr.=0.03
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-473.01$ $T_z=90.19$ $M_y=26.74$ $T_y=49.75$ $M_z=-10.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.15$ $\sigma_{m,d}=-6.06$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-473.01$ $T_z=90.19$ $M_y=26.74$ $T_y=49.75$ $M_z=-10.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.06$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.53$
Sollecitazioni: $N=-479.72$ $T_z=79.46$ $M_y=0.00$ $T_y=49.75$ $M_z=5.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.18$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.41$
Sollecitazioni: $N=-1619.79$ $T_z=890.23$ $M_y=99.38$ $T_y=91.45$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=52.72 $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.32$ Sfr.=0.12
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1609.25$ $T_z=916.28$ $M_y=282.43$ $T_y=91.42$ $M_z=-19.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=52.72 $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-40.26$ Sfr.=0.39
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
Sollecitazioni: $N=-1625.64$
[Lin.] $M_{y,sx}=-282.43$ $M_{y,dx}=0.03$ $M_{y,eq}=169.44$
[Lin.] $M_{z,sx}=19.25$ $M_{z,dx}=9.58$ $M_{z,eq}=-7.72$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=52.72$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.32$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.39$ $\sigma_{m,d}=-23.11$ Sfr.=0.30
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1609.25$ $T_z=916.28$ $M_y=282.43$ $T_y=91.42$ $M_z=-19.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=9.42$ Sfr.=0.52
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1609.25$ $T_z=916.28$ $M_y=282.43$ $T_y=91.42$ $M_z=-19.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.31$ $\sigma_{m,d}=-40.26$ Sfr.=0.39

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1609.25$ $T_z=916.28$ $M_y=282.43$ $T_y=91.42$ $M_z=-19.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-40.26$ $Sfr.=0.39$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU $X_l=0.53$
Sollecitazioni: $N=-1961.80$ $T_z=280.62$ $M_y=0.00$ $T_y=152.34$ $M_z=16.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.92$ $Sfr.=0.09$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/2886) $f_{z,g}=0.01$ (L/3256)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/3338) $f_{z,g}=0.01$ (L/3821)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/2602) $f_{z,g}=0.01$ (L/2912)
- Asta n. 3037 (-1679 -1585) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.78$
Sollecitazioni: $N=-1459.79$ $T_z=37.07$ $M_y=-10.73$ $T_y=-8.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.80$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-1530.92$ $T_z=-74.80$ $M_y=29.67$ $T_y=-8.42$ $M_z=-18.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.64$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-1530.92$
[Par.] $M_{y,sx}=-33.98$ $M_{y,dx}=-29.67$ $M_{y,eq}=33.98$
[Lin.] $M_{z,sx}=-5.74$ $M_{z,dx}=-18.85$ $M_{z,eq}=-9.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.83$ $\sigma_{m,d}=-3.22$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1433.93$ $T_z=77.75$ $M_y=33.98$ $T_y=-8.42$ $M_z=5.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.59$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-1530.92$ $T_z=-74.80$ $M_y=29.67$ $T_y=-8.42$ $M_z=-18.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.83$ $\sigma_{m,d}=-3.64$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-1530.92$ $T_z=-74.80$ $M_y=29.67$ $T_y=-8.42$ $M_z=-18.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.64$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-1530.92$ $T_z=-74.80$ $M_y=29.67$ $T_y=-8.42$ $M_z=-18.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.83$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.49$
Sollecitazioni: $N=-2489.54$ $T_z=0.00$ $M_y=-180.53$ $T_y=-14.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.54$ $Sfr.=0.09$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-2681.55$ $T_z=-460.38$ $M_y=378.19$ $T_y=-14.96$ $M_z=-35.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.02$ $Sfr.=0.21$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-3159.70$
[Par.] $M_{y,sx}=-315.46$ $M_{y,dx}=223.26$ $M_{y,eq}=315.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=-14.80$ $M_{z,dx}=-46.34$ $M_{z,eq}=-21.88$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.90$ $\sigma_{m,d}=-25.30$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=2.92$

-
- Sollecitazioni: $N=-2681.55$ $T_z=-460.38$ $M_y=378.19$ $T_y=-14.96$ $M_z=-35.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.45$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_1=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-2681.55$ $T_z=-460.38$ $M_y=378.19$ $T_y=-14.96$ $M_z=-35.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.70$ $\sigma_{m,d}=-31.02$ $Sfr.=0.21$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_1=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-2681.55$ $T_z=-460.38$ $M_y=378.19$ $T_y=-14.96$ $M_z=-35.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-31.02$ $Sfr.=0.21$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_1=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-3701.71$ $T_z=-254.25$ $M_y=111.53$ $T_y=-23.94$ $M_z=-54.95$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.25$ $Sfr.=0.08$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/8687) $f_{z,g}=0.03$ (L/10956)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/11135) $f_{z,g}=0.02$ (L/13342)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/7230) $f_{z,g}=0.03$ (L/9495)
- Asta n. 3037 (-1725 -1679) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1050.60$ $T_z=70.93$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.41$ $M_z=31.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.38$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_1=1.25$
 Sollecitazioni: $N=-1092.20$ $T_z=5.50$ $M_y=-47.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=21.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.18$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-1154.59$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-33.98$ $M_{y,eq}=-36.12$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-31.77$ $M_{z,dx}=5.42$ $M_{z,eq}=21.23$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.89$ $\sigma_{m,d}=4.30$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1154.59$ $T_z=-92.64$ $M_y=33.98$ $T_y=-8.41$ $M_z=5.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.70$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.25$
 Sollecitazioni: $N=-1092.20$ $T_z=5.50$ $M_y=-47.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=21.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.73$ $\sigma_{m,d}=-5.18$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.25$
 Sollecitazioni: $N=-1092.20$ $T_z=5.50$ $M_y=-47.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=21.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.18$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1154.59$ $T_z=-92.64$ $M_y=33.98$ $T_y=-8.41$ $M_z=5.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.89$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 17 SLU $X_1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2139.04$ $T_z=236.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-23.93$ $M_z=88.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.67$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_1=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-1797.76$ $T_z=0.00$ $M_y=-317.88$ $T_y=-14.97$ $M_z=27.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.87$ $Sfr.=0.18$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2183.67$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-315.46$ $M_{y,eq}=236.60$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-79.54$ $M_{z,dx}=14.04$ $M_{z,eq}=53.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.46$ $\sigma_{m,d}=-21.75$ $Sfr.=0.20$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1652.94$ $T_z=347.26$ $M_y=0.00$ $T_y=-14.97$ $M_z=54.46$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.61$ $Sfr.=0.11$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $Xl=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-1797.76$ $T_z=0.00$ $M_y=-317.88$ $T_y=-14.97$ $M_z=27.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.49$ $\sigma_{m,d}=-25.87$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $Xl=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-1797.76$ $T_z=0.00$ $M_y=-317.88$ $T_y=-14.97$ $M_z=27.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.87$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-2484.65$ $T_z=-306.73$ $M_y=109.33$ $T_y=-23.93$ $M_z=14.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.21$ $Sfr.=0.06$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.14$ (L/2209) $f_{z,g}=0.12$ (L/2675)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/2731) $f_{z,g}=0.10$ (L/3249)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.16$ (L/1914) $f_{z,g}=0.13$ (L/2338)
- Asta n. 3038 (-1589 155) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.67$
 Sollecitazioni: $N=-227.49$ $T_z=38.11$ $M_y=14.52$ $T_y=1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.80$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-210.22$ $T_z=65.26$ $M_y=38.41$ $T_y=1.24$ $M_z=-1.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.17$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-253.86$
 [Par.] $M_{y,sx}=-38.41$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=28.81$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.51$ $M_{z,dx}=0.21$ $M_{z,eq}=-0.82$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ $\sigma_{m,d}=-3.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-210.22$ $T_z=65.26$ $M_y=38.41$ $T_y=1.24$ $M_z=-1.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.67$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-210.22$ $T_z=65.26$ $M_y=38.41$ $T_y=1.24$ $M_z=-1.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.96$ $\sigma_{m,d}=-5.17$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-210.22$ $T_z=65.26$ $M_y=38.41$ $T_y=1.24$ $M_z=-1.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.17$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-253.86$ $T_z=-3.37$ $M_y=0.00$ $T_y=1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=82.94$ $T_z=178.37$ $M_y=112.05$ $T_y=2.18$ $M_z=-2.82$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$

L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=14.66$ Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=1.04$
Sollecitazioni: $N=-986.47$ $T_z=325.63$ $M_y=154.93$ $T_y=2.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.21$ Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-910.00$ $T_z=515.24$ $M_y=501.75$ $T_y=2.64$ $M_z=-3.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-63.04$ Sfr.=0.63

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
Sollecitazioni: $N=-1022.38$
[Par.] $M_{y,sx}=-501.75$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=376.31$
[Par.] $M_{z,sx}=3.07$ $M_{z,dx}=0.70$ $M_{z,eq}=-2.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.65$ $\sigma_{m,d}=-47.32$ Sfr.=0.54

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=82.94$ $T_z=178.37$ $M_y=112.05$ $T_y=2.18$ $M_z=-2.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=82.94$ $T_z=178.37$ $M_y=112.05$ $T_y=2.18$ $M_z=-2.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=14.66$ Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-910.00$ $T_z=515.24$ $M_y=501.75$ $T_y=2.64$ $M_z=-3.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.27$ Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-910.00$ $T_z=515.24$ $M_y=501.75$ $T_y=2.64$ $M_z=-3.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.14$ $\sigma_{m,d}=-63.04$ Sfr.=0.63

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-910.00$ $T_z=515.24$ $M_y=501.75$ $T_y=2.64$ $M_z=-3.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-63.04$ Sfr.=0.63

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-1208.64$ $T_z=-4.67$ $M_y=0.00$ $T_y=3.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.49$ Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/2387) $f_{z,g}=0.05$ (L/2792)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.05$ (L/2605) $f_{z,g}=0.05$ (L/3056)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/2239) $f_{z,g}=0.05$ (L/2605)

Asta n. 3038 (-1681 -1589) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-411.53$ $T_z=88.12$ $M_y=39.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.88$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-521.40$ $T_z=-84.69$ $M_y=34.31$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.63$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.70$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-521.40$
[Par.] $M_{y,sx}=-39.33$ $M_{y,dx}=-34.31$ $M_{y,eq}=39.33$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=-1.63$ $M_{z,eq}=-0.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.37$ $\sigma_{m,d}=-5.10$ Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-411.53 Tz=88.12 My=39.33 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 f_{c,0,d}=197.92 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\tau_d=0.90$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-411.53 Tz=88.12 My=39.33 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 f_{c,0,d}=197.92 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.87$ $\sigma_{m,d}=-4.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-411.53 Tz=88.12 My=39.33 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=2.92
Sollecitazioni: N=-521.40 Tz=-84.69 My=34.31 Ty=0.00 Mz=-1.63 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 f_{c,0,d}=197.92
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.37$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1087.17 Tz=344.52 My=435.72 Ty=-1.50 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-54.01$ Sfr.=0.54

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU Xl=2.92
Sollecitazioni: N=-1142.75 Tz=-601.11 My=483.64 Ty=-1.31 Mz=-3.34 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.87$ Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: N=-1374.73
[Par.] My,sx=-435.72 My,dx=293.71 My,eq=435.72
[Lin.] Mz,sx=-0.67 Mz,dx=-3.71 Mz,eq=-1.96
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ K_{c,y}=0.79 K_{c,z}=0.25
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.25$ $\sigma_{m,d}=-54.55$ Sfr.=0.80

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU Xl=2.92
Sollecitazioni: N=-1142.75 Tz=-601.11 My=483.64 Ty=-1.31 Mz=-3.34 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=18.00
Tensioni: $\tau_d=6.15$ Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU Xl=2.92
Sollecitazioni: N=-1142.75 Tz=-601.11 My=483.64 Ty=-1.31 Mz=-3.34 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=95.00 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.19$ $\sigma_{m,d}=-60.87$ Sfr.=0.61

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU Xl=2.92
Sollecitazioni: N=-1142.75 Tz=-601.11 My=483.64 Ty=-1.31 Mz=-3.34 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.87$ Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU Xl=2.92
Sollecitazioni: N=-1761.82 Tz=-321.37 My=138.98 Ty=-1.85 Mz=-4.73 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=84.44
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.01$ Sfr.=0.09

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) f_{z,i}=0.08 (L/3832) f_{z,g}=0.06 (L/4629)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) f_{z,i}=0.06 (L/4580) f_{z,g}=0.05 (L/5448)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) f_{z,i}=0.09 (L/3368) f_{z,g}=0.07 (L/4093)

Asta n. 3038 (-1726 -1681) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.42
Sollecitazioni: N=5.98 Tz=55.38 My=-28.28 Ty=0.00 Mz=2.05 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ K_{c,y}=0.79 K_{c,z}=0.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=4.07$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=3.13
Sollecitazioni: N=-96.12 Tz=-105.20 My=39.33 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70

- Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.88$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-29.23$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.20$ $T_y=0.00$ $M_z=1.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.10$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-96.12$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-39.33$ $M_{y,eq}=-40.65$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-2.35$ $M_{z,dx}=0.14$ $M_{z,eq}=1.46$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,d}=-0.44$ $\sigma_{m,d}=5.44$ Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=21.69$ $T_z=80.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=2.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.42$
 Sollecitazioni: $N=5.98$ $T_z=55.38$ $M_y=-28.28$ $T_y=0.00$ $M_z=2.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=4.07$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-96.12$ $T_z=-105.20$ $M_y=39.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.08$ Sfr.=0.03
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-29.23$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.20$ $T_y=0.00$ $M_z=1.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.13$ $\sigma_{m,d}=-7.10$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.35$
 Sollecitazioni: $N=-29.23$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.20$ $T_y=0.00$ $M_z=1.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.10$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-96.12$ $T_z=-105.20$ $M_y=39.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.44$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 31 SLU $Xl=1.25$
 Sollecitazioni: $N=12.68$ $T_z=149.35$ $M_y=-379.16$ $T_y=-1.39$ $M_z=2.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=47.71$ Sfr.=0.48
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-151.89$ $T_z=-240.74$ $M_y=435.72$ $T_y=-1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-54.01$ Sfr.=0.54
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $Xl=1.86$
 Sollecitazioni: $N=-47.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-424.71$ $T_y=-1.39$ $M_z=1.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=53.13$ Sfr.=0.53
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-151.89$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-435.72$ $M_{y,eq}=326.79$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-5.03$ $M_{z,dx}=0.24$ $M_{z,eq}=3.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.69$ $\sigma_{m,d}=-41.36$ Sfr.=0.44
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=251.27$ $T_z=300.74$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.92$ $M_z=6.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 31 SLU $X_l=1.25$
 Sollecitazioni: $N=12.68$ $T_z=149.35$ $M_y=-379.16$ $T_y=-1.39$ $M_z=2.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=47.71$ Sfr.=0.48
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=136.02$ $T_z=456.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.39$ $M_z=4.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.66$ Sfr.=0.26
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-151.89$ $T_z=-240.74$ $M_y=435.72$ $T_y=-1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.69$ $\sigma_{m,d}=-54.01$ Sfr.=0.54
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-151.89$ $T_z=-240.74$ $M_y=435.72$ $T_y=-1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-54.01$ Sfr.=0.54
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-192.11$ $T_z=-396.66$ $M_y=150.18$ $T_y=-1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.87$ Sfr.=0.01
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1102) $f_{z,g}=0.24$ (L/1306)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1311) $f_{z,g}=0.20$ (L/1552)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/977) $f_{z,g}=0.27$ (L/1158)
- Asta n. 3039 (-1591 -1120) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5591) $f_{z,g}=0.02$ (L/6650)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8205) $f_{z,g}=0.01$ (L/9775)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4467) $f_{z,g}=0.03$ (L/5296)
- Asta n. 3039 (-1683 -1591) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-452.03$ $T_z=-90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-452.03$
[Par.] $M_{y,sx}=-42.57$ $M_{y,dx}=-55.28$ $M_{y,eq}=48.60$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.54$ $M_{z,dx}=0.04$ $M_{z,eq}=0.34$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $\sigma_{m,d}=-6.12$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-452.03$ $T_z=-90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-452.03$ $T_z=-90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-452.03$ $T_z=-90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-452.03$ $T_z=-90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.39$
Sollecitazioni: $N=-1110.47$ $T_z=208.01$ $M_y=409.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-50.76$ $Sfr.=0.51$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=0.00$

- Sollecitazioni: $N=-1072.13$ $T_z=233.28$ $M_y=495.41$ $T_y=0.00$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.71$ $Sfr.=0.62$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1359.69$
 [Par.] $M_{y,sx}=-495.41$ $M_{y,dx}=-90.84$ $M_{y,eq}=381.07$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.08$ $M_{z,dx}=0.07$ $M_{z,eq}=0.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.18$ $\sigma_{m,d}=-47.42$ $Sfr.=0.73$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $Xl=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-1135.42$ $T_z=-518.66$ $M_y=198.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1072.13$ $T_z=233.28$ $M_y=495.41$ $T_y=0.00$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.87$ $\sigma_{m,d}=-61.71$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1072.13$ $T_z=233.28$ $M_y=495.41$ $T_y=0.00$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.71$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-1825.81$ $T_z=-341.37$ $M_y=208.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.30$ $Sfr.=0.10$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1555) $f_{z,g}=0.16$ (L/1859)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1578) $f_{z,g}=0.16$ (L/1875)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1538) $f_{z,g}=0.16$ (L/1848)
- Asta n. 3039 (-1727 -1683) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=1.34$
 Sollecitazioni: $N=32.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=6.55$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-34.67$ $T_z=-106.24$ $M_y=42.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.28$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-34.67$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-42.56$ $M_{y,eq}=-41.33$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.00$ $M_{z,dx}=0.45$ $M_{z,eq}=0.78$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=5.34$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=83.13$ $T_z=79.05$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.34$
 Sollecitazioni: $N=32.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=6.55$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-34.67$ $T_z=-106.24$ $M_y=42.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-34.67$ $T_z=-106.24$ $M_y=42.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=-5.28$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=32.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.55$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-34.67$ $T_z=-106.24$ $M_y=42.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 31 SLU I $X_l=1.88$
 Sollecitazioni: $N=65.79$ $T_z=10.13$ $M_y=-451.24$ $T_y=0.00$ $M_z=1.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=56.25$ Sfr.=0.57

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-281.83$ $T_z=-259.80$ $M_y=495.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.41$ Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-240.72$ $T_z=-232.71$ $M_y=392.60$ $T_y=0.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.95$ Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-281.83$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-495.41$ $M_{y,eq}=371.56$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.97$ $M_{z,dx}=0.89$ $M_{z,eq}=1.54$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.28$ $\sigma_{m,d}=-46.48$ Sfr.=0.52

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=250.80$ $T_z=470.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.68$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 31 SLU I $X_l=1.88$
 Sollecitazioni: $N=65.79$ $T_z=10.13$ $M_y=-451.24$ $T_y=0.00$ $M_z=1.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=56.25$ Sfr.=0.57

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=250.80$ $T_z=470.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.68$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.81$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-281.83$ $T_z=-259.80$ $M_y=495.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.28$ $\sigma_{m,d}=-61.41$ Sfr.=0.61

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-281.83$ $T_z=-259.80$ $M_y=495.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.41$ Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-349.45$ $T_z=-389.05$ $M_y=391.08$ $T_y=0.00$ $M_z=1.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.59$ Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,i}=0.30$ (L/1036) $f_{z,g}=0.26$ (L/1226)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,i}=0.26$ (L/1210) $f_{z,g}=0.22$ (L/1431)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,i}=0.34$ (L/930) $f_{z,g}=0.28$ (L/1100)

Asta n. 3040 (-1594 -1122) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$

- L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=52.26 T_z=82.19 M_y=57.08 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=16.24 M_y=1.99 T_y=2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: N=-2.49
[Par.] M_{y,sx}=-59.28 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=44.46
[Lin.] M_{z,sx}=13.67 M_{z,dx}=0.00 M_{z,eq}=-8.20
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=196.68 T_z=309.35 M_y=214.85 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=18.00
Tensioni: $\tau_d=3.93$ Sfr.=0.22
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-1.34 T_z=16.24 M_y=1.99 T_y=2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=196.68 T_z=384.36 M_y=266.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ Sfr.=0.33
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=1.60
Sollecitazioni: N=-8.31 T_z=5.28 M_y=0.00 T_y=2.95 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/5623) f_{z,g}=0.02 (L/6681)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/8228) f_{z,g}=0.01 (L/9841)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/4481) f_{z,g}=0.03 (L/5315)

Relazione di calcolo

Asta n. 3040 (-1685 -1594) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-653.57$ $T_z=-90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-653.57$
[Par.] $M_{y,sx}=-42.59$ $M_{y,dx}=-55.28$ $M_{y,eq}=48.61$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=0.03$ $M_{z,eq}=0.27$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.97$ $\sigma_{m,d}=-6.10$ $Sfr.=0.09$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-653.57$ $T_z=-90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.93$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-653.57$ $T_z=-90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.97$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-653.57$ $T_z=-90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-653.57$ $T_z=-90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.97$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1493.23$ $T_z=233.30$ $M_y=495.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1995.43$ $T_z=320.11$ $M_y=391.15$ $T_y=0.00$ $M_z=1.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.80$ $Sfr.=0.49$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
Sollecitazioni: $N=-2408.93$
[Par.] $M_{y,sx}=-391.15$ $M_{y,dx}=-175.78$ $M_{y,eq}=293.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.13$ $M_{z,dx}=0.08$ $M_{z,eq}=0.71$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.95$ $\sigma_{m,d}=-36.56$ $Sfr.=0.82$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-1494.58$ $T_z=-518.64$ $M_y=198.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1493.23$ $T_z=233.30$ $M_y=495.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.79$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.62$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1493.23$ $T_z=233.30$ $M_y=495.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-2323.07$ $T_z=-341.35$ $M_y=208.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.56$ $Sfr.=0.13$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,L}=0.19$ (L/1557) $f_{z,G}=0.16$ (L/1869)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,L}=0.18$ (L/1580) $f_{z,G}=0.16$ (L/1878)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1541) $f_{z,g}=0.16$ (L/1863)

Asta n. 3040 (-1728 -1685) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-168.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-236.18$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-42.59$ $M_{y,eq}=-41.33$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.77$ $M_{z,dx}=0.35$ $M_{z,eq}=0.60$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.07$ $\sigma_{m,d}=5.29$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-236.18$ $T_z=-106.25$ $M_y=42.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-168.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.77$ $\sigma_{m,d}=-6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-168.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-236.18$ $T_z=-106.25$ $M_y=42.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.07$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-702.87$ $T_z=-259.82$ $M_y=495.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=-252.20$ $T_z=112.36$ $M_y=-425.64$ $T_y=0.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=53.05$ $Sfr.=0.53$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-702.87$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-495.47$ $M_{y,eq}=371.60$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.67$ $M_{z,dx}=0.75$ $M_{z,eq}=1.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.19$ $\sigma_{m,d}=-46.42$ $Sfr.=0.60$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-108.31$ $T_z=470.20$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.39$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.81$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-702.87$ $T_z=-259.82$ $M_y=495.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.19$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-702.87$ $T_z=-259.82$ $M_y=495.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-779.36$ $T_z=-400.11$ $M_y=160.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ $Sfr.=0.04$

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1036) $f_{z,g}=0.25$ (L/1229)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1210) $f_{z,g}=0.22$ (L/1431)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.34$ (L/929) $f_{z,g}=0.28$ (L/1104)

Asta n. 3041 (-1597 -1124) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
Sollecitazioni: $N=-2.49$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_1=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,1}=0.02$ (L/5612) $f_{z,g}=0.02$ (L/6665)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,1}=0.02$ (L/8205) $f_{z,g}=0.01$ (L/9775)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,1}=0.03$ (L/4488) $f_{z,g}=0.03$ (L/5315)

Asta n. 3041 (-1687 -1597) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-775.32$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-775.32$
[Par.] $M_{y,sx}=-42.62$ $M_{y,dx}=-55.28$ $M_{y,eq}=48.62$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.32$ $M_{z,dx}=0.02$ $M_{z,eq}=0.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.52$ $\sigma_{m,d}=-6.08$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-775.32$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-775.32$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.52$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-775.32$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-775.32$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.52$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1745.17$ $T_z=233.31$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-2289.73$ $T_z=320.12$ $M_y=391.21$ $T_y=0.00$ $M_z=1.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.79$ $Sfr.=0.49$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
Sollecitazioni: $N=-2703.24$
[Par.] $M_{y,sx}=-391.21$ $M_{y,dx}=-175.78$ $M_{y,eq}=293.40$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.06$ $M_{z,dx}=0.07$ $M_{z,eq}=0.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.29$ $\sigma_{m,d}=-36.55$ $Sfr.=0.88$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_1=2.92$
Sollecitazioni: $N=-1688.93$ $T_z=-518.63$ $M_y=198.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1745.17$ $T_z=233.31$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.93$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1745.17$ $T_z=233.31$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.61
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=2.92$
Sollecitazioni: $N=-2600.09$ $T_z=-341.33$ $M_y=208.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.82$ Sfr.=0.14
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1558) $f_{z,g}=0.16$ (L/1875)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1579) $f_{z,g}=0.16$ (L/1879)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1541) $f_{z,g}=0.16$ (L/1872)
- Asta n. 3041 (-1729 -1687) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
Sollecitazioni: $N=-290.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-357.91$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-42.62$ $M_{y,eq}=-41.34$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.58$ $M_{z,dx}=0.26$ $M_{z,eq}=0.45$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ $\sigma_{m,d}=5.25$ Sfr.=0.06
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-357.91$ $T_z=-106.26$ $M_y=42.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.09$ Sfr.=0.03
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
Sollecitazioni: $N=-290.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.32$ $\sigma_{m,d}=-6.54$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
Sollecitazioni: $N=-290.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-357.91$ $T_z=-106.26$ $M_y=42.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.63$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-954.77$ $T_z=-259.83$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.61
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_l=1.65$
Sollecitazioni: $N=-742.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-374.62$ $T_y=0.00$ $M_z=1.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=46.78$ Sfr.=0.47
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-954.77$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-495.52$ $M_{y,eq}=371.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.48$ $M_{z,dx}=0.67$ $M_{z,eq}=1.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $\sigma_{m,d}=-46.39$ Sfr.=0.64
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-302.62$ $T_z=470.19$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.81$ Sfr.=0.27
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-954.77$ $T_z=-259.83$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.34$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.62

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-954.77$ $T_z=-259.83$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1056.33$ $T_z=-400.12$ $M_y=161.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.80$ $Sfr.=0.06$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1037) $f_{z,g}=0.25$ (L/1233)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1210) $f_{z,g}=0.22$ (L/1432)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.34$ (L/930) $f_{z,g}=0.28$ (L/1109)

Asta n. 3042 (-1601 -1126) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=208.33$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6650)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8182) $f_{z,g}=0.01$ (L/9775)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4460) $f_{z,g}=0.03$ (L/5296)
- Asta n. 3042 (-1689 -1601) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-713.17$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-713.17$
 [Par.] $M_{y,sx}=-42.61$ $M_{y,dx}=-55.28$ $M_{y,eq}=48.61$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.26$ $M_{z,dx}=0.02$ $M_{z,eq}=0.16$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=-6.07$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-713.17$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ci}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-713.17$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-713.17$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-713.17$ $T_z=-90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1659.33$ $T_z=233.31$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2156.13$ $T_z=320.12$ $M_y=391.20$ $T_y=0.00$ $M_z=1.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.78$ $Sfr.=0.49$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2569.64$
 [Par.] $M_{y,sx}=-391.20$ $M_{y,dx}=-175.78$ $M_{y,eq}=293.40$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.06$ $M_{z,dx}=0.07$ $M_{z,eq}=0.66$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.68$ $\sigma_{m,d}=-36.55$ $Sfr.=0.85$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $X_l=2.92$

Sollecitazioni: $N=-1529.81$ $T_z=-518.63$ $M_y=198.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1659.33$ $T_z=233.31$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.54$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.62$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1659.33$ $T_z=233.31$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_1=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-2444.51$ $T_z=-341.33$ $M_y=208.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.11$ $Sfr.=0.13$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,L}=0.19$ (L/1556) $f_{z,G}=0.16$ (L/1870)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,L}=0.18$ (L/1579) $f_{z,G}=0.16$ (L/1875)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,L}=0.19$ (L/1540) $f_{z,G}=0.16$ (L/1866)

Asta n. 3042 (-1730 -1689) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_1=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-228.21$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-295.76$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-42.61$ $M_{y,eq}=-41.34$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.47$ $M_{z,dx}=0.21$ $M_{z,eq}=0.37$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.34$ $\sigma_{m,d}=5.22$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-295.76$ $T_z=-106.25$ $M_y=42.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-228.21$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.04$ $\sigma_{m,d}=-6.54$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-228.21$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-295.76$ $T_z=-106.25$ $M_y=42.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.34$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-868.93$ $T_z=-259.83$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_1=1.65$
 Sollecitazioni: $N=-565.24$ $T_z=0.00$ $M_y=-374.62$ $T_y=0.00$ $M_z=1.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=46.74$ $Sfr.=0.47$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-868.93$
 [Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-495.51$ $M_{y,eq}=371.63$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.53$ $M_{z,dx}=0.69$ $M_{z,eq}=1.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.95$ $\sigma_{m,d}=-46.40$ Sfr.=0.63

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-143.51 Tz=470.20 My=0.00 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.67 K1=1.00 fvd=18.00
 Tensioni: $\tau_d=4.81$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU Xl=3.13
 Sollecitazioni: N=-868.93 Tz=-259.83 My=495.51 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=95.00 fm,y,d=100.00 fm,z,d=100.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.95$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.62

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU Xl=3.13
 Sollecitazioni: N=-868.93 Tz=-259.83 My=495.51 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=100.00 fm,z,d=100.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU Xl=3.13
 Sollecitazioni: N=-1025.88 Tz=-389.08 My=391.20 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,d=95.00
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.66$ Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) fz,l=0.30 (L/1036) fz,g=0.25 (L/1231)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) fz,l=0.26 (L/1210) fz,g=0.22 (L/1432)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) fz,l=0.34 (L/930) fz,g=0.28 (L/1107)

Asta n. 3043 (-1603 -1128) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,t=119.79
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.72
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=119.79
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=119.79 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 K1=1.00 fvd=37.50
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=52.26 Tz=82.19 My=57.08 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 Tz=384.36 My=266.94 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=57.50
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.72
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.34 Tz=16.24 My=1.99 Ty=2.95 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ Kcrit=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: N=-2.49
 [Par.] My,sx=-59.28 My,dx=-0.00 My,eq=44.46
 [Lin.] Mz,sx=13.67 Mz,dx=0.00 Mz,eq=-8.20
 Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=122.22 fm,z,d=122.22 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ Kc,y=0.97 Kc,z=0.72
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=196.68 Tz=309.36 My=214.85 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=51.11

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5591) $f_{z,G}=0.02$ (L/6650)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8228) $f_{z,G}=0.01$ (L/9742)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4454) $f_{z,G}=0.03$ (L/5296)

Asta n. 3043 (-1691 -1603) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-3060.91$ $T_z=140.05$ $M_y=34.54$ $T_y=11.23$ $M_z=-35.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.08$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-3241.40$
 [Par.] $M_{y,sx}=-34.54$ $M_{y,dx}=-40.10$ $M_{y,eq}=-61.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=35.16$ $M_{z,dx}=-2.36$ $M_{z,eq}=-22.04$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $\sigma_{m,d}=1.07$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-3241.40$ $T_z=-143.86$ $M_y=40.10$ $T_y=11.23$ $M_z=-2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-3060.91$ $T_z=140.05$ $M_y=34.54$ $T_y=11.23$ $M_z=-35.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.55$ $\sigma_{m,d}=-1.08$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-3060.91$ $T_z=140.05$ $M_y=34.54$ $T_y=11.23$ $M_z=-35.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.08$ Sfr.=0.00

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-3241.40$ $T_z=-143.86$ $M_y=40.10$ $T_y=11.23$ $M_z=-2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=2.92$
 Sollecitazioni: $N=-7558.54$ $T_z=-36.50$ $M_y=68.74$ $T_y=4.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.69$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-6307.07$ $T_z=91.36$ $M_y=-412.82$ $T_y=51.29$ $M_z=-130.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.85$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: N=-9585.88
 [Par.] $M_{y,sx}=-92.30$ $M_{y,dx}=-184.45$ $M_{y,eq}=184.45$
 [Lin.] $M_{z,sx}=122.06$ $M_{z,dx}=-8.21$ $M_{z,eq}=-76.52$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.99$ $\sigma_{m,d}=-3.44$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $Xl=2.92$
 Sollecitazioni: N=-9301.49 $T_z=-596.92$ $M_y=216.93$ $T_y=53.17$ $M_z=-11.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.50$ Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $Xl=0.58$
 Sollecitazioni: N=-6307.07 $T_z=91.36$ $M_y=-412.82$ $T_y=51.29$ $M_z=-130.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.26$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $Xl=0.58$
 Sollecitazioni: N=-6307.07 $T_z=91.36$ $M_y=-412.82$ $T_y=51.29$ $M_z=-130.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.85$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=2.92$
 Sollecitazioni: N=-9585.88 $T_z=-428.98$ $M_y=184.45$ $T_y=38.98$ $M_z=-8.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.99$ Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/30931) $f_{z,g}=0.01$ (L/49792)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/38277) $f_{z,g}=0.01$ (L/50615)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/26861) $f_{z,g}=0.01$ (L/37344)

Asta n. 3043 (-1731 -1691) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-2364.50 $T_z=129.26$ $M_y=0.00$ $T_y=10.60$ $M_z=-63.41$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Lt_{ors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.32$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=1.04$
 Sollecitazioni: N=-2420.47 $T_z=41.22$ $M_y=-91.23$ $T_y=10.60$ $M_z=-52.34$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Lt_{ors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.00$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-2549.50
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-34.54$ $M_{y,eq}=-74.98$
 [Lin.] $M_{z,sx}=63.41$ $M_{z,dx}=-30.20$ $M_{z,eq}=-50.12$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.12$ $\sigma_{m,d}=1.79$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-2364.50 $T_z=129.26$ $M_y=0.00$ $T_y=10.60$ $M_z=-63.41$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: N=-2549.50 $T_z=-161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=10.60$ $M_z=-30.20$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.41$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: N=-2549.50 $T_z=-161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=10.60$ $M_z=-30.20$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.41$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.04$
 Sollecitazioni: N=-2420.47 $T_z=41.22$ $M_y=-91.23$ $T_y=10.60$ $M_z=-52.34$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.02$ $\sigma_{m,d}=-2.00$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.04$

Sollecitazioni: $N=-2420.47$ $T_z=41.22$ $M_y=-91.23$ $T_y=10.60$ $M_z=-52.34$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.00$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-2549.50$ $T_z=-161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=10.60$ $M_z=-30.20$ $M_x=-2.84$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.12$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6955.32$ $T_z=491.40$ $M_y=0.00$ $T_y=50.06$ $M_z=-299.64$ $M_x=-13.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.24$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=-5018.57$ $T_z=75.05$ $M_y=-513.85$ $T_y=48.33$ $M_z=-208.49$ $M_x=-13.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.48$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7461.46$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=135.40$ $M_{y,eq}=-344.27$
 [Lin.] $M_{z,sx}=299.64$ $M_{z,dx}=-142.89$ $M_{z,eq}=-236.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.22$ $\sigma_{m,d}=8.38$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-6955.32$ $T_z=491.40$ $M_y=0.00$ $T_y=50.06$ $M_z=-299.64$ $M_x=-13.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-4825.87$ $T_z=504.57$ $M_y=0.00$ $T_y=48.33$ $M_z=-289.21$ $M_x=-13.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.27$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-7745.63$ $T_z=-449.26$ $M_y=92.30$ $T_y=36.68$ $M_z=-104.75$ $M_x=-9.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.13$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=-5018.57$ $T_z=75.05$ $M_y=-513.85$ $T_y=48.33$ $M_z=-208.49$ $M_x=-13.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.18$ $\sigma_{m,d}=-9.48$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=-5018.57$ $T_z=75.05$ $M_y=-513.85$ $T_y=48.33$ $M_z=-208.49$ $M_x=-13.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.48$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-7745.63$ $T_z=-449.26$ $M_y=92.30$ $T_y=36.68$ $M_z=-104.75$ $M_x=-9.97$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.45$ $Sfr.=0.06$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/23204) $f_{z,g}=0.01$ (L/34745)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/30686) $f_{z,g}=0.01$ (L/40041)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/19544) $f_{z,g}=0.01$ (L/31122)

Asta n. 3055 (-1429 -1157) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.02$ (L/5553) $f_{z,g}=0.02$ (L/6554)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.02$ (L/8128) $f_{z,g}=0.01$ (L/9604)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.03$ (L/4422) $f_{z,g}=0.03$ (L/5224)

Asta n. 3055 (-1429 -1657) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3240.57$ $T_z=147.38$ $M_y=41.05$ $T_y=-2.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.41$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.72$

- Sollecitazioni: $N=-3149.03$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.93$ $T_y=-2.03$ $M_z=-3.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.77$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-3240.57$
 [Par.] $M_{y,sx}=-41.05$ $M_{y,dx}=-35.22$ $M_{y,eq}=-63.35$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.43$ $M_{z,dx}=-6.46$ $M_{z,eq}=-4.05$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $\sigma_{m,d}=0.72$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3240.57$ $T_z=147.38$ $M_y=41.05$ $T_y=-2.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.37$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.72$
 Sollecitazioni: $N=-3149.03$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.93$ $T_y=-2.03$ $M_z=-3.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.62$ $\sigma_{m,d}=-0.77$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.72$
 Sollecitazioni: $N=-3149.03$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.93$ $T_y=-2.03$ $M_z=-3.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.77$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3240.57$ $T_z=147.38$ $M_y=41.05$ $T_y=-2.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 64 SLU $X_l=2.07$
 Sollecitazioni: $N=-8713.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-339.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.39$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-6907.40$ $T_z=-304.93$ $M_y=464.87$ $T_y=-15.47$ $M_z=-49.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.68$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-9657.94$
 [Par.] $M_{y,sx}=-186.45$ $M_{y,dx}=-94.92$ $M_{y,eq}=186.45$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.48$ $M_{z,dx}=-22.41$ $M_{z,eq}=-14.04$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.05$ $\sigma_{m,d}=-2.16$ Sfr.=0.10
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-9558.84$ $T_z=609.50$ $M_y=218.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.52$ Sfr.=0.06
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-6907.40$ $T_z=-304.93$ $M_y=464.87$ $T_y=-15.47$ $M_z=-49.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.76$ $\sigma_{m,d}=-5.68$ Sfr.=0.04
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-6907.40$ $T_z=-304.93$ $M_y=464.87$ $T_y=-15.47$ $M_z=-49.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.68$ Sfr.=0.04
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-9657.94$ $T_z=439.26$ $M_y=186.45$ $T_y=-7.04$ $M_z=-1.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.05$ Sfr.=0.07
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/28854) $f_{z,L}=0.01$ (L/35411)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/45162)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/22418) $f_{z,L}=0.01$ (L/29963)

Relazione di calcolo

Asta n. 3055 (-1657 -1705) Tlg-24x50 Crit. 8

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-2342.05$ $T_z=-130.92$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.88$ $M_z=-11.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.24$ Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=-2422.49$ $T_z=-1.41$ $M_y=-103.52$ $T_y=-1.88$ $M_z=-8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.22$ Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-2525.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-35.22$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-77.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=5.51$ $M_{z,dx}=-11.50$ $M_{z,eq}=-9.10$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.10$ $\sigma_{m,d}=0.97$ Sfr.=0.01

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2525.71$ $T_z=164.79$ $M_y=35.22$ $T_y=-1.88$ $M_z=-5.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.41$ Sfr.=0.01

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=-2422.49$ $T_z=-1.41$ $M_y=-103.52$ $T_y=-1.88$ $M_z=-8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.02$ $\sigma_{m,d}=-1.22$ Sfr.=0.00

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=-2422.49$ $T_z=-1.41$ $M_y=-103.52$ $T_y=-1.88$ $M_z=-8.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.22$ Sfr.=0.00

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2525.71$ $T_z=164.79$ $M_y=35.22$ $T_y=-1.88$ $M_z=-5.51$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.10$ Sfr.=0.01

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU $X_l=1.42$
 Sollecitazioni: $N=-7407.52$ $T_z=0.00$ $M_y=-474.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=1.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.74$ Sfr.=0.03

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=1.27$
 Sollecitazioni: $N=-5341.98$ $T_z=-16.04$ $M_y=-540.58$ $T_y=7.34$ $M_z=25.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.94$ Sfr.=0.04

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7749.81$
 [Par.] $M_{y,sx}=-94.92$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-215.89$
 [Lin.] $M_{z,sx}=19.09$ $M_{z,dx}=-39.74$ $M_{z,eq}=-31.48$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.46$ $\sigma_{m,d}=2.81$ Sfr.=0.09

 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5100.06$ $T_z=344.82$ $M_y=71.74$ $T_y=-27.56$ $M_z=-82.54$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7749.81$ $T_z=458.73$ $M_y=94.92$ $T_y=-6.49$ $M_z=-19.09$ $M_x=1.92$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.15$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7749.81$ $T_z=458.73$ $M_y=94.92$ $T_y=-6.49$ $M_z=-19.09$ $M_x=1.92$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.15$ Sfr.=0.05

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=1.27$
 Sollecitazioni: $N=-5341.98$ $T_z=-16.04$ $M_y=-540.58$ $T_y=7.34$ $M_z=25.70$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.45$ $\sigma_{m,d}=-5.94$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $Xl=1.27$
Sollecitazioni: $N=-5341.98$ $T_z=-16.04$ $M_y=-540.58$ $T_y=7.34$ $M_z=25.70$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.94$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-7749.81$ $T_z=458.73$ $M_y=94.92$ $T_y=-6.49$ $M_z=-19.09$ $M_x=1.92$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.46$ $Sfr.=0.06$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/22408)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/29417) $f_{z,g}=0.01$ (L/32416)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/18097)

Asta n. 3056 (-1430 -1158) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_t=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.90$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ $Sfr.=0.38$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $Xl=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.69$
[Par.] $M_{y,sx}=-63.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=47.69$
[Lin.] $M_{z,sx}=-14.63$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.31$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=336.11$ $M_y=233.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ $Sfr.=0.38$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.27$ $Sfr.=0.24$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.87$ $Sfr.=0.36$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.95$ $T_z=5.56$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5141) $f_{z,g}=0.02$ (L/6087)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7500) $f_{z,g}=0.02$ (L/8926)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4098) $f_{z,g}=0.03$ (L/4858)

Asta n. 3056 (-1430 -1658) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-652.42$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.33$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-652.42$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.14$ $M_{y,dx}=-47.90$ $M_{y,eq}=53.69$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.01$ $M_{z,dx}=-0.08$ $M_{z,eq}=-0.05$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.97$ $\sigma_{m,d}=-6.67$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-652.42$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-652.42$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.97$ $\sigma_{m,d}=-7.33$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-652.42$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.33$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-652.42$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.97$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1563.62$ $T_z=-259.28$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-485.06$ $T_z=-94.93$ $M_y=58.41$ $T_y=-18.75$ $M_z=-42.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.93$ $Sfr.=0.14$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
Sollecitazioni: $N=-1873.67$
[Par.] $M_{y,sx}=-99.40$ $M_{y,dx}=-557.37$ $M_{y,eq}=426.90$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.02$ $M_{z,dx}=-0.23$ $M_{z,eq}=-0.15$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.52$ $\sigma_{m,d}=-52.96$ $Sfr.=0.90$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1348.49$ $T_z=567.88$ $M_y=212.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.81$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1563.62$ $T_z=-259.28$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.11$ $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.70$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1563.62$ $T_z=-259.28$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2280.48$ $T_z=374.10$ $M_y=225.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.37$ $Sfr.=0.12$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1406) $f_{z,g}=0.18$ (L/1636)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1432) $f_{z,g}=0.18$ (L/1684)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1387) $f_{z,g}=0.19$ (L/1600)
- Asta n. 3056 (-1658 -1706) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-117.33$ $T_z=0.00$ $M_y=-58.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.25$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-189.60$
 [Par.] $M_{y,sx}=-47.90$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-46.10$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.06$ $M_{z,dx}=-0.13$ $M_{z,eq}=-0.10$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.86$ $\sigma_{m,d}=5.74$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-189.60$ $T_z=116.37$ $M_y=47.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.19$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-117.33$ $T_z=0.00$ $M_y=-58.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ $\sigma_{m,d}=-7.25$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-117.33$ $T_z=0.00$ $M_y=-58.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.25$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-189.60$ $T_z=116.37$ $M_y=47.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.86$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $X_l=1.49$
 Sollecitazioni: $N=12.68$ $T_z=-67.25$ $M_y=-496.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=61.56$ $Sfr.=0.62$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-667.53$ $T_z=287.73$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-127.73$ $T_z=119.67$ $M_y=58.41$ $T_y=28.29$ $M_z=-43.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.00$ Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
 Sollecitazioni: N=-667.53
 [Par.] $M_{y,sx}=-557.37$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=418.03$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.19$ $M_{z,dx}=-0.42$ $M_{z,eq}=-0.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.03$ $\sigma_{m,d}=-51.91$ Sfr.=0.65

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: N=189.86 $T_z=-517.60$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.86$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU $X_l=1.49$
 Sollecitazioni: N=12.68 $T_z=-67.25$ $M_y=-496.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=61.56$ Sfr.=0.62

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: N=189.86 $T_z=-517.60$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.29$ Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-667.53 $T_z=287.73$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.03$ $\sigma_{m,d}=-69.10$ Sfr.=0.69

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-667.53 $T_z=287.73$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ Sfr.=0.69

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-705.48 $T_z=431.39$ $M_y=441.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.21$ Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.35$ (L/912) $f_{z,g}=0.30$ (L/1076)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.30$ (L/1062) $f_{z,g}=0.25$ (L/1255)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.39$ (L/819) $f_{z,g}=0.33$ (L/965)

Asta n. 3057 (202 157) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: N=54.85 $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: N=54.85 $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: N=54.85 $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: N=54.85 $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: N=54.85 $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: N=208.75 $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.69$
 [Par.] $M_{y,sx}=-63.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=47.69$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-14.63$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.78$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.31$ Sfr.=0.06
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=336.11$ $M_y=233.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ Sfr.=0.02
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ Sfr.=0.38
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.27$ Sfr.=0.24
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.87$ Sfr.=0.36
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.95$ $T_z=5.56$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5159) $f_{z,g}=0.02$ (L/6087)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7519) $f_{z,g}=0.02$ (L/8872)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4116) $f_{z,g}=0.03$ (L/4866)
- Asta n. 3057 (202 -1707) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.44$
 Sollecitazioni: $N=-533.77$ $T_z=27.96$ $M_y=-202.75$ $T_y=-3.19$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.21$ Sfr.=0.05
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-675.40$ $T_z=256.01$ $M_y=255.38$ $T_y=-3.19$ $M_z=9.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.88$ Sfr.=0.07
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-675.40$
 [Par.] $M_{y,sx}=-255.38$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=200.92$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-9.73$ $M_{z,dx}=-9.58$ $M_{z,eq}=3.89$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=636.85 $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $\sigma_{m,d}=-15.36$ Sfr.=0.08
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-675.40$ $T_z=256.01$ $M_y=255.38$ $T_y=-3.19$ $M_z=9.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.92$ Sfr.=0.04
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Sollecitazioni: $N=-675.40$ $T_z=256.01$ $M_y=255.38$ $T_y=-3.19$ $M_z=9.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $\sigma_{m,d}=-19.88$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-675.40$ $T_z=256.01$ $M_y=255.38$ $T_y=-3.19$ $M_z=9.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.88$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-675.40$ $T_z=256.01$ $M_y=255.38$ $T_y=-3.19$ $M_z=9.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=3.44$
 Sollecitazioni: $N=-1393.72$ $T_z=31.17$ $M_y=-230.54$ $T_y=-6.44$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.29$ $Sfr.=0.12$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2004.76$ $T_z=1122.53$ $M_y=1123.82$ $T_y=-9.97$ $M_z=29.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-86.51$ $Sfr.=0.60$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2004.76$
 [Par.] $M_{y,sx}=-1123.82$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=881.61$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-29.71$ $M_{z,dx}=-30.58$ $M_{z,eq}=-12.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.01$ $\sigma_{m,d}=-67.04$ $Sfr.=0.62$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2004.76$ $T_z=1122.53$ $M_y=1123.82$ $T_y=-9.97$ $M_z=29.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=8.42$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2004.76$ $T_z=1122.53$ $M_y=1123.82$ $T_y=-9.97$ $M_z=29.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.01$ $\sigma_{m,d}=-86.51$ $Sfr.=0.60$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2004.76$ $T_z=1122.53$ $M_y=1123.82$ $T_y=-9.97$ $M_z=29.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-86.51$ $Sfr.=0.60$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2127.55$ $T_z=910.88$ $M_y=910.65$ $T_y=-9.59$ $M_z=28.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.32$ $Sfr.=0.05$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=1.23$ (L/493) $f_{z,g}=1.05$ (L/578)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.81$ (L/743) $f_{z,g}=0.69$ (L/872)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=1.56$ (L/388) $f_{z,g}=1.33$ (L/455)

Asta n. 3058 (-1433 -1159) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5574) $f_{z,g}=0.02$ (L/6598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8174) $f_{z,g}=0.01$ (L/9732)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4436) $f_{z,g}=0.03$ (L/5262)

Asta n. 3058 (-1433 -1660) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-579.18$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-579.18$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.81$ $M_{y,eq}=50.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=-0.62$ $M_{z,eq}=-0.39$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.63$ $\sigma_{m,d}=-6.33$ Sfr.=0.08

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-579.18$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-579.18$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.63$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-579.18$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-579.18$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.63$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=2.35$
 Sollecitazioni: $N=-1119.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-366.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=45.37$ Sfr.=0.45

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1314.49$ $T_z=-241.24$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.40$ Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2172.78$
 [Par.] $M_y,sx=-177.70$ $M_y,dx=-409.23$ $M_y,eq=306.93$
 [Lin.] $M_z,sx=0.12$ $M_z,dx=-1.74$ $M_z,eq=-1.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.88$ $\sigma_{m,d}=-38.35$ Sfr.=0.81

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1327.53$ $T_z=527.10$ $M_y=197.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.39$ Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1314.49$ $T_z=-241.24$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.97$ $\sigma_{m,d}=-64.40$ Sfr.=0.65

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1314.49$ $T_z=-241.24$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.40$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2090.10$ $T_z=347.68$ $M_y=209.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.50$ Sfr.=0.11

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.20$ (L/1517) $f_{z,g}=0.17$ (L/1764)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.19$ (L/1546) $f_{z,g}=0.16$ (L/1815)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.20$ (L/1495) $f_{z,g}=0.17$ (L/1724)

Asta n. 3058 (-1660 -1708) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-77.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.55$
 Sollecitazioni: $N=-51.05$ $T_z=-42.83$ $M_y=-39.36$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.16$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-145.29
[Par.] $M_{y,sx}=-44.81$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.14$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.51$ $M_{z,dx}=-1.14$ $M_{z,eq}=-0.89$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.66$ $\sigma_{m,d}=5.59$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-145.29 $T_z=108.91$ $M_y=44.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.11$ Sfr.=0.03
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: N=-77.65 $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.35$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: N=-77.65 $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-145.29 $T_z=108.91$ $M_y=44.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.66$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $X_l=2.12$
Sollecitazioni: N=2.40 $T_z=-218.89$ $M_y=-371.12$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=46.55$ Sfr.=0.46
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-321.86 $T_z=286.01$ $M_y=118.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.63$ Sfr.=0.15
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-479.34 $T_z=267.92$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ Sfr.=0.64
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
Sollecitazioni: N=-479.34
[Par.] $M_{y,sx}=-516.67$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.50$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.08$ $M_{z,dx}=-2.39$ $M_{z,eq}=-1.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.18$ $\sigma_{m,d}=-48.55$ Sfr.=0.58
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=105.48 $T_z=-480.39$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU $X_l=2.12$
Sollecitazioni: N=2.40 $T_z=-218.89$ $M_y=-371.12$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=46.55$ Sfr.=0.46
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=105.48 $T_z=-480.39$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.91$ Sfr.=0.27
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-479.34 $T_z=267.92$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.18$ $\sigma_{m,d}=-64.34$ Sfr.=0.64
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-479.34 $T_z=267.92$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.08$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-561.60$ $T_z=400.94$ $M_y=409.23$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.55$ Sfr.=0.03

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/983) $f_{z,g}=0.27$ (L/1158)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1147) $f_{z,g}=0.24$ (L/1353)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/882) $f_{z,g}=0.31$ (L/1039)

Asta n. 3059 (-1434 -1160) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $Xl=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5553) $f_{z,g}=0.02$ (L/6598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8151) $f_{z,g}=0.01$ (L/9667)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4422) $f_{z,g}=0.03$ (L/5252)

Asta n. 3059 (-1434 -1661) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-604.24$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-604.24$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.82$ $M_{y,eq}=50.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=-0.60$ $M_{z,eq}=-0.38$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.75$ $\sigma_{m,d}=-6.33$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-604.24$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-604.24$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.75$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-604.24$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-604.24$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.75$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $Xl=2.35$
Sollecitazioni: $N=-1200.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-366.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=45.37$ $Sfr.=0.45$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $Xl=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1460.63$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.39$ $Sfr.=0.64$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
Sollecitazioni: $N=-2377.43$
[Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.27$ $M_{y,eq}=306.95$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.11$ $M_{z,dx}=-1.66$ $M_{z,eq}=-1.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.81$ $\sigma_{m,d}=-38.34$ $Sfr.=0.85$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1407.88$ $T_z=527.10$ $M_y=197.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.39$ $Sfr.=0.30$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1460.63$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.64$ $\sigma_{m,d}=-64.39$ $Sfr.=0.65$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1460.63$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.39$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2275.02$ $T_z=347.66$ $M_y=209.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.34$ $Sfr.=0.12$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1518) $f_{z,g}=0.17$ (L/1763)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1545) $f_{z,g}=0.16$ (L/1814)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1497) $f_{z,g}=0.17$ (L/1724)
- Asta n. 3059 (-1661 -1709) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-102.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.76$
 Sollecitazioni: $N=-68.24$ $T_z=-55.47$ $M_y=-28.92$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.86$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-170.33$
 [Par.] $M_y,sx=-44.82$ $M_y,dx=0.00$ $M_y,eq=-43.15$
 [Lin.] $M_z,sx=0.50$ $M_z,dx=-1.10$ $M_z,eq=-0.86$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.77$ $\sigma_{m,d}=5.58$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.33$ $T_z=108.91$ $M_y=44.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-102.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.47$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-102.69$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-170.33$ $T_z=108.91$ $M_y=44.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.77$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $X_l=2.97$
 Sollecitazioni: $N=4.54$ $T_z=-428.08$ $M_y=-96.43$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=12.57$ $Sfr.=0.12$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 33 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-452.13$ $T_z=286.02$ $M_y=118.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.63$ $Sfr.=0.15$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-625.45$ $T_z=267.93$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.33$ Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
Sollecitazioni: N=-625.45
[Par.] $M_{y,sx}=-516.70$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.52$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.02$ $M_{z,dx}=-2.27$ $M_{z,eq}=-1.77$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.84$ $\sigma_{m,d}=-48.52$ Sfr.=0.61

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=25.15 $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=2.97
Sollecitazioni: N=4.54 $T_z=-428.08$ $M_y=-96.43$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.28$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=12.57$ Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=25.15 $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.91$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-625.45 $T_z=267.93$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.84$ $\sigma_{m,d}=-64.33$ Sfr.=0.64

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-625.45 $T_z=267.93$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.33$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-766.21 $T_z=400.95$ $M_y=409.27$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.37$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.48$ Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/982) $f_{z,g}=0.28$ (L/1157)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1146) $f_{z,g}=0.24$ (L/1352)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/881) $f_{z,g}=0.31$ (L/1037)

Asta n. 3060 (203 -1161) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.03$ (L/5511) $f_{z,g}=0.02$ (L/6510)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.02$ (L/8083) $f_{z,g}=0.01$ (L/9572)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.03$ (L/4382) $f_{z,g}=0.03$ (L/5178)

Asta n. 3060 (203 -1662) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-693.54$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-693.54$
 [Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.82$ $M_{y,eq}=50.25$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.03$ $M_{z,dx}=-0.50$ $M_{z,eq}=-0.32$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.15$ $\sigma_{m,d}=-6.32$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-693.54$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-693.54$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.15$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Sollecitazioni: $N=-693.54$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-693.54$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.15$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $Xl=2.99$
 Sollecitazioni: $N=-1662.78$ $T_z=-228.11$ $M_y=470.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-58.29$ $Sfr.=0.58$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $Xl=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1643.54$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ $Sfr.=0.64$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2609.18$
 [Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.30$ $M_{y,eq}=306.97$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.09$ $M_{z,dx}=-1.38$ $M_{z,eq}=-0.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.86$ $\sigma_{m,d}=-38.29$ $Sfr.=0.89$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1583.54$ $T_z=527.09$ $M_y=197.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.39$ $Sfr.=0.30$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $Xl=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1643.54$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.47$ $\sigma_{m,d}=-64.34$ $Sfr.=0.65$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $Xl=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1643.54$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ $Sfr.=0.64$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2504.59$ $T_z=347.65$ $M_y=209.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.38$ $Sfr.=0.13$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1517) $f_{z,g}=0.17$ (L/1756)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1545) $f_{z,g}=0.16$ (L/1812)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1494) $f_{z,g}=0.17$ (L/1713)

Asta n. 3060 (-1662 -1710) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-191.98$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-259.62$
 [Par.] $M_{y,sx}=-44.82$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.15$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.42$ $M_{z,dx}=-0.92$ $M_{z,eq}=-0.72$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.18$ $\sigma_{m,d}=5.55$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-259.62$ $T_z=108.91$ $M_y=44.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-191.98$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.87$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-191.98$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-259.62$ $T_z=108.91$ $M_y=44.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.18$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-808.34$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=1.23$
 Sollecitazioni: $N=-339.85$ $T_z=0.00$ $M_y=-468.33$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=58.41$ Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
 Sollecitazioni: $N=-808.34$
 [Par.] $M_{y,sx}=-516.72$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=387.54$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.85$ $M_{z,dx}=-1.88$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.47$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.67$ $\sigma_{m,d}=-48.44$ Sfr.=0.64

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-150.49$ $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.91$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-808.34$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.67$ $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-808.34$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-893.35$ $T_z=411.81$ $M_y=170.09$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.06$ Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.32$ (L/982) $f_{z,g}=0.28$ (L/1156)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.28$ (L/1146) $f_{z,g}=0.24$ (L/1352)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.36$ (L/881) $f_{z,g}=0.31$ (L/1036)

Asta n. 3061 (-1435 -1162) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5521) $f_{z,g}=0.02$ (L/6554)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8128) $f_{z,g}=0.01$ (L/9667)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4402) $f_{z,g}=0.03$ (L/5224)

Asta n. 3061 (-1435 -1663) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-742.22$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-742.22$
 [Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.83$ $M_{y,eq}=50.25$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=-0.55$ $M_{z,eq}=-0.34$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.37$ $\sigma_{m,d}=-6.32$ Sfr.=0.10

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-742.22$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-742.22$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.37$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-742.22$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-742.22$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.37$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=2.99$
Sollecitazioni: $N=-1739.98$ $T_z=-228.11$ $M_y=470.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-58.29$ $Sfr.=0.58$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1720.74$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ $Sfr.=0.64$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
Sollecitazioni: $N=-2686.96$
[Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.30$ $M_{y,eq}=306.98$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.09$ $M_{z,dx}=-1.37$ $M_{z,eq}=-0.86$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.21$ $\sigma_{m,d}=-38.29$ $Sfr.=0.91$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1646.25$ $T_z=527.09$ $M_y=197.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.39$ $Sfr.=0.30$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1720.74$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.82$ $\sigma_{m,d}=-64.34$ $Sfr.=0.65$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1720.74$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ $Sfr.=0.64$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-2578.03$ $T_z=347.65$ $M_y=209.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.72$ $Sfr.=0.14$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1517) $f_{z,g}=0.17$ (L/1756)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1544) $f_{z,g}=0.16$ (L/1812)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1496) $f_{z,g}=0.17$ (L/1713)
- Asta n. 3061 (-1663 -1711) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-240.66$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-308.31$
[Par.] $M_{y,sx}=-44.83$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.46$ $M_{z,dx}=-1.02$ $M_{z,eq}=-0.79$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.40$ $\sigma_{m,d}=5.57$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-308.31$ $T_z=108.92$ $M_y=44.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.83$
Sollecitazioni: $N=-240.66$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.09$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.83$
Sollecitazioni: $N=-240.66$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-308.31$ $T_z=108.92$ $M_y=44.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.40$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-885.54$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.64$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $Xl=1.23$
Sollecitazioni: $N=-402.56$ $T_z=0.00$ $M_y=-468.33$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=58.42$ $Sfr.=0.58$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
Sollecitazioni: $N=-885.54$
[Par.] $M_{y,sx}=-516.72$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.88$ $M_{z,dx}=-1.96$ $M_{z,eq}=-1.53$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $\sigma_{m,d}=-48.46$ $Sfr.=0.66$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $Xl=3.18$
Sollecitazioni: $N=-213.20$ $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.91$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-885.54$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.03$ $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-885.54$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-966.78$ $T_z=411.81$ $M_y=170.10$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.39$ $Sfr.=0.05$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,t}=0.32$ (L/982) $f_{z,g}=0.28$ (L/1155)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,t}=0.28$ (L/1147) $f_{z,g}=0.24$ (L/1352)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,t}=0.36$ (L/881) $f_{z,g}=0.31$ (L/1034)
- Asta n. 3062 (-1437 -1163) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5521) $f_{z,g}=0.02$ (L/6524)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8106) $f_{z,g}=0.01$ (L/9604)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4395) $f_{z,g}=0.03$ (L/5196)

Asta n. 3062 (-1437 -1664) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-563.01$ $T_z=-88.59$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Relazione di calcolo

- Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-672.96
[Par.] $M_{y,sx}=-56.12$ $M_{y,dx}=-56.36$ $M_{y,eq}=52.87$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=-0.55$ $M_{z,eq}=-0.35$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.06$ $\sigma_{m,d}=-6.65$ Sfr.=0.09
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-563.01 $T_z=-88.59$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-563.01 $T_z=-88.59$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.56$ $\sigma_{m,d}=-6.99$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-563.01 $T_z=-88.59$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-672.96 $T_z=88.43$ $M_y=56.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.06$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=2.99$
Sollecitazioni: N=-1625.05 $T_z=-244.83$ $M_y=520.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.48$ Sfr.=0.64
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-1605.81 $T_z=-257.98$ $M_y=569.97$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-70.93$ Sfr.=0.71
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
Sollecitazioni: N=-2542.53
[Par.] $M_{y,sx}=-181.75$ $M_{y,dx}=-469.96$ $M_{y,eq}=352.47$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.09$ $M_{z,dx}=-1.31$ $M_{z,eq}=-0.82$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.56$ $\sigma_{m,d}=-43.92$ Sfr.=0.94
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-1510.46 $T_z=523.17$ $M_y=198.69$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.35$ Sfr.=0.30
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-1605.81 $T_z=-257.98$ $M_y=569.97$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.30$ $\sigma_{m,d}=-70.93$ Sfr.=0.71
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-1605.81 $T_z=-257.98$ $M_y=569.97$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-70.93$ Sfr.=0.71
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-2427.35 $T_z=332.45$ $M_y=212.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.03$ Sfr.=0.13
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1451) $f_{z,g}=0.17$ (L/1742)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1476) $f_{z,g}=0.17$ (L/1751)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1432) $f_{z,g}=0.17$ (L/1736)

Asta n. 3062 (-1664 -1712) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-227.37$ $T_z=112.54$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-227.37$
 [Par.] $M_{y,sx}=-56.36$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=46.07$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.46$ $M_{z,dx}=-1.03$ $M_{z,eq}=-0.81$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.03$ $\sigma_{m,d}=-5.93$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-227.37$ $T_z=112.54$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.15$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-227.37$ $T_z=112.54$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.03$ $\sigma_{m,d}=-6.99$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-227.37$ $T_z=112.54$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-227.37$ $T_z=112.54$ $M_y=56.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.03$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-716.76$ $T_z=284.66$ $M_y=569.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-70.66$ $Sfr.=0.71$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-869.95$ $T_z=420.01$ $M_y=469.96$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-58.56$ $Sfr.=0.58$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
 Sollecitazioni: $N=-716.76$
 [Par.] $M_{y,sx}=-569.97$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=427.48$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.85$ $M_{z,dx}=-1.88$ $M_{z,eq}=-1.47$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.26$ $\sigma_{m,d}=-53.39$ $Sfr.=0.67$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-767.12$ $T_z=427.02$ $M_y=218.53$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.37$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-716.76$ $T_z=284.66$ $M_y=569.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.26$ $\sigma_{m,d}=-70.66$ $Sfr.=0.71$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-716.76$ $T_z=284.66$ $M_y=569.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-70.66$ $Sfr.=0.71$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-869.95$ $T_z=420.01$ $M_y=469.96$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.95$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/999) $f_{z,g}=0.27$ (L/1176)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1139) $f_{z,g}=0.24$ (L/1343)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.35$ (L/910) $f_{z,g}=0.30$ (L/1069)

Asta n. 3063 (-1438 -1164) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 T_z=88.31 M_y=61.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.25 σ_{m,d}=7.60 Sfr.=0.04

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 T_z=88.31 M_y=61.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 T_z=88.31 M_y=61.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.25 σ_{m,d}=7.60 Sfr.=0.04

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 T_z=88.31 M_y=61.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.90 Sfr.=0.02

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 T_z=88.31 M_y=61.27 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-7.60 Sfr.=0.04

 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 T_z=417.03 M_y=289.34 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.95 σ_{m,d}=35.87 Sfr.=0.38

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=17.34 M_y=2.12 T_y=3.16 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=160.00 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.26 Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: N=-2.69
 [Par.] M_{y,sx}=-63.59 M_{y,dx}=0.00 M_{y,eq}=47.69
 [Lin.] M_{z,sx}=-14.63 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=8.78
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-8.31 Sfr.=0.06

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 T_z=336.11 M_y=233.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.95 Sfr.=0.02

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 T_z=417.03 M_y=289.34 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.95 σ_{m,d}=35.87 Sfr.=0.38

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 T_z=417.03 M_y=289.34 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=4.27 Sfr.=0.24

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.64 T_z=17.34 M_y=2.12 T_y=3.16 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-0.26 Sfr.=0.00

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 T_z=417.03 M_y=289.34 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-35.87 Sfr.=0.36

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND Xl=1.60
 Sollecitazioni: N=-8.95 T_z=5.56 M_y=0.00 T_y=-3.16 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/5168) $f_{z,G}=0.02$ (L/6100)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/7539) $f_{z,G}=0.02$ (L/8926)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/4127) $f_{z,G}=0.03$ (L/4874)

Asta n. 3063 (-1438 -1665) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-675.80$ $T_z=96.55$ $M_y=59.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.38$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-675.80$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=-53.64$ $M_{y,eq}=54.98$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.03$ $M_{z,dx}=-0.44$ $M_{z,eq}=-0.27$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ $\sigma_{m,d}=-6.89$ Sfr.=0.10
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-675.80$ $T_z=96.55$ $M_y=59.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.99$ Sfr.=0.03
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-675.80$ $T_z=96.55$ $M_y=59.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ $\sigma_{m,d}=-7.38$ Sfr.=0.04
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-675.80$ $T_z=96.55$ $M_y=59.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.38$ Sfr.=0.04
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-675.80$ $T_z=96.55$ $M_y=59.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1444.44$ $T_z=-218.96$ $M_y=428.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-53.18$ Sfr.=0.53
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-2020.55$ $T_z=-338.06$ $M_y=379.53$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-47.37$ Sfr.=0.47
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
Sollecitazioni: $N=-2467.62$
[Par.] $M_{y,sx}=-186.97$ $M_{y,dx}=-379.53$ $M_{y,eq}=284.65$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.08$ $M_{z,dx}=-1.16$ $M_{z,eq}=-0.73$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.22$ $\sigma_{m,d}=-35.48$ Sfr.=0.84
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-2417.25$ $T_z=523.73$ $M_y=266.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.36$ Sfr.=0.30
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1444.44$ $T_z=-218.96$ $M_y=428.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.57$ $\sigma_{m,d}=-53.18$ Sfr.=0.54
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1444.44$ $T_z=-218.96$ $M_y=428.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-53.18$ Sfr.=0.53
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-2442.44$ $T_z=366.10$ $M_y=226.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.10$ Sfr.=0.13
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/2022) $f_{z,g}=0.12$ (L/2446)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/2017) $f_{z,g}=0.12$ (L/2398)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.15$ (L/2024) $f_{z,g}=0.13$ (L/2295)
- Asta n. 3063 (-1665 -1713) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.86$
Sollecitazioni: $N=-133.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-56.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.95$ Sfr.=0.03
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-207.18$
[Par.] $M_{y,sx}=-53.64$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-47.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.32$ $M_{z,dx}=-0.77$ $M_{z,eq}=-0.59$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $\sigma_{m,d}=6.06$ Sfr.=0.05
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-207.18$ $T_z=118.17$ $M_y=53.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ci}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.21$ Sfr.=0.03
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.86$
Sollecitazioni: $N=-133.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-56.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.61$ $\sigma_{m,d}=-6.95$ Sfr.=0.03
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.86$
Sollecitazioni: $N=-133.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-56.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.95$ Sfr.=0.03
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-207.18$ $T_z=118.17$ $M_y=53.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $X_l=2.97$
Sollecitazioni: $N=10.03$ $T_z=-410.26$ $M_y=-93.07$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=12.00$ Sfr.=0.12
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-678.21$ $T_z=247.41$ $M_y=428.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-53.18$ Sfr.=0.53
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=1.42$
Sollecitazioni: $N=-151.38$ $T_z=0.00$ $M_y=-410.43$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=51.21$ Sfr.=0.51
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
Sollecitazioni: $N=-678.21$
[Par.] $M_{y,sx}=-428.97$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=321.72$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.59$ $M_{z,dx}=-1.48$ $M_{z,eq}=-1.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.08$ $\sigma_{m,d}=-40.19$ Sfr.=0.53
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=32.18$ $T_z=-466.56$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU $X_l=2.97$
Sollecitazioni: $N=10.03$ $T_z=-410.26$ $M_y=-93.07$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=12.00$ Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-684.12 Tz=451.11 My=208.47 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=16.00
 Tensioni: $\tau_d=4.61$ Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-678.21 Tz=247.41 My=428.97 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=95.00 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.08$ $\sigma_{m,d}=-53.18$ Sfr.=0.53

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-678.21 Tz=247.41 My=428.97 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-53.18$ Sfr.=0.53

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-797.58 Tz=411.98 My=379.53 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=95.00
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.63$ Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) f_{z,l}=0.28 (L/1131) f_{z,g}=0.24 (L/1332)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) f_{z,l}=0.24 (L/1352) f_{z,g}=0.20 (L/1596)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) f_{z,l}=0.32 (L/998) f_{z,g}=0.27 (L/1174)

Asta n. 3064 (204 158) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 Tz=88.31 My=61.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 Tz=88.31 My=61.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 Tz=88.31 My=61.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 Tz=88.31 My=61.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=54.85 Tz=88.31 My=61.27 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 Tz=417.03 My=289.34 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.64 Tz=17.34 My=2.12 Ty=3.16 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ K_{crit}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: N=-2.69
 [Par.] My,sx=-63.59 My,dx=-0.00 My,eq=47.69
 [Lin.] Mz,sx=-14.63 Mz,dx=-0.00 Mz,eq=8.78
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.31$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=208.75 Tz=336.11 My=233.19 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.27$ Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.03$ $M_y=289.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.87$ Sfr.=0.36

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.95$ $T_z=5.56$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5123) $f_{z,g}=0.02$ (L/6438)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7480) $f_{z,g}=0.02$ (L/9180)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4081) $f_{z,g}=0.03$ (L/5233)

Asta n. 3064 (204 -1714) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-912.70$ $T_z=105.28$ $M_y=-228.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=17.14$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=-847.32$ $T_z=0.00$ $M_y=-306.93$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.15$ Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-983.52$
 [Par.] $M_{y,sx}=-33.30$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-230.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.11$ $M_{z,dx}=-3.16$ $M_{z,eq}=-1.94$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=636.85 $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.46$ $\sigma_{m,d}=17.41$ Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-983.52$ $T_z=219.30$ $M_y=33.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.64$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=-847.32$ $T_z=0.00$ $M_y=-306.93$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.12$ $\sigma_{m,d}=-23.15$ Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=-847.32$ $T_z=0.00$ $M_y=-306.93$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.67$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.15$ Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-983.52$ $T_z=219.30$ $M_y=33.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.46$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 7 SND $X_l=3.31$
 Sollecitazioni: $N=-751.33$ $T_z=0.00$ $M_y=-308.19$ $T_y=-4.88$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.11$ Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=-2685.41$ $T_z=0.00$ $M_y=-1331.82$ $T_y=-2.38$ $M_z=-7.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=100.48$ Sfr.=0.70

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
 Sollecitazioni: $N=-3172.04$
 [Par.] $M_{y,sx}=-172.70$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-998.87$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.50$ $M_{z,dx}=-14.89$ $M_{z,eq}=-9.14$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.93$ $\sigma_{m,d}=75.60$ Sfr.=0.77

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3172.04$ $T_z=965.32$ $M_y=172.70$ $T_y=-2.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=7.24$ Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=-2685.41$ $T_z=0.00$ $M_y=-1331.82$ $T_y=-2.38$ $M_z=-7.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.71$ $\sigma_{m,d}=-100.48$ Sfr.=0.70

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=-2685.41$ $T_z=0.00$ $M_y=-1331.82$ $T_y=-2.38$ $M_z=-7.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=100.48$ Sfr.=0.70

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3264.31$ $T_z=783.18$ $M_y=138.04$ $T_y=-2.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.16$ Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.22$ (L/272) $f_{z,g}=1.89$ (L/320)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=1.46$ (L/414) $f_{z,g}=1.24$ (L/486)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.82$ (L/214) $f_{z,g}=2.41$ (L/251)

Asta n. 3065 (-1441 -1165) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-2.51
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-1.54 $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND Xl=1.60
Sollecitazioni: N=-8.38 $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5542) $f_{z,g}=0.02$ (L/6568)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8151) $f_{z,g}=0.01$ (L/9667)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4415) $f_{z,g}=0.03$ (L/5224)

Asta n. 3065 (-1441 -1745) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=1.61 $T_z=102.21$ $M_y=53.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.72$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=3.18
Sollecitazioni: N=114.44 $T_z=-79.46$ $M_y=19.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=1.61 $T_z=102.21$ $M_y=53.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.72$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=1.61 $T_z=102.21$ $M_y=53.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.18$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=1.61 $T_z=102.21$ $M_y=53.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.72$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=296.54 $T_z=-209.19$ $M_y=404.30$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $\sigma_{m,d}=36.12$ Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=425.23$ $T_z=-298.12$ $M_y=85.92$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.64$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=296.54$ $T_z=-209.19$ $M_y=404.30$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $\sigma_{m,d}=36.12$ Sfr.=0.26

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=538.45$ $M_y=236.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=6.21$ Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=296.54$ $T_z=-209.19$ $M_y=404.30$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.12$ Sfr.=0.25

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2451) $f_{z,g}=0.11$ (L/2671)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/2729) $f_{z,g}=0.10$ (L/3119)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2265) $f_{z,g}=0.12$ (L/2395)

Asta n. 3065 (-1745 -1715) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=485.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-68.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.87$ $\sigma_{m,d}=6.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=541.55$ $T_z=-91.25$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.08$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=485.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-68.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.87$ $\sigma_{m,d}=6.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=420.66$ $T_z=103.40$ $M_y=19.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.19$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.69$
 Sollecitazioni: $N=484.88$ $T_z=0.00$ $M_y=-68.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.04$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $X_l=1.27$
 Sollecitazioni: $N=1258.69$ $T_z=-11.76$ $M_y=-475.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.84$ $\sigma_{m,d}=42.23$ Sfr.=0.35

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=1995.47$ $T_z=-334.64$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.67$ Sfr.=0.10

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU $X_l=1.27$
 Sollecitazioni: $N=1258.69$ $T_z=-11.76$ $M_y=-475.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.84$ $\sigma_{m,d}=42.23$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=1446.65$ $T_z=-486.33$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.61$ Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=1.23$
 Sollecitazioni: $N=1254.04$ $T_z=0.00$ $M_y=-476.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=42.26$ Sfr.=0.29

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1583) $f_{z,g}=0.17$ (L/1890)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.16$ (L/1964) $f_{z,g}=0.14$ (L/2330)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1371) $f_{z,g}=0.19$ (L/1642)

Asta n. 3068 (-1442 -1166) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5607) $f_{z,g}=0.02$ (L/6613)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8197) $f_{z,g}=0.01$ (L/9700)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4483) $f_{z,g}=0.03$ (L/5291)

Asta n. 3068 (-1442 -1747) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=99.23$ $M_y=53.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.77$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=114.44$ $T_z=-82.44$ $M_y=28.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=99.23$ $M_y=53.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.77$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=99.23$ $M_y=53.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.14$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=99.23$ $M_y=53.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.77$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=486.26$ $M_y=247.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.98$ Sfr.=0.15

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=425.23$ $T_z=-304.41$ $M_y=105.93$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.64$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=486.26$ $M_y=247.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.02$ $\sigma_{m,d}=21.98$ Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=486.26$ $M_y=247.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.61$ Sfr.=0.23

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=486.26$ $M_y=247.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.98$ Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.06$ (L/5046)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.05$ (L/6010) $f_{z,g}=0.05$ (L/6526)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.07$ (L/4265) $f_{z,l}=0.07$ (L/4509)

Asta n. 3068 (-1747 -1716) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.74$
Sollecitazioni: $N=496.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-63.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$

L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.91$ $\sigma_{m,d}=5.66$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=3.18
Sollecitazioni: N=551.17 T_z=-88.26 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.12$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.74
Sollecitazioni: N=496.35 T_z=0.00 M_y=-63.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.91$ $\sigma_{m,d}=5.66$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=430.27 T_z=106.39 M_y=28.85 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: $\tau_d=1.23$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.74
Sollecitazioni: N=496.35 T_z=0.00 M_y=-63.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.66$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=1985.38 T_z=-16.01 M_y=-334.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=87.00
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.72$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.64$ $\sigma_{m,d}=29.66$ Sfr.=0.29

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=2015.71 T_z=-328.36 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.75$ Sfr.=0.10

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU Xl=1.70
Sollecitazioni: N=1985.38 T_z=-16.01 M_y=-334.19 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=87.00 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.64$ $\sigma_{m,d}=29.66$ Sfr.=0.29

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1745.82 T_z=461.43 M_y=44.03 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=24.00
Tensioni: $\tau_d=5.32$ Sfr.=0.22

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.64
Sollecitazioni: N=1977.35 T_z=0.00 M_y=-334.64 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=29.70$ Sfr.=0.21

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) f_{z,l}=0.13 (L/2373) f_{z,g}=0.11 (L/2867)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) f_{z,l}=0.10 (L/3222) f_{z,g}=0.08 (L/3864)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) f_{z,l}=0.16 (L/1959) f_{z,g}=0.13 (L/2374)

Asta n. 3070 (-1445 -1167) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21

Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.51$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.02$ (L/5574) $f_{z,g}=0.02$ (L/6928)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.02$ (L/8128) $f_{z,g}=0.01$ (L/9931)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i}=0.03$ (L/4442) $f_{z,g}=0.02$ (L/5607)

Asta n. 3070 (-1445 -1717) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=121.88$ $T_z=0.00$ $M_y=-272.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.44$ $\lambda_{rel,z}=3.74$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=24.23$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=6.37$
 Sollecitazioni: $N=235.34$ $T_z=-182.68$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=121.88$ $T_z=0.00$ $M_y=-272.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=24.23$ $Sfr.=0.08$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$

Sollecitazioni: $N=1.61$ $T_z=193.64$ $M_y=33.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.23$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=121.88$ $T_z=0.00$ $M_y=-272.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.23$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=453.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-1252.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.44$ $\lambda_{rel,z}=3.74$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.74$ $\sigma_{m,d}=111.15$ $Sfr.=0.84$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=6.37$
 Sollecitazioni: $N=874.42$ $T_z=-678.01$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.36$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=453.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-1252.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.74$ $\sigma_{m,d}=111.15$ $Sfr.=0.79$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=5.99$ $T_z=891.59$ $M_y=161.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=10.29$ $Sfr.=0.43$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=453.37$ $T_z=0.00$ $M_y=-1252.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=111.15$ $Sfr.=0.77$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=1.95$ (L/315) $f_{z,c}=1.66$ (L/371)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=1.32$ (L/467) $f_{z,c}=1.12$ (L/550)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.45$ (L/250) $f_{z,c}=2.09$ (L/295)

Asta n. 3073 (-1446 -1168) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.95$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $\sigma_{m,d}=37.87$ $Sfr.=0.40$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.72$ $T_z=18.20$ $M_y=2.22$ $T_y=-3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-2.82
[Par.] $M_{y,sx} = -66.77$ $M_{y,dx} = -0.00$ $M_{y,eq} = 50.08$
[Lin.] $M_{z,sx} = -15.36$ $M_{z,dx} = 0.00$ $M_{z,eq} = 9.21$
Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m,y,d} = 122.22$ $f_{m,z,d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 160.00$ $\lambda_{rel,y} = 0.44$ $\lambda_{rel,z} = 0.96$ $K_{c,y} = 0.97$ $K_{c,z} = 0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.01$ $\sigma_{m,d} = -8.72$ Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l = 0.21$
Sollecitazioni: N=220.27 $T_z = 354.66$ $M_y = 246.07$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 1.00$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l = 0.21$
Sollecitazioni: N=220.27 $T_z = 440.27$ $M_y = 305.46$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 57.50$ $f_{m,y,d} = 100.00$ $f_{m,z,d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 1.00$ $\sigma_{m,d} = 37.87$ Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l = 0.21$
Sollecitazioni: N=220.27 $T_z = 440.27$ $M_y = 305.46$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 18.00$
Tensioni: $\tau_d = 4.50$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SND $X_l = 1.41$
Sollecitazioni: N=-1.72 $T_z = 18.20$ $M_y = 2.22$ $T_y = -3.32$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c,0,d} = 116.11$ $f_{m,y,d} = 122.22$ $f_{m,z,d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.01$ $\sigma_{m,d} = -0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l = 0.21$
Sollecitazioni: N=220.27 $T_z = 440.27$ $M_y = 305.46$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 100.00$ $f_{m,z,d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d} = -37.87$ Sfr.=0.38

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l = 1.60$
Sollecitazioni: N=-9.40 $T_z = 5.84$ $M_y = 0.00$ $T_y = -3.32$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c,0,d} = 116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i} = 0.03$ (L/4915) $f_{z,g} = 0.02$ (L/6165)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,i} = 0.02$ (L/7167) $f_{z,g} = 0.02$ (L/8818)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,i} = 0.04$ (L/3921) $f_{z,g} = 0.03$ (L/5017)

Asta n. 3073 (-1446 -1718) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l = 3.38$
Sollecitazioni: N=136.38 $T_z = 0.00$ $M_y = -305.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c,0,t} = 181.25$
 $L = 636.85$ $\lambda_{rel,y} = 1.44$ $\lambda_{rel,z} = 3.74$ $K_{c,y} = 0.41$ $K_{c,z} = 0.07$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.52$ $\sigma_{m,d} = 27.10$ Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l = 6.37$
Sollecitazioni: N=263.30 $T_z = -204.35$ $M_y = 0.00$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 1.01$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l = 3.38$
Sollecitazioni: N=136.38 $T_z = 0.00$ $M_y = -305.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 181.25$ $f_{m,y,d} = 300.00$ $f_{m,z,d} = 300.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.52$ $\sigma_{m,d} = 27.10$ Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l = 0.21$
Sollecitazioni: N=1.80 $T_z = 216.69$ $M_y = 37.98$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_{cr} = 0.50$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 50.00$
Tensioni: $\tau_d = 2.50$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l = 3.38$
Sollecitazioni: N=136.38 $T_z = 0.00$ $M_y = -305.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m,y,d} = 300.00$ $f_{m,z,d} = 300.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d} = 27.10$ Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l = 3.38$
Sollecitazioni: N=514.25 $T_z = 0.00$ $M_y = -1422.14$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,t} = 87.00$
 $L = 636.85$ $\lambda_{rel,y} = 1.44$ $\lambda_{rel,z} = 3.74$ $K_{c,y} = 0.41$ $K_{c,z} = 0.07$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 1.98$ $\sigma_{m,d} = 126.23$ Sfr.=0.95

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=6.37$
 Sollecitazioni: $N=991.78$ $T_z=-768.95$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.81$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=514.25$ $T_z=0.00$ $M_y=-1422.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.98$ $\sigma_{m,d}=126.23$ $Sfr.=0.90$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.80$ $T_z=1012.73$ $M_y=183.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=11.69$ $Sfr.=0.49$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.38$
 Sollecitazioni: $N=514.25$ $T_z=0.00$ $M_y=-1422.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=126.23$ $Sfr.=0.88$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.21$ (L/278) $f_{z,g}=1.88$ (L/327)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=1.50$ (L/409) $f_{z,g}=1.28$ (L/482)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.78$ (L/221) $f_{z,g}=2.36$ (L/260)
- Asta n. 3075 (-1448 -1169) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.95$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=57.60$ $T_z=92.73$ $M_y=64.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.98$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $\sigma_{m,d}=37.87$ $Sfr.=0.40$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.72$ $T_z=18.20$ $M_y=2.22$ $T_y=3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.82$
 [Par.] $M_{y,sx}=-66.77$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=50.08$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-15.36$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=9.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.72$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=354.66$ $M_y=246.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $\sigma_{m,d}=37.87$ Sfr.=0.40
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.50$ Sfr.=0.25
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 11 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.72$ $T_z=18.20$ $M_y=2.22$ $T_y=3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=220.27$ $T_z=440.27$ $M_y=305.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-37.87$ Sfr.=0.38
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-9.40$ $T_z=5.84$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4899) $f_{z,g}=0.02$ (L/6152)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7150) $f_{z,g}=0.02$ (L/8791)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3916) $f_{z,g}=0.03$ (L/5000)
- Asta n. 3075 (-1448 -1719) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.37$
 Sollecitazioni: $N=135.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-302.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.44$ $\lambda_{rel,z}=3.74$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $\sigma_{m,d}=26.81$ Sfr.=0.10
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=6.37$
 Sollecitazioni: $N=253.76$ $T_z=-189.96$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.98$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.37$
 Sollecitazioni: $N=135.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-302.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.52$ $\sigma_{m,d}=26.81$ Sfr.=0.09
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.80$ $T_z=215.72$ $M_y=38.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.49$ Sfr.=0.05
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.37$
 Sollecitazioni: $N=135.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-302.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.81$ Sfr.=0.09
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU $X_l=3.37$
 Sollecitazioni: $N=511.70$ $T_z=0.00$ $M_y=-1404.96$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.44$ $\lambda_{rel,z}=3.74$ $K_{c,y}=0.41$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.97$ $\sigma_{m,d}=125.00$ Sfr.=0.95
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=6.37$
 Sollecitazioni: $N=951.75$ $T_z=-708.57$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.66$ Sfr.=0.05
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.37$
 Sollecitazioni: $N=511.70$ $T_z=0.00$ $M_y=-1404.96$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.97$ $\sigma_{m,d}=125.00$ Sfr.=0.89
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.80$ $T_z=1007.64$ $M_y=184.93$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=11.63$ Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=3.37$
 Sollecitazioni: $N=511.70$ $T_z=0.00$ $M_y=-1404.96$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=125.00$ Sfr.=0.87

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.19$ (L/281) $f_{z,c}=1.86$ (L/331)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=1.49$ (L/414) $f_{z,c}=1.26$ (L/487)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=2.75$ (L/224) $f_{z,c}=2.33$ (L/263)

Asta n. 3088 (-1151 201) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=204.98$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.59$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.59$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.38$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.59$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=204.98$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=4.03$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.27$
 Sollecitazioni: $N=-1.74$ $T_z=-33.96$ $M_y=5.50$ $T_y=-8.99$ $M_z=-2.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=204.98$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.11$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-7.34$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-164.89$ $M_{y,eq}=123.67$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=-30.44$ $M_{z,eq}=-18.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=204.98$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=4.03$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ Sfr.=0.04

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.27$
 Sollecitazioni: $N=-1.74$ $T_z=-33.96$ $M_y=5.50$ $T_y=-8.99$ $M_z=-2.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-0.11$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-384.06$ $M_y=434.11$ $T_y=-11.21$ $M_z=-13.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.63$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 9 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-14.65$ $T_z=-6.62$ $M_y=0.00$ $T_y=8.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/90251)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/189097)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/63032)

Asta n. 3088 (201 -1643) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=400.86$ $M_y=-521.69$ $T_y=-3.48$ $M_z=-6.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=175.98$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.43$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=5.35$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=400.86$ $M_y=-521.69$ $T_y=-3.48$ $M_z=-6.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=400.86$ $M_y=-521.69$ $T_y=-3.48$ $M_z=-6.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=5.35$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1.33$ $T_z=516.11$ $M_y=204.25$ $T_y=-3.48$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.29$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=400.86$ $M_y=-521.69$ $T_y=-3.48$ $M_z=-6.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.35$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1166.62$ $M_y=-1408.44$ $T_y=-12.32$ $M_z=-21.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=175.98$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.43$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=14.54$ Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1166.62$ $M_y=-1408.44$ $T_y=-12.32$ $M_z=-21.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=2.67$ $T_z=1222.60$ $M_y=566.64$ $T_y=38.90$ $M_z=-52.61$ $M_x=73.47$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1166.62$ $M_y=-1408.44$ $T_y=-12.32$ $M_z=-21.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=14.54$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.49$ $T_z=1509.45$ $M_y=692.98$ $T_y=-53.34$ $M_z=24.03$ $M_x=-41.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=3.78$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.49$ $T_z=1415.86$ $M_y=623.47$ $T_y=-12.32$ $M_z=-2.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=3.54$ Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1166.62$ $M_y=-1408.44$ $T_y=-12.32$ $M_z=-21.98$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.54$ Sfr.=0.11

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/3821) $f_{z,l}=0.00$ (L/51734)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/7625) $f_{z,l}=0.00$ (L/112092)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.06$ (L/2733) $f_{z,l}=0.00$ (L/35397)

Asta n. 3088 (-1643 -1652) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.63$ $T_z=312.93$ $M_y=-1096.57$ $T_y=0.00$ $M_z=-6.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=11.09$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.63$ $T_z=312.93$ $M_y=-1096.57$ $T_y=0.00$ $M_z=-6.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.63$ $T_z=312.93$ $M_y=-1096.57$ $T_y=0.00$ $M_z=-6.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=11.09$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=98.71$ $T_z=427.84$ $M_y=-513.22$ $T_y=0.00$ $M_z=-5.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.07$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.63$ $T_z=312.93$ $M_y=-1096.57$ $T_y=0.00$ $M_z=-6.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=11.09$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=397.83$ $T_z=1042.50$ $M_y=-3212.09$ $T_y=-1.26$ $M_z=-22.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=32.59$ Sfr.=0.26

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=397.83$ $T_z=1042.50$ $M_y=-3212.09$ $T_y=-1.26$ $M_z=-22.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=214.53$ $T_z=1120.63$ $M_y=-1160.15$ $T_y=53.92$ $M_z=-2.02$ $M_x=73.47$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=397.83$ $T_z=1042.50$ $M_y=-3212.09$ $T_y=-1.26$ $M_z=-22.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=32.59$ Sfr.=0.26

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=286.92$ $T_z=1393.76$ $M_y=-1449.75$ $T_y=31.59$ $M_z=-12.88$ $M_x=44.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.49$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=285.61$ $T_z=1290.84$ $M_y=-1383.99$ $T_y=-1.26$ $M_z=-20.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.23$ Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=397.83$ $T_z=1042.50$ $M_y=-3212.09$ $T_y=-1.26$ $M_z=-22.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=32.59$ Sfr.=0.25

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/10135) $f_{z,g}=0.01$ (L/11220)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/19619)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7277) $f_{z,g}=0.02$ (L/8084)

Relazione di calcolo

Asta n. 3088 (-1652 -1694) Tlg-24x50 Crit. 8

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=333.38 T_z=87.14 M_y=-1319.61 T_y=2.75 M_z=-2.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=181.25
L=159.98 λ_{rel,y}=0.19 λ_{rel,z}=0.39 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=0.98
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.28 σ_{m,d}=13.25 Sfr.=0.05
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=333.38 T_z=87.14 M_y=-1319.61 T_y=2.75 M_z=-2.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.28 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=333.38 T_z=87.14 M_y=-1319.61 T_y=2.75 M_z=-2.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.28 σ_{m,d}=13.25 Sfr.=0.05
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=281.45 T_z=202.04 M_y=-1097.48 T_y=2.75 M_z=-6.83 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: τ_d=0.51 Sfr.=0.01
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.60
Sollecitazioni: N=333.38 T_z=87.14 M_y=-1319.61 T_y=2.75 M_z=-2.43 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=13.25 Sfr.=0.04
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=987.35 T_z=399.95 M_y=-4014.84 T_y=9.32 M_z=-10.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=77.33
L=159.98 λ_{rel,y}=0.19 λ_{rel,z}=0.39 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=0.98
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.82 σ_{m,d}=40.36 Sfr.=0.33
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=987.35 T_z=399.95 M_y=-4014.84 T_y=9.32 M_z=-10.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.82 Sfr.=0.01
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=641.17 T_z=567.62 M_y=-2740.35 T_y=30.88 M_z=74.80 M_x=73.48
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: τ_{tor,d}=0.05 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=987.35 T_z=399.95 M_y=-4014.84 T_y=9.32 M_z=-10.28 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.82 σ_{m,d}=40.36 Sfr.=0.33
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=876.95 T_z=707.53 M_y=-3429.13 T_y=23.84 M_z=30.35 M_x=44.36
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.50
Tensioni: τ_d=1.77 τ_{tor,d}=0.03 Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=875.12 T_z=648.29 M_y=-3214.68 T_y=9.32 M_z=-25.19 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=21.33
Tensioni: τ_d=1.62 Sfr.=0.08
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU Xl=1.60
Sollecitazioni: N=987.45 T_z=443.79 M_y=-4305.87 T_y=-15.64 M_z=-162.63 M_x=-41.54
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=46.45 Sfr.=0.32
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/5885) f_{z,g}=0.02 (L/6489)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.01 (L/10964) f_{z,g}=0.01 (L/12068)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,l}=0.04 (L/4301) f_{z,g}=0.03 (L/4732)

Asta n. 3088 (-1694 -1700) Tlg-24x50 Crit. 8

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=539.57 T_z=-133.10 M_y=-1323.38 T_y=6.81 M_z=-3.62 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=181.25
L=159.98 λ_{rel,y}=0.19 λ_{rel,z}=0.39 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=0.98
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.45 σ_{m,d}=13.31 Sfr.=0.05
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=1.60

-
- Sollecitazioni: $N=591.50$ $T_z=-248.00$ $M_y=-1009.36$ $T_y=6.81$ $M_z=7.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.49$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=539.57$ $T_z=-133.10$ $M_y=-1323.38$ $T_y=6.81$ $M_z=-3.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ $\sigma_{m,d}=13.31$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=591.50$ $T_z=-248.00$ $M_y=-1009.36$ $T_y=6.81$ $M_z=7.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.62$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=539.57$ $T_z=-133.10$ $M_y=-1323.38$ $T_y=6.81$ $M_z=-3.62$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.31$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1743.40$ $T_z=-400.34$ $M_y=-4026.05$ $T_y=23.74$ $M_z=-14.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.45$ $\sigma_{m,d}=40.56$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=1855.63$ $T_z=-648.68$ $M_y=-3148.62$ $T_y=23.74$ $M_z=23.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1262.33$ $T_z=-332.68$ $M_y=-3442.49$ $T_y=-16.90$ $M_z=118.55$ $M_x=73.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1743.40$ $T_z=-400.34$ $M_y=-4026.05$ $T_y=23.74$ $M_z=-14.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.45$ $\sigma_{m,d}=40.56$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=1857.89$ $T_z=-687.25$ $M_y=-3388.72$ $T_y=-3.40$ $M_z=61.04$ $M_x=44.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.72$ $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=1855.63$ $T_z=-648.68$ $M_y=-3148.62$ $T_y=23.74$ $M_z=23.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.62$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1744.06$ $T_z=-423.02$ $M_y=-4318.33$ $T_y=22.17$ $M_z=-179.21$ $M_x=-41.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=46.92$ $Sfr.=0.32$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/5325) $f_{z,g}=0.03$ (L/5906)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/9640) $f_{z,g}=0.02$ (L/10650)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,t}=0.04$ (L/3933) $f_{z,g}=0.04$ (L/4357)
- Asta n. 3088 (-1700 -1705) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=871.86$ $T_z=-570.63$ $M_y=-1013.98$ $T_y=12.09$ $M_z=6.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.73$ $\sigma_{m,d}=10.27$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=923.79$ $T_z=-685.54$ $M_y=0.00$ $T_y=12.09$ $M_z=25.68$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=871.86$ $T_z=-570.63$ $M_y=-1013.98$ $T_y=12.09$ $M_z=6.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.73$ $\sigma_{m,d}=10.27$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=923.79$ $T_z=-685.54$ $M_y=0.00$ $T_y=12.09$ $M_z=25.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.71$ Sfr.=0.03
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=871.86$ $T_z=-570.63$ $M_y=-1013.98$ $T_y=12.09$ $M_z=6.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.27$ Sfr.=0.03
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2886.87$ $T_z=-1828.79$ $M_y=-3162.62$ $T_y=42.45$ $M_z=20.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.41$ $\sigma_{m,d}=32.06$ Sfr.=0.28
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=2999.10$ $T_z=-2077.12$ $M_y=0.00$ $T_y=42.45$ $M_z=88.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.50$ Sfr.=0.03
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2075.39$ $T_z=-1556.88$ $M_y=-2706.46$ $T_y=-87.63$ $M_z=87.43$ $M_x=73.47$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2886.87$ $T_z=-1828.79$ $M_y=-3162.62$ $T_y=42.45$ $M_z=20.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.41$ $\sigma_{m,d}=32.06$ Sfr.=0.28
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=3000.26$ $T_z=-2232.84$ $M_y=0.00$ $T_y=90.16$ $M_z=-15.47$ $M_x=-41.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.59$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.06
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=2999.10$ $T_z=-2077.12$ $M_y=0.00$ $T_y=42.45$ $M_z=88.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=5.19$ Sfr.=0.24
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2888.03$ $T_z=-1968.79$ $M_y=-3403.36$ $T_y=84.06$ $M_z=-156.45$ $M_x=-41.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=37.29$ Sfr.=0.25
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7153) $f_{z,g}=0.02$ (L/8103)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12708) $f_{z,g}=0.01$ (L/14337)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5308) $f_{z,g}=0.03$ (L/6034)
- Asta n. 3090 (153 205) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.95$
Sollecitazioni: $N=70.50$ $T_z=-158.68$ $M_y=171.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=211.43$ $\lambda_{rel,y}=0.25$ $\lambda_{rel,z}=0.52$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.72$ Sfr.=0.01
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.95$
Sollecitazioni: $N=70.50$ $T_z=-158.68$ $M_y=171.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.95$
Sollecitazioni: $N=70.50$ $T_z=-158.68$ $M_y=171.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.72$ Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.95$
Sollecitazioni: $N=70.50$ $T_z=-158.68$ $M_y=171.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.40$ Sfr.=0.01
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.95$
Sollecitazioni: $N=70.50$ $T_z=-158.68$ $M_y=171.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.72$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.95$
 Sollecitazioni: $N=168.73$ $T_z=-379.80$ $M_y=441.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=211.43$ $\lambda_{rel,y}=0.25$ $\lambda_{rel,z}=0.52$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $\sigma_{m,d}=4.42$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-2.91$ $T_z=-33.76$ $M_y=5.30$ $T_y=9.06$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=211.43$ $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 7 SND
 Sollecitazioni: $N=-7.93$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-178.78$ $M_{y,eq}=134.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.00$ $M_{z,dx}=32.39$ $M_{z,eq}=19.43$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=211.43$ $\lambda_{rel,y}=0.25$ $\lambda_{rel,z}=0.52$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.75$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.95$
 Sollecitazioni: $N=168.73$ $T_z=-379.80$ $M_y=441.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.95$
 Sollecitazioni: $N=168.73$ $T_z=-379.80$ $M_y=441.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $\sigma_{m,d}=4.42$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.95$
 Sollecitazioni: $N=168.73$ $T_z=-379.80$ $M_y=441.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.95$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=0.26$
 Sollecitazioni: $N=-2.91$ $T_z=-33.76$ $M_y=5.30$ $T_y=9.06$ $M_z=2.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-0.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.95$
 Sollecitazioni: $N=168.73$ $T_z=-407.21$ $M_y=476.07$ $T_y=11.39$ $M_z=14.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.06$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 11 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-15.14$ $T_z=-6.73$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.67$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/68320)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/136641)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/47665)

Asta n. 3090 (205 -1645) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1.43$ $T_z=221.62$ $M_y=266.33$ $T_y=1.56$ $M_z=2.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=201.22$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.49$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=2.71$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=63.56$ $T_z=81.78$ $M_y=0.00$ $T_y=1.56$ $M_z=5.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1.43$ $T_z=221.62$ $M_y=266.33$ $T_y=1.56$ $M_z=2.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=2.71$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1.43$ $T_z=221.62$ $M_y=266.33$ $T_y=1.56$ $M_z=2.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.55$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=1.43$ $T_z=221.62$ $M_y=266.33$ $T_y=1.56$ $M_z=2.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.71$ Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.93$ $T_z=585.73$ $M_y=929.78$ $T_y=-36.62$ $M_z=85.74$ $M_x=-25.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=201.22$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.49$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=11.08$ Sfr.=0.07
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=144.22$ $T_z=232.27$ $M_y=180.40$ $T_y=5.69$ $M_z=19.48$ $M_x=-2.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ Sfr.=0.00
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=2.97$ $T_z=489.83$ $M_y=756.22$ $T_y=-66.52$ $M_z=134.27$ $M_x=-40.53$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.93$ $T_z=585.73$ $M_y=929.78$ $T_y=-36.62$ $M_z=85.74$ $M_x=-25.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=11.08$ Sfr.=0.07
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.93$ $T_z=585.73$ $M_y=929.78$ $T_y=-36.62$ $M_z=85.74$ $M_x=-25.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.47$ $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.00
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.93$ $T_z=548.06$ $M_y=843.20$ $T_y=5.69$ $M_z=8.94$ $M_x=-2.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.37$ Sfr.=0.06
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3.93$ $T_z=585.73$ $M_y=929.78$ $T_y=-36.62$ $M_z=85.74$ $M_x=-25.56$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-11.08$ Sfr.=0.07
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/8519) $f_{z,L}=0.01$ (L/23981)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/15792) $f_{z,L}=0.00$ (L/39643)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.03$ (L/6216) $f_{z,L}=0.01$ (L/18154)
- Asta n. 3090 (-1645 -1654) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.36$
 Sollecitazioni: $N=178.96$ $T_z=-1.11$ $M_y=-65.65$ $T_y=0.00$ $M_z=6.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=0.79$ Sfr.=0.00
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=183.90$ $T_z=-12.23$ $M_y=-64.24$ $T_y=0.00$ $M_z=6.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.36$
 Sollecitazioni: $N=178.96$ $T_z=-1.11$ $M_y=-65.65$ $T_y=0.00$ $M_z=6.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=0.79$ Sfr.=0.00
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=134.08$ $T_z=99.91$ $M_y=-4.24$ $T_y=0.00$ $M_z=6.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.25$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=178.48$ $T_z=0.00$ $M_y=-65.66$ $T_y=0.00$ $M_z=6.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.79$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=196.26$ $T_z=-10.57$ $M_y=-81.34$ $T_y=48.27$ $M_z=182.66$ $M_x=10.72$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$

L=156.59 $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=4.62$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=502.32 Tz=79.54 My=-107.66 Ty=0.00 Mz=22.26 Mx=-2.10
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=293.15 Tz=295.38 My=159.04 Ty=-67.50 Mz=37.12 Mx=-40.53
Resistenze: Kmod=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=196.26 Tz=-10.57 My=-81.34 Ty=48.27 Mz=182.66 Mx=10.72
Resistenze: Kmod=1.10 Kh=1.00 fc,0,t=106.33 fm,y,d=176.00 fm,z,d=176.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=4.62$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=395.53 Tz=359.05 My=212.22 Ty=-40.47 Mz=35.07 Mx=-25.56
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.50
Tensioni: $\tau_d=0.90$ $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=394.97 Tz=360.73 My=204.90 Ty=38.13 Mz=13.26 Mx=20.73
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.50 K1=1.00 fv,d=24.00
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 1 SND Xl=1.57
Sollecitazioni: N=196.26 Tz=-10.57 My=-81.34 Ty=48.27 Mz=182.66 Mx=10.72
Resistenze: Kmod=1.10 fm,y,d=176.00 fm,z,d=176.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.62$ Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) fz,l=0.00 (L/182441)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) fz,l=0.00 (L/136830)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) fz,l=0.00 (L/205246)

Asta n. 3090 (-1654 -1696) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=371.02 Tz=-246.70 My=241.48 Ty=-1.40 Mz=4.78 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fc,0,t=181.25
L=156.59 $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=2.51$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=371.02 Tz=-246.70 My=241.48 Ty=-1.40 Mz=4.78 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=181.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=371.02 Tz=-246.70 My=241.48 Ty=-1.40 Mz=4.78 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kh=1.00 fc,0,t=181.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=2.51$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=371.02 Tz=-246.70 My=241.48 Ty=-1.40 Mz=4.78 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.50 Ki=1.00 fv,d=50.00
Tensioni: $\tau_d=0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.57
Sollecitazioni: N=371.02 Tz=-246.70 My=241.48 Ty=-1.40 Mz=4.78 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=300.00 fm,z,d=300.00 KhY=1.00 KhZ=1.00 Km=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.51$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 62 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=1111.23 Tz=-623.03 My=692.44 Ty=8.10 Mz=86.24 Mx=20.73
Resistenze: Kmod=0.90 fc,0,t=87.00
L=156.59 $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ $\sigma_{m,d}=8.72$ Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=1.57
Sollecitazioni: N=1111.28 Tz=-599.61 My=674.83 Ty=-5.19 Mz=16.91 Mx=-2.10
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 fc,0,t=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU Xl=0.00

Sollecitazioni: $N=732.01$ $T_z=-288.16$ $M_y=-101.29$ $T_y=-38.80$ $M_z=-56.64$ $M_x=-40.53$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 62 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1111.23$ $T_z=-623.03$ $M_y=692.44$ $T_y=8.10$ $M_z=86.24$ $M_x=20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ $\sigma_{m,d}=8.72$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1111.28$ $T_z=-599.61$ $M_y=674.83$ $T_y=-5.19$ $M_z=16.91$ $M_x=-2.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.50$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1111.28$ $T_z=-599.61$ $M_y=674.83$ $T_y=-5.19$ $M_z=16.91$ $M_x=-2.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.50$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1111.23$ $T_z=-623.03$ $M_y=692.44$ $T_y=8.10$ $M_z=86.24$ $M_x=20.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.72$ $Sfr.=0.06$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/86419)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/149269)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/63152)

Asta n. 3090 (-1696 -1702) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1277.17$ $T_z=357.62$ $M_y=241.02$ $T_y=-2.81$ $M_z=7.44$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.06$ $\sigma_{m,d}=2.57$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1326.99$ $T_z=245.48$ $M_y=-222.53$ $T_y=-2.81$ $M_z=3.04$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.11$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1277.17$ $T_z=357.62$ $M_y=241.02$ $T_y=-2.81$ $M_z=7.44$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1277.17$ $T_z=357.62$ $M_y=241.02$ $T_y=-2.81$ $M_z=7.44$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.06$ $\sigma_{m,d}=2.57$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1277.17$ $T_z=357.62$ $M_y=241.02$ $T_y=-2.81$ $M_z=7.44$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.89$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1277.17$ $T_z=357.62$ $M_y=241.02$ $T_y=-2.81$ $M_z=7.44$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.89$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1277.17$ $T_z=357.62$ $M_y=241.02$ $T_y=-2.81$ $M_z=7.44$ $M_x=3.47$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.57$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=3715.52$ $T_z=835.41$ $M_y=-787.18$ $T_y=-10.79$ $M_z=9.35$ $M_x=11.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.10$ $\sigma_{m,d}=8.07$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=3715.52$ $T_z=835.41$ $M_y=-787.18$ $T_y=-10.79$ $M_z=9.35$ $M_x=11.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.10$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2856.28$ $T_z=916.84$ $M_y=535.54$ $T_y=-32.05$ $M_z=128.60$ $M_x=26.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=3715.52$ $T_z=835.41$ $M_y=-787.18$ $T_y=-10.79$ $M_z=9.35$ $M_x=11.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.10$ $\sigma_{m,d}=8.07$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3608.22$ $T_z=1076.92$ $M_y=673.85$ $T_y=-10.79$ $M_z=26.24$ $M_x=11.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.69$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3608.22$ $T_z=1076.92$ $M_y=673.85$ $T_y=-10.79$ $M_z=26.24$ $M_x=11.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.69$ $Sfr.=0.13$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=3808.27$ $T_z=895.10$ $M_y=-870.96$ $T_y=-31.51$ $M_z=46.06$ $M_x=22.34$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.67$ $Sfr.=0.07$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/55659)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/121627)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/39094)
- Asta n. 3090 (-1702 -1719) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1604.53$ $T_z=-80.75$ $M_y=-222.90$ $T_y=-5.05$ $M_z=3.75$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.34$ $\sigma_{m,d}=2.31$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=1654.35$ $T_z=-192.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.05$ $M_z=-4.16$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.38$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1604.53$ $T_z=-80.75$ $M_y=-222.90$ $T_y=-5.05$ $M_z=3.75$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1604.53$ $T_z=-80.75$ $M_y=-222.90$ $T_y=-5.05$ $M_z=3.75$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.34$ $\sigma_{m,d}=2.31$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=1654.35$ $T_z=-192.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.05$ $M_z=-4.16$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.48$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=1654.35$ $T_z=-192.89$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.05$ $M_z=-4.16$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.48$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1604.53$ $T_z=-80.75$ $M_y=-222.90$ $T_y=-5.05$ $M_z=3.75$ $M_x=3.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.31$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=4738.85$ $T_z=-359.45$ $M_y=-788.19$ $T_y=-18.81$ $M_z=11.83$ $M_x=11.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.95$ $\sigma_{m,d}=8.13$ $Sfr.=0.11$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
Sollecitazioni: $N=4846.15$ $T_z=-600.97$ $M_y=0.00$ $T_y=-18.81$ $M_z=-17.62$ $M_x=11.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.04$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3658.85$ $T_z=-313.47$ $M_y=-695.99$ $T_y=-114.64$ $M_z=78.45$ $M_x=26.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=4738.85$ $T_z=-359.45$ $M_y=-788.19$ $T_y=-18.81$ $M_z=11.83$ $M_x=11.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.95$ $\sigma_{m,d}=8.13$ Sfr.=0.11
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=4938.94$ $T_z=-659.58$ $M_y=0.00$ $T_y=-85.68$ $M_z=-77.26$ $M_x=22.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.66$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=4846.15$ $T_z=-600.97$ $M_y=0.00$ $T_y=-18.81$ $M_z=-17.62$ $M_x=11.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.50$ Sfr.=0.07
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=4831.64$ $T_z=-402.95$ $M_y=-872.09$ $T_y=-79.68$ $M_z=53.77$ $M_x=22.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.84$ Sfr.=0.07
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/26063) $f_{z,g}=0.00$ (L/32839)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/41049)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/19782) $f_{z,g}=0.01$ (L/25261)
- Asta n. 3092 (-1701 -1705) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=879.04$ $T_z=-558.65$ $M_y=-994.82$ $T_y=-17.44$ $M_z=11.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.73$ $\sigma_{m,d}=10.20$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=930.97$ $T_z=-673.56$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.44$ $M_z=-16.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=879.04$ $T_z=-558.65$ $M_y=-994.82$ $T_y=-17.44$ $M_z=11.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.73$ $\sigma_{m,d}=10.20$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=930.97$ $T_z=-673.56$ $M_y=0.00$ $T_y=-17.44$ $M_z=-16.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.68$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=879.04$ $T_z=-558.65$ $M_y=-994.82$ $T_y=-17.44$ $M_z=11.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.20$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2917.72$ $T_z=-1931.21$ $M_y=-3343.24$ $T_y=-99.98$ $M_z=217.38$ $M_x=38.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.43$ $\sigma_{m,d}=37.96$ Sfr.=0.28
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=3024.27$ $T_z=-2040.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-60.40$ $M_z=-56.61$ $M_x=-1.71$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.52$ Sfr.=0.03
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2092.92$ $T_z=-1520.81$ $M_y=-2648.77$ $T_y=69.62$ $M_z=-42.37$ $M_x=-72.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2917.72$ $T_z=-1931.21$ $M_y=-3343.24$ $T_y=-99.98$ $M_z=217.38$ $M_x=38.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.43$ $\sigma_{m,d}=37.96$ Sfr.=0.28

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=3024.27$ $T_z=-2040.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-60.40$ $M_z=-56.61$ $M_x=-1.71$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=5.10$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.06

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=3024.27$ $T_z=-2040.00$ $M_y=0.00$ $T_y=-60.40$ $M_z=-56.61$ $M_x=-1.71$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=5.10$ Sfr.=0.24

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2917.72$ $T_z=-1931.21$ $M_y=-3343.24$ $T_y=-99.98$ $M_z=217.38$ $M_x=38.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=37.96$ Sfr.=0.25

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7230) $f_{z,g}=0.02$ (L/8182)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12805) $f_{z,g}=0.01$ (L/14461)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5359) $f_{z,g}=0.03$ (L/6077)

Asta n. 3092 (-1695 -1701) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=546.31$ $T_z=-120.95$ $M_y=-1284.81$ $T_y=-12.30$ $M_z=28.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=13.45$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=598.22$ $T_z=-235.82$ $M_y=-990.25$ $T_y=-12.30$ $M_z=9.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=546.31$ $T_z=-120.95$ $M_y=-1284.81$ $T_y=-12.30$ $M_z=28.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=13.45$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=598.22$ $T_z=-235.82$ $M_y=-990.25$ $T_y=-12.30$ $M_z=9.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.59$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=546.31$ $T_z=-120.95$ $M_y=-1284.81$ $T_y=-12.30$ $M_z=28.73$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.45$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1766.76$ $T_z=-362.53$ $M_y=-3906.15$ $T_y=-42.01$ $M_z=97.82$ $M_x=-1.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.47$ $\sigma_{m,d}=41.10$ Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=1878.92$ $T_z=-610.72$ $M_y=-3089.37$ $T_y=-42.01$ $M_z=30.62$ $M_x=-1.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.57$ Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1278.61$ $T_z=-296.04$ $M_y=-3325.93$ $T_y=-1.56$ $M_z=-49.31$ $M_x=-72.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1766.76$ $T_z=-362.53$ $M_y=-3906.15$ $T_y=-42.01$ $M_z=97.82$ $M_x=-1.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.47$ $\sigma_{m,d}=41.10$ Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=1880.98$ $T_z=-643.79$ $M_y=-3320.73$ $T_y=-18.10$ $M_z=-6.27$ $M_x=-43.91$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.61$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=1878.92$ $T_z=-610.72$ $M_y=-3089.37$ $T_y=-42.01$ $M_z=30.62$ $M_x=-1.29$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=1.53$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1771.91$ $T_z=-384.76$ $M_y=-4196.95$ $T_y=-38.36$ $M_z=260.09$ $M_x=38.52$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=47.39$ $Sfr.=0.32$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5482) $f_{z,g}=0.03$ (L/6099)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/9985) $f_{z,g}=0.01$ (L/11109)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/4032) $f_{z,g}=0.04$ (L/4485)
- Asta n. 3092 (-1653 -1695) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=332.31$ $T_z=79.19$ $M_y=-1279.11$ $T_y=1.27$ $M_z=21.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=13.24$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=332.31$ $T_z=79.19$ $M_y=-1279.11$ $T_y=1.27$ $M_z=21.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=332.31$ $T_z=79.19$ $M_y=-1279.11$ $T_y=1.27$ $M_z=21.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=13.24$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=280.43$ $T_z=194.00$ $M_y=-1069.74$ $T_y=1.27$ $M_z=19.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.49$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=332.31$ $T_z=79.19$ $M_y=-1279.11$ $T_y=1.27$ $M_z=21.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=13.24$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=983.54$ $T_z=375.50$ $M_y=-3888.97$ $T_y=4.39$ $M_z=74.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ $\sigma_{m,d}=40.45$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=983.54$ $T_z=375.50$ $M_y=-3888.97$ $T_y=4.39$ $M_z=74.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=639.17$ $T_z=544.09$ $M_y=-2658.67$ $T_y=-19.26$ $M_z=-37.76$ $M_x=-73.47$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=983.54$ $T_z=375.50$ $M_y=-3888.97$ $T_y=4.39$ $M_z=74.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ $\sigma_{m,d}=40.45$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=873.64$ $T_z=679.44$ $M_y=-3331.39$ $T_y=-9.02$ $M_z=16.30$ $M_x=-44.35$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.70$ $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=871.49$ $T_z=623.43$ $M_y=-3128.15$ $T_y=4.39$ $M_z=67.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=1.56$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=983.54$ $T_z=375.50$ $M_y=-3888.97$ $T_y=4.39$ $M_z=74.96$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=40.45$ $Sfr.=0.31$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/6077) $f_{z,g}=0.02$ (L/6709)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11334) $f_{z,g}=0.01$ (L/12565)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/4437) $f_{z,g}=0.03$ (L/4912)

Asta n. 3092 (-1644 -1653) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.08$ $T_z=304.73$ $M_y=-1069.01$ $T_y=3.74$ $M_z=17.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=11.06$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.08$ $T_z=304.73$ $M_y=-1069.01$ $T_y=3.74$ $M_z=17.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.08$ $T_z=304.73$ $M_y=-1069.01$ $T_y=3.74$ $M_z=17.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=11.06$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=98.15$ $T_z=419.63$ $M_y=-498.78$ $T_y=3.74$ $M_z=11.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.05$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=150.08$ $T_z=304.73$ $M_y=-1069.01$ $T_y=3.74$ $M_z=17.75$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=11.06$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=396.01$ $T_z=1016.92$ $M_y=-3126.15$ $T_y=13.03$ $M_z=61.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=159.98$ $\lambda_{rel,y}=0.19$ $\lambda_{rel,z}=0.39$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=32.55$ Sfr.=0.26
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=396.01$ $T_z=1016.92$ $M_y=-3126.15$ $T_y=13.03$ $M_z=61.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=213.73$ $T_z=1096.43$ $M_y=-1117.54$ $T_y=-43.74$ $M_z=19.94$ $M_x=-73.46$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=396.01$ $T_z=1016.92$ $M_y=-3126.15$ $T_y=13.03$ $M_z=61.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $\sigma_{m,d}=32.55$ Sfr.=0.26
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=284.27$ $T_z=1367.26$ $M_y=-1400.12$ $T_y=57.56$ $M_z=73.42$ $M_x=41.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.42$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=283.79$ $T_z=1265.26$ $M_y=-1338.97$ $T_y=13.03$ $M_z=40.99$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.16$ Sfr.=0.15
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=396.01$ $T_z=1016.92$ $M_y=-3126.15$ $T_y=13.03$ $M_z=61.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=32.55$ Sfr.=0.25
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/10550) $f_{z,g}=0.01$ (L/11649)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/20709)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7590) $f_{z,g}=0.02$ (L/8408)

Asta n. 3092 (206 -1644) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=392.91$ $M_y=-507.70$ $T_y=6.73$ $M_z=12.03$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=175.98$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.43$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=5.33$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=392.91$ $M_y=-507.70$ $T_y=6.73$ $M_z=12.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=392.91$ $M_y=-507.70$ $T_y=6.73$ $M_z=12.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=5.33$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.16$
Sollecitazioni: $N=1.33$ $T_z=508.16$ $M_y=205.49$ $T_y=6.73$ $M_z=1.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.27$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=53.41$ $T_z=392.91$ $M_y=-507.70$ $T_y=6.73$ $M_z=12.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.33$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1141.86$ $M_y=-1364.86$ $T_y=23.24$ $M_z=41.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=175.98$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.43$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=14.51$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1141.86$ $M_y=-1364.86$ $T_y=23.24$ $M_z=41.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 31 SLU $Xl=0.16$
Sollecitazioni: $N=2.67$ $T_z=1198.76$ $M_y=570.38$ $T_y=-29.50$ $M_z=54.08$ $M_x=-73.47$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1141.86$ $M_y=-1364.86$ $T_y=23.24$ $M_z=41.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=14.51$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $Xl=0.16$
Sollecitazioni: $N=3.49$ $T_z=1483.04$ $M_y=697.12$ $T_y=62.93$ $M_z=-22.53$ $M_x=41.55$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.71$ $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.16$
Sollecitazioni: $N=3.49$ $T_z=1391.10$ $M_y=627.34$ $T_y=23.24$ $M_z=3.93$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.48$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=1.76$
Sollecitazioni: $N=116.13$ $T_z=1141.86$ $M_y=-1364.86$ $T_y=23.24$ $M_z=41.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.51$ $Sfr.=0.11$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/3623) $f_{z,L}=0.00$ (L/52543)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/7124) $f_{z,L}=0.00$ (L/105086)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.06$ (L/2606) $f_{z,L}=0.00$ (L/35774)

Asta n. 3092 (-1185 206) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=1.89$
Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=204.98$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.59$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=1.89$
Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.59$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.38$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=68.44$ $T_z=-151.45$ $M_y=158.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.59$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=204.98$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=4.03$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.25$
 Sollecitazioni: $N=-2.55$ $T_z=-32.18$ $M_y=4.91$ $T_y=8.99$ $M_z=2.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=204.98$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-7.34$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-164.89$ $M_{y,eq}=123.67$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=30.44$ $M_{z,eq}=18.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=204.98$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.50$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.62$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.13$ $\sigma_{m,d}=4.03$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-358.41$ $M_y=402.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.25$
 Sollecitazioni: $N=-2.55$ $T_z=-32.18$ $M_y=4.91$ $T_y=8.99$ $M_z=2.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-0.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=1.89$
 Sollecitazioni: $N=161.97$ $T_z=-384.06$ $M_y=434.11$ $T_y=11.21$ $M_z=13.64$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.63$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-14.65$ $T_z=-6.62$ $M_y=0.00$ $T_y=-8.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/94548)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/198552)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/67306)

Asta n. 3093 (-1719 -1699) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=1007.92$ $T_z=161.93$ $M_y=-464.66$ $T_y=-23.73$ $M_z=-34.24$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=201.22$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.49$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=5.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1077.33$ $T_z=318.17$ $M_y=0.00$ $T_y=-23.73$ $M_z=13.52$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.90$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1077.33$ $T_z=318.17$ $M_y=0.00$ $T_y=-23.73$ $M_z=13.52$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=1007.92$ $T_z=161.93$ $M_y=-464.66$ $T_y=-23.73$ $M_z=-34.24$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=5.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1077.33$ $T_z=318.17$ $M_y=0.00$ $T_y=-23.73$ $M_z=13.52$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.80$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1077.33$ $T_z=318.17$ $M_y=0.00$ $T_y=-23.73$ $M_z=13.52$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.80$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=1007.92$ $T_z=161.93$ $M_y=-464.66$ $T_y=-23.73$ $M_z=-34.24$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=2968.65$ $T_z=537.05$ $M_y=-1367.16$ $T_y=-79.59$ $M_z=-116.76$ $M_x=-24.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=201.22$ $\lambda_{rel,y}=0.24$ $\lambda_{rel,z}=0.49$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.95$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.47$ $\sigma_{m,d}=16.10$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3129.11$ $T_z=898.24$ $M_y=0.00$ $T_y=-79.59$ $M_z=43.39$ $M_x=-24.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.61$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3253.59$ $T_z=923.66$ $M_y=0.00$ $T_y=-45.86$ $M_z=-50.61$ $M_x=-29.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=2968.65$ $T_z=537.05$ $M_y=-1367.16$ $T_y=-79.59$ $M_z=-116.76$ $M_x=-24.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.47$ $\sigma_{m,d}=16.10$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3129.11$ $T_z=898.24$ $M_y=0.00$ $T_y=-79.59$ $M_z=43.39$ $M_x=-24.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.25$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3129.11$ $T_z=898.24$ $M_y=0.00$ $T_y=-79.59$ $M_z=43.39$ $M_x=-24.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.25$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=2968.65$ $T_z=537.05$ $M_y=-1367.16$ $T_y=-79.59$ $M_z=-116.76$ $M_x=-24.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.10$ $Sfr.=0.12$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15206)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/28706)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/10974)

Asta n. 3093 (-1699 -1693) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.31$
 Sollecitazioni: $N=679.74$ $T_z=-27.33$ $M_y=-462.75$ $T_y=-25.02$ $M_z=-46.80$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $\sigma_{m,d}=5.60$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=692.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-467.03$ $T_y=-25.02$ $M_z=-38.97$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=692.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-467.03$ $T_y=-25.02$ $M_z=-38.97$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.31$
 Sollecitazioni: $N=679.74$ $T_z=-27.33$ $M_y=-462.75$ $T_y=-25.02$ $M_z=-46.80$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $\sigma_{m,d}=5.60$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=642.24$ $T_z=-111.73$ $M_y=-371.22$ $T_y=-25.02$ $M_z=-78.14$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.29$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=642.24$ $T_z=-111.73$ $M_y=-371.22$ $T_y=-25.02$ $M_z=-78.14$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.29$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.42$
 Sollecitazioni: $N=675.89$ $T_z=-35.98$ $M_y=-459.44$ $T_y=-25.02$ $M_z=-49.41$ $M_x=-7.44$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.62$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.31$
 Sollecitazioni: $N=1815.77$ $T_z=-115.43$ $M_y=-1348.57$ $T_y=-82.23$ $M_z=-158.73$ $M_x=-25.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.51$ $\sigma_{m,d}=16.79$ $Sfr.=0.14$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-168.51$ $T_z=-29.56$ $M_y=-622.54$ $T_y=-53.38$ $M_z=-131.26$ $M_x=-6.78$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.96$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
 Sollecitazioni: $N=-168.51$
 [Lin.] $M_{y,sx}=589.67$ $M_{y,dx}=622.54$ $M_{y,eq}=-609.39$
 [Lin.] $M_{z,sx}=47.67$ $M_{z,dx}=-131.26$ $M_{z,eq}=-97.83$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ $\sigma_{m,d}=8.13$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1847.10$ $T_z=-44.92$ $M_y=-1373.97$ $T_y=-82.23$ $M_z=-132.97$ $M_x=-25.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.54$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1849.72$ $T_z=-3.87$ $M_y=-1459.15$ $T_y=-86.01$ $M_z=-152.28$ $M_x=-29.98$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.31$
 Sollecitazioni: $N=1815.77$ $T_z=-115.43$ $M_y=-1348.57$ $T_y=-82.23$ $M_z=-158.73$ $M_x=-25.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.51$ $\sigma_{m,d}=16.79$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1739.80$ $T_z=-286.43$ $M_y=-1078.31$ $T_y=-82.23$ $M_z=-261.74$ $M_x=-25.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.75$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=1737.18$ $T_z=-342.61$ $M_y=-913.05$ $T_y=-84.74$ $M_z=-243.09$ $M_x=-20.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.88$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-168.51$ $T_z=-29.56$ $M_y=-622.54$ $T_y=-53.38$ $M_z=-131.26$ $M_x=-6.78$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ $\sigma_{m,d}=-8.96$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.31$
 Sollecitazioni: $N=1815.77$ $T_z=-115.43$ $M_y=-1348.57$ $T_y=-82.23$ $M_z=-158.73$ $M_x=-25.09$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.79$ Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-168.51$ $T_z=-29.56$ $M_y=-622.54$ $T_y=-53.38$ $M_z=-131.26$ $M_x=-6.78$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15098)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/28309)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10964)

Asta n. 3093 (-1693 -1651) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-148.35$ $T_z=-24.05$ $M_y=-375.00$ $T_y=31.39$ $M_z=-92.97$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.69$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-198.17$
 [Par.] $M_{y,sx}=375.00$ $M_{y,dx}=240.88$ $M_{y,eq}=-375.00$
 [Lin.] $M_{z,sx}=92.97$ $M_{z,dx}=-43.82$ $M_{z,eq}=-73.31$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=5.28$ Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-148.35$ $T_z=-24.05$ $M_y=-375.00$ $T_y=31.39$ $M_z=-92.97$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-198.17$ $T_z=-136.19$ $M_y=-240.88$ $T_y=31.39$ $M_z=-43.82$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.35$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-198.17$ $T_z=-136.19$ $M_y=-240.88$ $T_y=31.39$ $M_z=-43.82$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.35$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-148.35$ $T_z=-24.05$ $M_y=-375.00$ $T_y=31.39$ $M_z=-92.97$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.12$ $\sigma_{m,d}=-5.69$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-148.35$ $T_z=-24.05$ $M_y=-375.00$ $T_y=31.39$ $M_z=-92.97$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.69$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-198.17$ $T_z=-136.19$ $M_y=-240.88$ $T_y=31.39$ $M_z=-43.82$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=96.97$ $T_z=-374.35$ $M_y=-993.25$ $T_y=137.34$ $M_z=-227.28$ $M_x=16.03$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=14.67$ Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=-4.26$ $T_z=-155.45$ $M_y=-238.63$ $T_y=70.48$ $M_z=0.00$ $M_x=30.79$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.39$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-218.56$ $T_z=-345.17$ $M_y=-1255.78$ $T_y=80.89$ $M_z=-333.85$ $M_x=-14.69$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=156.59 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.51$ Sfr.=0.12

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: N=-477.05
[Par.] $M_{y,sx}=1089.59$ $M_{y,dx}=602.64$ $M_{y,eq}=-1089.59$
[Lin.] $M_{z,sx}=310.87$ $M_{z,dx}=-140.70$ $M_{z,eq}=-242.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=156.59 $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=15.95$ Sfr.=0.12

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 63 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=96.97 $T_z=-374.35$ $M_y=-993.25$ $T_y=137.34$ $M_z=-227.28$ $M_x=16.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 15 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-339.86 $T_z=0.00$ $M_y=-355.13$ $T_y=-7.71$ $M_z=-82.91$ $M_x=-34.32$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=96.97 $T_z=-374.35$ $M_y=-993.25$ $T_y=137.34$ $M_z=-227.28$ $M_x=16.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.08$ $\sigma_{m,d}=14.67$ Sfr.=0.09

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 47 SLU $Xl=1.57$
Sollecitazioni: N=-125.61 $T_z=-573.62$ $M_y=-308.03$ $T_y=40.75$ $M_z=-201.16$ $M_x=-17.42$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.44$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $Xl=1.57$
Sollecitazioni: N=-325.86 $T_z=-571.56$ $M_y=-505.74$ $T_y=87.17$ $M_z=-200.63$ $M_x=-14.69$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.45$ Sfr.=0.06

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-218.56 $T_z=-345.17$ $M_y=-1255.78$ $T_y=80.89$ $M_z=-333.85$ $M_x=-14.69$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $\sigma_{m,d}=-19.51$ Sfr.=0.12

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-218.56 $T_z=-345.17$ $M_y=-1255.78$ $T_y=80.89$ $M_z=-333.85$ $M_x=-14.69$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.51$ Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 79 SLU $Xl=1.57$
Sollecitazioni: N=-764.67 $T_z=-57.87$ $M_y=-684.54$ $T_y=25.81$ $M_z=-179.92$ $M_x=-25.80$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.64$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/19374)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/35694)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/14216) $f_{z,g}=0.01$ (L/16019)

Asta n. 3093 (-1651 -1641) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=1.25$
Sollecitazioni: N=-490.52 $T_z=-239.93$ $M_y=0.00$ $T_y=23.57$ $M_z=-26.52$ $M_x=-1.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=156.59 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.55$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: N=-448.30 $T_z=-144.92$ $M_y=-244.79$ $T_y=23.57$ $M_z=-56.04$ $M_x=-1.76$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=156.59 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.62$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-498.12
[Par.] $M_{y,sx}=244.79$ $M_{y,dx}=-78.58$ $M_{y,eq}=-210.19$
[Lin.] $M_{z,sx}=56.04$ $M_{z,dx}=-19.14$ $M_{z,eq}=-41.28$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=156.59 $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=2.96$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-448.30$ $T_z=-144.92$ $M_y=-244.79$ $T_y=23.57$ $M_z=-56.04$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-498.12$ $T_z=-257.06$ $M_y=78.58$ $T_y=23.57$ $M_z=-19.14$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.65$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-498.12$ $T_z=-257.06$ $M_y=78.58$ $T_y=23.57$ $M_z=-19.14$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.65$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-448.30$ $T_z=-144.92$ $M_y=-244.79$ $T_y=23.57$ $M_z=-56.04$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ $\sigma_{m,d}=-3.62$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-448.30$ $T_z=-144.92$ $M_y=-244.79$ $T_y=23.57$ $M_z=-56.04$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.62$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-498.12$ $T_z=-257.06$ $M_y=78.58$ $T_y=23.57$ $M_z=-19.14$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=-929.95$ $T_z=-325.95$ $M_y=-469.15$ $T_y=24.66$ $M_z=0.00$ $M_x=6.90$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.69$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1413.80$ $T_z=-389.28$ $M_y=-742.99$ $T_y=117.96$ $M_z=-232.80$ $M_x=-19.26$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.28$ $Sfr.=0.08$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1445.86$
 [Par.] $M_{y,sx}=613.99$ $M_{y,dx}=-261.21$ $M_{y,eq}=-568.88$
 [Lin.] $M_{z,sx}=181.29$ $M_{z,dx}=-13.79$ $M_{z,eq}=-114.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.20$ $\sigma_{m,d}=8.07$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-574.25$ $T_z=-136.38$ $M_y=-261.11$ $T_y=18.73$ $M_z=-98.98$ $M_x=-33.61$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-1445.86$ $T_z=-656.53$ $M_y=261.21$ $T_y=106.96$ $M_z=-13.79$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.66$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-1445.86$ $T_z=-656.53$ $M_y=261.21$ $T_y=106.96$ $M_z=-13.79$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.66$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1413.80$ $T_z=-389.28$ $M_y=-742.99$ $T_y=117.96$ $M_z=-232.80$ $M_x=-19.26$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.18$ $\sigma_{m,d}=-12.28$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1413.80$ $T_z=-389.28$ $M_y=-742.99$ $T_y=117.96$ $M_z=-232.80$ $M_x=-19.26$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=12.28$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=1.57$
 Sollecitazioni: $N=-1445.86$ $T_z=-656.53$ $M_y=261.21$ $T_y=106.96$ $M_z=-13.79$ $M_x=-7.15$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.20$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/33681)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/64390)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/24598)

Asta n. 3093 (-1641 207) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=3.10$ $T_z=-237.44$ $M_y=327.32$ $T_y=135.01$ $M_z=148.64$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=6.37$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-242.69$ $M_y=349.83$ $T_y=135.01$ $M_z=161.29$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=46.86$ $T_z=-138.95$ $M_y=75.22$ $T_y=135.01$ $M_z=-28.56$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=46.86$ $T_z=-138.95$ $M_y=75.22$ $T_y=135.01$ $M_z=-28.56$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=3.10$ $T_z=-237.44$ $M_y=327.32$ $T_y=135.01$ $M_z=148.64$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=6.37$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-242.69$ $M_y=349.83$ $T_y=135.01$ $M_z=161.29$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.69$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-242.69$ $M_y=349.83$ $T_y=135.01$ $M_z=161.29$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.69$ Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-242.69$ $M_y=349.83$ $T_y=135.01$ $M_z=161.29$ $M_x=-1.75$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=1.16$ $T_z=-475.81$ $M_y=970.56$ $T_y=486.09$ $M_z=605.04$ $M_x=-14.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=156.59$ $\lambda_{rel,y}=0.18$ $\lambda_{rel,z}=0.38$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.98$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=22.31$ Sfr.=0.13
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-199.68$ $M_y=389.48$ $T_y=317.39$ $M_z=383.32$ $M_x=-32.54$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=156.59$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-11.88$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=103.17$ $T_z=-359.55$ $M_y=251.94$ $T_y=328.19$ $M_z=-43.71$ $M_x=-7.22$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.09$ Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=46.86$ $T_z=-127.84$ $M_y=50.56$ $T_y=251.12$ $M_z=-61.44$ $M_x=-33.47$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=1.16$ $T_z=-475.81$ $M_y=970.56$ $T_y=486.09$ $M_z=605.04$ $M_x=-14.10$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=22.31$ Sfr.=0.13
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=1.41$

- Sollecitazioni: $N=1.16$ $T_z=-696.79$ $M_y=935.02$ $T_y=423.48$ $M_z=515.33$ $M_x=-19.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.04$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=1.16$ $T_z=-696.79$ $M_y=935.02$ $T_y=423.48$ $M_z=515.33$ $M_x=-19.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.04$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=1.16$ $T_z=-475.81$ $M_y=970.56$ $T_y=486.09$ $M_z=605.04$ $M_x=-14.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-22.31$ $Sfr.=0.13$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.07$ (L/2008) $f_{z,l}=0.00$ (L/29344)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/3840) $f_{z,l}=0.00$ (L/52662)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.10$ (L/1452) $f_{z,l}=0.01$ (L/21448)
- Asta n. 3093 (207 -1421) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=69.31$ $\lambda_{rel,y}=0.08$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $\sigma_{m,d}=6.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $\sigma_{m,d}=6.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.02$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.02$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=813.42$ $T_z=273.96$ $M_y=340.29$ $T_y=-300.60$ $M_z=165.17$ $M_x=8.92$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3490.62$ $T_z=729.98$ $M_y=911.50$ $T_y=-1105.73$ $M_z=576.00$ $M_x=24.35$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=69.31$ $\lambda_{rel,y}=0.08$ $\lambda_{rel,z}=0.17$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.91$ $\sigma_{m,d}=21.11$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 78 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3490.62$ $T_z=729.98$ $M_y=911.50$ $T_y=-1105.73$ $M_z=576.00$ $M_x=24.35$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.91$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=2674.49$ $T_z=665.95$ $M_y=886.56$ $T_y=-966.22$ $M_z=510.42$ $M_x=24.39$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.16$
 Sollecitazioni: $N=3490.62$ $T_z=729.98$ $M_y=911.50$ $T_y=-1105.73$ $M_z=576.00$ $M_x=24.35$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.91$ $\sigma_{m,d}=21.11$ $Sfr.=0.16$

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=3490.62$ $T_z=729.98$ $M_y=911.50$ $T_y=-1105.73$ $M_z=576.00$ $M_x=24.35$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.31$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=3490.62$ $T_z=729.98$ $M_y=911.50$ $T_y=-1105.73$ $M_z=576.00$ $M_x=24.35$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=3.31$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.16$
Sollecitazioni: $N=2674.49$ $T_z=665.95$ $M_y=886.56$ $T_y=-966.22$ $M_z=510.42$ $M_x=24.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.50$ $Sfr.=0.13$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22309)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/40563)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/15822)
- Asta n. 3093 (-1421 -1419) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=469.19$ $T_z=192.84$ $M_y=204.15$ $T_y=36.14$ $M_z=6.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=115.77$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=2.18$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=469.19$ $T_z=192.84$ $M_y=204.15$ $T_y=36.14$ $M_z=6.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=469.19$ $T_z=192.84$ $M_y=204.15$ $T_y=36.14$ $M_z=6.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $\sigma_{m,d}=2.18$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=469.19$ $T_z=192.84$ $M_y=204.15$ $T_y=36.14$ $M_z=6.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.49$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=469.19$ $T_z=192.84$ $M_y=204.15$ $T_y=36.14$ $M_z=6.58$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.18$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2136.12$ $T_z=543.90$ $M_y=591.16$ $T_y=234.70$ $M_z=-39.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=115.77$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $\sigma_{m,d}=6.73$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2136.12$ $T_z=543.90$ $M_y=591.16$ $T_y=234.70$ $M_z=-39.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2136.12$ $T_z=543.90$ $M_y=591.16$ $T_y=234.70$ $M_z=-39.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $\sigma_{m,d}=6.73$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2136.12$ $T_z=543.90$ $M_y=591.16$ $T_y=234.70$ $M_z=-39.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.48$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2136.12$ $T_z=543.90$ $M_y=591.16$ $T_y=234.70$ $M_z=-39.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.73$ $Sfr.=0.05$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/50581)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/97116)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/36237)
- Asta n. 3093 (-1419 155) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.87$ $T_z=88.23$ $M_y=24.70$ $T_y=-158.48$ $M_z=48.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=30.89$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.08$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=1.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.87$ $T_z=88.23$ $M_y=24.70$ $T_y=-158.48$ $M_z=48.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.87$ $T_z=88.23$ $M_y=24.70$ $T_y=-158.48$ $M_z=48.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=1.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.87$ $T_z=88.23$ $M_y=24.70$ $T_y=-158.48$ $M_z=48.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.45$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=191.87$ $T_z=88.23$ $M_y=24.70$ $T_y=-158.48$ $M_z=48.72$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.26$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=891.32$ $T_z=354.45$ $M_y=105.77$ $T_y=-757.76$ $M_z=233.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=30.89$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.08$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=5.91$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 78 SLU $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=891.32$ $T_z=354.45$ $M_y=105.77$ $T_y=-757.76$ $M_z=233.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=891.32$ $T_z=354.45$ $M_y=105.77$ $T_y=-757.76$ $M_z=233.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=5.91$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=891.32$ $T_z=354.45$ $M_y=105.77$ $T_y=-757.76$ $M_z=233.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=2.09$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=891.32$ $T_z=354.45$ $M_y=105.77$ $T_y=-757.76$ $M_z=233.04$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.91$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/80973)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/129557)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 70 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/64778)

Asta n. 3094 (-1703 -1731) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=664.50$ $T_z=-632.35$ $M_y=-1004.31$ $T_y=-152.74$ $M_z=35.16$ $M_x=-23.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=10.78$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=1.46$
Sollecitazioni: $N=708.19$ $T_z=-735.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-152.74$ $M_z=-187.58$ $M_x=-23.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=664.50$ $T_z=-632.35$ $M_y=-1004.31$ $T_y=-152.74$ $M_z=35.16$ $M_x=-23.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=664.50$ $T_z=-632.35$ $M_y=-1004.31$ $T_y=-152.74$ $M_z=35.16$ $M_x=-23.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=10.78$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=708.19$ $T_z=-735.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-152.74$ $M_z=-187.58$ $M_x=-23.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.88$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=708.19$ $T_z=-735.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-152.74$ $M_z=-187.58$ $M_x=-23.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.88$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=664.50$ $T_z=-632.35$ $M_y=-1004.31$ $T_y=-152.74$ $M_z=35.16$ $M_x=-23.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.78$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2074.84$ $T_z=-1953.13$ $M_y=-3037.09$ $T_y=-545.43$ $M_z=145.23$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.73$ $\sigma_{m,d}=33.40$ $Sfr.=0.28$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=2167.41$ $T_z=-2171.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-545.43$ $M_z=-650.19$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.81$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2074.84$ $T_z=-1953.13$ $M_y=-3037.09$ $T_y=-545.43$ $M_z=145.23$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2074.84$ $T_z=-1953.13$ $M_y=-3037.09$ $T_y=-545.43$ $M_z=145.23$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.73$ $\sigma_{m,d}=33.40$ $Sfr.=0.28$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=2167.41$ $T_z=-2171.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-545.43$ $M_z=-650.19$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=5.60$ $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.07$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=2167.41$ $T_z=-2171.35$ $M_y=0.00$ $T_y=-545.43$ $M_z=-650.19$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=5.60$ $Sfr.=0.26$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2074.84$ $T_z=-1953.13$ $M_y=-3037.09$ $T_y=-545.43$ $M_z=145.23$ $M_x=-76.25$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=33.40$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7477) $f_{z,g}=0.02$ (L/8265)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13592) $f_{z,g}=0.01$ (L/14991)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5540) $f_{z,g}=0.02$ (L/6141)
- Asta n. 3094 (-1697 -1703) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=349.59$ $T_z=-196.79$ $M_y=-1367.87$ $T_y=-144.42$ $M_z=228.92$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=18.45$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=393.29$ $T_z=-299.79$ $M_y=-998.76$ $T_y=-144.42$ $M_z=18.31$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.33$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=349.59$ $T_z=-196.79$ $M_y=-1367.87$ $T_y=-144.42$ $M_z=228.92$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$

- Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=349.59$ $T_z=-196.79$ $M_y=-1367.87$ $T_y=-144.42$ $M_z=228.92$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=18.45$ Sfr.=0.06
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=1.46$
 Sollecitazioni: $N=393.29$ $T_z=-299.79$ $M_y=-998.76$ $T_y=-144.42$ $M_z=18.31$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.83$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=1.46$
 Sollecitazioni: $N=393.29$ $T_z=-299.79$ $M_y=-998.76$ $T_y=-144.42$ $M_z=18.31$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.83$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=349.59$ $T_z=-196.79$ $M_y=-1367.87$ $T_y=-144.42$ $M_z=228.92$ $M_x=-22.97$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.45$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=983.72$ $T_z=-515.15$ $M_y=-3961.28$ $T_y=-514.49$ $M_z=838.41$ $M_x=-76.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ $\sigma_{m,d}=57.08$ Sfr.=0.42
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=1.07$
 Sollecitazioni: $N=-6.49$ $T_z=-240.48$ $M_y=-1068.81$ $T_y=-223.65$ $M_z=0.00$ $M_x=-14.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=145.83$ $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.69$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-21.66$ $T_z=-182.17$ $M_y=-1378.37$ $T_y=-215.81$ $M_z=230.87$ $M_x=-13.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=145.83$ $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.59$ Sfr.=0.10
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-21.66$
 [Lin.] $M_{y,sx}=1378.37$ $M_{y,dx}=1030.58$ $M_{y,eq}=-1239.26$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-230.87$ $M_{z,dx}=-83.85$ $M_{z,eq}=104.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=14.58$ Sfr.=0.08
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 46 SLU $Xl=1.46$
 Sollecitazioni: $N=1236.97$ $T_z=-710.65$ $M_y=-2824.53$ $T_y=-436.14$ $M_z=170.03$ $M_x=-85.01$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ Sfr.=0.01
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=983.72$ $T_z=-515.15$ $M_y=-3961.28$ $T_y=-514.49$ $M_z=838.41$ $M_x=-76.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=983.72$ $T_z=-515.15$ $M_y=-3961.28$ $T_y=-514.49$ $M_z=838.41$ $M_x=-76.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.82$ $\sigma_{m,d}=57.08$ Sfr.=0.42
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=1.46$
 Sollecitazioni: $N=1076.29$ $T_z=-733.37$ $M_y=-3021.28$ $T_y=-514.49$ $M_z=88.12$ $M_x=-76.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.24$ $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=1.46$
 Sollecitazioni: $N=1076.29$ $T_z=-733.37$ $M_y=-3021.28$ $T_y=-514.49$ $M_z=88.12$ $M_x=-76.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.24$ Sfr.=0.10
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-21.66$ $T_z=-182.17$ $M_y=-1378.37$ $T_y=-215.81$ $M_z=230.87$ $M_x=-13.07$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-18.59$ Sfr.=0.10
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=983.72$ $T_z=-515.15$ $M_y=-3961.28$ $T_y=-514.49$ $M_z=838.41$ $M_x=-76.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=57.08$ $Sfr.=0.41$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-40.92$ $T_z=-159.30$ $M_y=-1285.35$ $T_y=-223.65$ $M_z=238.76$ $M_x=-14.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5881) $f_{z,g}=0.02$ (L/6384)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11001) $f_{z,g}=0.01$ (L/11946)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4271) $f_{z,g}=0.03$ (L/4669)

Asta n. 3094 (-1655 -1697) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=359.93$ $T_z=-15.47$ $M_y=-1363.00$ $T_y=21.58$ $M_z=211.46$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=18.04$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=359.93$ $T_z=-15.47$ $M_y=-1363.00$ $T_y=21.58$ $M_z=211.46$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.24$ $T_z=87.53$ $M_y=-1317.48$ $T_y=21.58$ $M_z=179.99$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=359.93$ $T_z=-15.47$ $M_y=-1363.00$ $T_y=21.58$ $M_z=211.46$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.30$ $\sigma_{m,d}=18.04$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.24$ $T_z=87.53$ $M_y=-1317.48$ $T_y=21.58$ $M_z=179.99$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.23$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=316.24$ $T_z=87.53$ $M_y=-1317.48$ $T_y=21.58$ $M_z=179.99$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.23$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=359.93$ $T_z=-15.47$ $M_y=-1363.00$ $T_y=21.58$ $M_z=211.46$ $M_x=-22.95$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.04$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=1087.22$ $T_z=106.78$ $M_y=-3950.25$ $T_y=130.61$ $M_z=775.90$ $M_x=-76.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=55.67$ $Sfr.=0.41$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=1087.22$ $T_z=106.78$ $M_y=-3950.25$ $T_y=130.61$ $M_z=775.90$ $M_x=-76.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=994.65$ $T_z=325.01$ $M_y=-3665.03$ $T_y=130.61$ $M_z=585.43$ $M_x=-76.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=1087.22$ $T_z=106.78$ $M_y=-3950.25$ $T_y=130.61$ $M_z=775.90$ $M_x=-76.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=55.67$ $Sfr.=0.41$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=994.65$ $T_z=325.01$ $M_y=-3665.03$ $T_y=130.61$ $M_z=585.43$ $M_x=-76.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.88$ $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=994.65$ $T_z=325.01$ $M_y=-3665.03$ $T_y=130.61$ $M_z=585.43$ $M_x=-76.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.88$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=1087.22$ $T_z=106.78$ $M_y=-3950.25$ $T_y=130.61$ $M_z=775.90$ $M_x=-76.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=55.67$ $Sfr.=0.40$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5892) $f_{z,g}=0.02$ (L/6425)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11369) $f_{z,g}=0.01$ (L/12483)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4235) $f_{z,g}=0.03$ (L/4633)

Asta n. 3094 (-1649 -1655) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=254.86$ $T_z=232.74$ $M_y=-1314.61$ $T_y=97.35$ $M_z=171.00$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=16.71$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=254.86$ $T_z=232.74$ $M_y=-1314.61$ $T_y=97.35$ $M_z=171.00$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=211.17$ $T_z=335.74$ $M_y=-907.12$ $T_y=97.35$ $M_z=29.03$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=254.86$ $T_z=232.74$ $M_y=-1314.61$ $T_y=97.35$ $M_z=171.00$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=16.71$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=211.17$ $T_z=335.74$ $M_y=-907.12$ $T_y=97.35$ $M_z=29.03$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.87$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=211.17$ $T_z=335.74$ $M_y=-907.12$ $T_y=97.35$ $M_z=29.03$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.87$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=254.86$ $T_z=232.74$ $M_y=-1314.61$ $T_y=97.35$ $M_z=171.00$ $M_x=-22.67$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=16.71$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=712.99$ $T_z=865.94$ $M_y=-3659.67$ $T_y=366.76$ $M_z=561.01$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=48.28$ $Sfr.=0.36$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=712.99$ $T_z=865.94$ $M_y=-3659.67$ $T_y=366.76$ $M_z=561.01$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=620.42$ $T_z=1084.17$ $M_y=-2267.35$ $T_y=366.76$ $M_z=26.15$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=712.99$ $T_z=865.94$ $M_y=-3659.67$ $T_y=366.76$ $M_z=561.01$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=48.28$ $Sfr.=0.36$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=620.42$ $T_z=1084.17$ $M_y=-2267.35$ $T_y=366.76$ $M_z=26.15$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.86$ $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=620.42$ $T_z=1084.17$ $M_y=-2267.35$ $T_y=366.76$ $M_z=26.15$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_{d,d}=2.86$ $Sfr.=0.13$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=712.99$ $T_z=865.94$ $M_y=-3659.67$ $T_y=366.76$ $M_z=561.01$ $M_x=-74.39$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.28$ $Sfr.=0.35$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8379) $f_{z,G}=0.02$ (L/9102)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/17376)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/5881) $f_{z,G}=0.02$ (L/6438)

Asta n. 3094 (-1646 -1649) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=320.38$ $T_z=336.52$ $M_y=-908.19$ $T_y=252.64$ $M_z=30.34$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=46.72$ $\lambda_{rel,y}=0.05$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=9.71$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=320.38$ $T_z=336.52$ $M_y=-908.19$ $T_y=252.64$ $M_z=30.34$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=309.05$ $T_z=363.22$ $M_y=-744.98$ $T_y=252.64$ $M_z=-87.69$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=320.38$ $T_z=336.52$ $M_y=-908.19$ $T_y=252.64$ $M_z=30.34$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=9.71$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=309.05$ $T_z=363.22$ $M_y=-744.98$ $T_y=252.64$ $M_z=-87.69$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_{d,d}=1.11$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=309.05$ $T_z=363.22$ $M_y=-744.98$ $T_y=252.64$ $M_z=-87.69$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_{d,d}=1.11$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=320.38$ $T_z=336.52$ $M_y=-908.19$ $T_y=252.64$ $M_z=30.34$ $M_x=-21.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.71$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=926.53$ $T_z=1105.28$ $M_y=-2274.21$ $T_y=864.86$ $M_z=36.88$ $M_x=-70.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=46.72$ $\lambda_{rel,y}=0.05$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $\sigma_{m,d}=23.51$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=926.53$ $T_z=1105.28$ $M_y=-2274.21$ $T_y=864.86$ $M_z=36.88$ $M_x=-70.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=908.13$ $T_z=1148.65$ $M_y=-1748.72$ $T_y=864.86$ $M_z=-367.13$ $M_x=-70.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.47$
Sollecitazioni: $N=926.53$ $T_z=1105.28$ $M_y=-2274.21$ $T_y=864.86$ $M_z=36.88$ $M_x=-70.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $\sigma_{m,d}=23.51$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=908.13$ $T_z=1148.65$ $M_y=-1748.72$ $T_y=864.86$ $M_z=-367.13$ $M_x=-70.66$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=3.59$ $\tau_{tor,d}=0.04$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=908.13$ $T_z=1148.65$ $M_y=-1748.72$ $T_y=864.86$ $M_z=-367.13$ $M_x=-70.66$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=3.59$ Sfr.=0.17

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.47$
 Sollecitazioni: $N=926.53$ $T_z=1105.28$ $M_y=-2274.21$ $T_y=864.86$ $M_z=36.88$ $M_x=-70.66$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.51$ Sfr.=0.18

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/54426)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/108853)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/36284)

Asta n. 3094 (-1639 -1646) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=186.37$ $T_z=380.11$ $M_y=-741.58$ $T_y=-68.79$ $M_z=-34.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=99.12$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=8.14$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=186.37$ $T_z=380.11$ $M_y=-741.58$ $T_y=-68.79$ $M_z=-34.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=186.37$ $T_z=380.11$ $M_y=-741.58$ $T_y=-68.79$ $M_z=-34.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=8.14$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=156.98$ $T_z=449.41$ $M_y=-330.64$ $T_y=-68.79$ $M_z=33.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.14$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=186.37$ $T_z=380.11$ $M_y=-741.58$ $T_y=-68.79$ $M_z=-34.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.14$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=597.40$ $T_z=1146.40$ $M_y=-1789.38$ $T_y=-369.99$ $M_z=-229.93$ $M_x=-7.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=99.12$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=22.68$ Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=597.40$ $T_z=1146.40$ $M_y=-1789.38$ $T_y=-369.99$ $M_z=-229.93$ $M_x=-7.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=520.17$ $T_z=1195.58$ $M_y=-587.22$ $T_y=-365.65$ $M_z=128.59$ $M_x=-10.84$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=597.40$ $T_z=1146.40$ $M_y=-1789.38$ $T_y=-369.99$ $M_z=-229.93$ $M_x=-7.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=22.68$ Sfr.=0.17

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=536.06$ $T_z=1291.00$ $M_y=-582.12$ $T_y=-369.99$ $M_z=136.80$ $M_x=-7.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=3.36$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=536.06$ $T_z=1291.00$ $M_y=-582.12$ $T_y=-369.99$ $M_z=136.80$ $M_x=-7.41$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=3.36$ Sfr.=0.16

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.99$
 Sollecitazioni: $N=597.40$ $T_z=1146.40$ $M_y=-1789.38$ $T_y=-369.99$ $M_z=-229.93$ $M_x=-7.41$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.68$ Sfr.=0.17

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/37793)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/103932)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/25043)

Asta n. 3094 (209 -1639) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=34.77$ $T_z=220.26$ $M_y=-340.69$ $T_y=189.51$ $M_z=52.24$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=131.25$ $\lambda_{rel,y}=0.15$ $\lambda_{rel,z}=0.32$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=4.50$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=300.12$ $M_y=-39.15$ $T_y=189.51$ $M_z=-167.39$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=131.25$ $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.88$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=34.77$ $T_z=220.26$ $M_y=-340.69$ $T_y=189.51$ $M_z=52.24$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=300.12$ $M_y=-39.15$ $T_y=189.51$ $M_z=-167.39$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=34.77$ $T_z=220.26$ $M_y=-340.69$ $T_y=189.51$ $M_z=52.24$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=4.50$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=300.12$ $M_y=-39.15$ $T_y=189.51$ $M_z=-167.39$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.89$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=300.12$ $M_y=-39.15$ $T_y=189.51$ $M_z=-167.39$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=34.77$ $T_z=220.26$ $M_y=-340.69$ $T_y=189.51$ $M_z=52.24$ $M_x=-1.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.50$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1.85$ $T_z=746.38$ $M_y=156.19$ $T_y=501.16$ $M_z=-388.64$ $M_x=-14.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=131.25$ $\lambda_{rel,y}=0.15$ $\lambda_{rel,z}=0.32$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=9.66$ Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=323.12$ $M_y=-40.32$ $T_y=221.82$ $M_z=-193.23$ $M_x=-6.03$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=131.25$ $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.43$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=71.49$ $T_z=582.19$ $M_y=-613.67$ $T_y=501.16$ $M_z=192.16$ $M_x=-14.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1.85$ $T_z=727.39$ $M_y=127.56$ $T_y=486.25$ $M_z=-374.61$ $M_x=-16.92$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1.85$ $T_z=746.38$ $M_y=156.19$ $T_y=501.16$ $M_z=-388.64$ $M_x=-14.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.00$ $\sigma_{m,d}=9.66$ Sfr.=0.07

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1.85$ $T_z=746.38$ $M_y=156.19$ $T_y=501.16$ $M_z=-388.64$ $M_x=-14.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.25$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1.85$ $T_z=746.38$ $M_y=156.19$ $T_y=501.16$ $M_z=-388.64$ $M_x=-14.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.25$ $Sfr.=0.11$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=1.85$ $T_z=746.38$ $M_y=156.19$ $T_y=501.16$ $M_z=-388.64$ $M_x=-14.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.66$ $Sfr.=0.07$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/2931) $f_{z,l}=0.00$ (L/115734)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/5095)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.05$ (L/2187) $f_{z,l}=0.00$ (L/71483)
- Asta n. 3095 (-1704 -1731) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=928.87$ $T_z=-674.53$ $M_y=-1065.84$ $T_y=30.60$ $M_z=51.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $\sigma_{m,d}=11.72$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=972.56$ $T_z=-777.53$ $M_y=0.00$ $T_y=30.60$ $M_z=95.65$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.81$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=928.87$ $T_z=-674.53$ $M_y=-1065.84$ $T_y=30.60$ $M_z=51.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $\sigma_{m,d}=11.72$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=972.56$ $T_z=-777.53$ $M_y=0.00$ $T_y=30.60$ $M_z=95.65$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.95$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=928.87$ $T_z=-674.53$ $M_y=-1065.84$ $T_y=30.60$ $M_z=51.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=11.72$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3116.14$ $T_z=-2169.08$ $M_y=-3352.02$ $T_y=109.26$ $M_z=178.26$ $M_x=1.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.60$ $\sigma_{m,d}=37.23$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=3208.71$ $T_z=-2387.31$ $M_y=0.00$ $T_y=109.26$ $M_z=337.59$ $M_x=1.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.67$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2218.93$ $T_z=-1844.50$ $M_y=-2861.78$ $T_y=-50.94$ $M_z=259.39$ $M_x=76.27$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3116.14$ $T_z=-2169.08$ $M_y=-3352.02$ $T_y=109.26$ $M_z=178.26$ $M_x=1.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.60$ $\sigma_{m,d}=37.23$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=3208.71$ $T_z=-2387.31$ $M_y=0.00$ $T_y=109.26$ $M_z=337.59$ $M_x=1.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.97$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=3208.71$ $T_z=-2387.31$ $M_y=0.00$ $T_y=109.26$ $M_z=337.59$ $M_x=1.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$

- Tensioni: $\tau_d=5.97$ Sfr.=0.28
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3116.14$ $T_z=-2169.08$ $M_y=-3352.02$ $T_y=109.26$ $M_z=178.26$ $M_x=1.05$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=37.23$ Sfr.=0.28
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6766) $f_{z,g}=0.02$ (L/7607)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11946) $f_{z,g}=0.01$ (L/13532)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4997) $f_{z,g}=0.03$ (L/5642)
- Asta n. 3095 (-1698 -1704) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=614.19$ $T_z=-240.72$ $M_y=-1494.13$ $T_y=20.56$ $M_z=20.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=15.37$ Sfr.=0.05
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=657.88$ $T_z=-343.72$ $M_y=-1060.96$ $T_y=20.56$ $M_z=50.46$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=614.19$ $T_z=-240.72$ $M_y=-1494.13$ $T_y=20.56$ $M_z=20.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=15.37$ Sfr.=0.05
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=657.88$ $T_z=-343.72$ $M_y=-1060.96$ $T_y=20.56$ $M_z=50.46$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.86$ Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=614.19$ $T_z=-240.72$ $M_y=-1494.13$ $T_y=20.56$ $M_z=20.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.37$ Sfr.=0.05
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2025.33$ $T_z=-738.62$ $M_y=-4603.00$ $T_y=73.08$ $M_z=69.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.69$ $\sigma_{m,d}=47.47$ Sfr.=0.39
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=2117.90$ $T_z=-956.85$ $M_y=-3337.10$ $T_y=73.08$ $M_z=175.90$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.76$ Sfr.=0.02
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1445.30$ $T_z=-622.00$ $M_y=-3928.74$ $T_y=6.53$ $M_z=241.04$ $M_x=76.13$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2025.33$ $T_z=-738.62$ $M_y=-4603.00$ $T_y=73.08$ $M_z=69.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.69$ $\sigma_{m,d}=47.47$ Sfr.=0.39
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=2113.00$ $T_z=-1018.96$ $M_y=-3591.81$ $T_y=40.26$ $M_z=245.92$ $M_x=46.02$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.55$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=2117.90$ $T_z=-956.85$ $M_y=-3337.10$ $T_y=73.08$ $M_z=175.90$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.40$ Sfr.=0.11
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2025.33$ $T_z=-738.62$ $M_y=-4603.00$ $T_y=73.08$ $M_z=69.33$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=47.47$ Sfr.=0.37
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5063) $f_{z,g}=0.03$ (L/5621)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/8995) $f_{z,G}=0.01$ (L/10093)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.04$ (L/3729) $f_{z,G}=0.04$ (L/4132)

Asta n. 3095 (-1656 -1698) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=402.34$ $T_z=3.96$ $M_y=-1489.74$ $T_y=12.50$ $M_z=21.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=15.34$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=402.34$ $T_z=3.96$ $M_y=-1489.74$ $T_y=12.50$ $M_z=21.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=402.34$ $T_z=3.96$ $M_y=-1489.74$ $T_y=12.50$ $M_z=21.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=15.34$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=358.64$ $T_z=106.97$ $M_y=-1415.88$ $T_y=12.50$ $M_z=3.03$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=402.34$ $T_z=3.96$ $M_y=-1489.74$ $T_y=12.50$ $M_z=21.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=15.34$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=1246.68$ $T_z=153.81$ $M_y=-4589.63$ $T_y=44.06$ $M_z=71.77$ $M_x=1.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=47.39$ Sfr.=0.38

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=1246.68$ $T_z=153.81$ $M_y=-4589.63$ $T_y=44.06$ $M_z=71.77$ $M_x=1.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=824.75$ $T_z=328.88$ $M_y=-3610.31$ $T_y=47.54$ $M_z=167.74$ $M_x=76.33$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=1246.68$ $T_z=153.81$ $M_y=-4589.63$ $T_y=44.06$ $M_z=71.77$ $M_x=1.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=47.39$ Sfr.=0.38

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1148.99$ $T_z=411.24$ $M_y=-4529.80$ $T_y=53.86$ $M_z=104.85$ $M_x=46.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.04$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1154.11$ $T_z=372.04$ $M_y=-4235.83$ $T_y=44.06$ $M_z=7.52$ $M_x=1.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=1246.68$ $T_z=153.81$ $M_y=-4589.63$ $T_y=44.06$ $M_z=71.77$ $M_x=1.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=47.39$ Sfr.=0.37

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.03$ (L/5097) $f_{z,G}=0.03$ (L/5632)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.02$ (L/9324) $f_{z,G}=0.01$ (L/10332)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,L}=0.04$ (L/3747) $f_{z,G}=0.04$ (L/4132)

Asta n. 3095 (-1650 -1656) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=206.59$ $T_z=261.45$ $M_y=-1413.41$ $T_y=6.22$ $M_z=4.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$

L=145.83 $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=14.22$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=206.59 T_z=261.45 M_y=-1413.41 T_y=6.22 M_z=4.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=206.59 T_z=261.45 M_y=-1413.41 T_y=6.22 M_z=4.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=14.22$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=162.90 T_z=364.45 M_y=-964.05 T_y=6.22 M_z=-4.96 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=206.59 T_z=261.45 M_y=-1413.41 T_y=6.22 M_z=4.11 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.22$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=597.03 T_z=929.28 M_y=-4228.24 T_y=21.42 M_z=11.21 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=77.33
L=145.83 $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=42.52$ Sfr.=0.34

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=597.03 T_z=929.28 M_y=-4228.24 T_y=21.42 M_z=11.21 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ Sfr.=0.01

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=358.93 T_z=994.18 M_y=-2326.36 T_y=70.68 M_z=66.54 M_x=76.33
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=597.03 T_z=929.28 M_y=-4228.24 T_y=21.42 M_z=11.21 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=42.52$ Sfr.=0.34

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=504.46 T_z=1147.51 M_y=-2743.55 T_y=21.42 M_z=-20.03 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50
Tensioni: $\tau_d=2.87$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=504.46 T_z=1147.51 M_y=-2743.55 T_y=21.42 M_z=-20.03 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=21.33
Tensioni: $\tau_d=2.87$ Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=1.46
Sollecitazioni: N=597.03 T_z=929.28 M_y=-4228.24 T_y=21.42 M_z=11.21 M_x=1.12
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=42.52$ Sfr.=0.33

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.02 (L/7014) f_{z,g}=0.02 (L/7645)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.01 (L/13413)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) f_{z,l}=0.03 (L/5131) f_{z,g}=0.03 (L/5540)

Asta n. 3095 (-1640 -1650) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=73.24 T_z=418.06 M_y=-966.03 T_y=1.01 M_z=-4.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=181.25
L=145.83 $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=9.76$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=1.46
Sollecitazioni: N=73.24 T_z=418.06 M_y=-966.03 T_y=1.01 M_z=-4.78 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.46

Sollecitazioni: $N=73.24$ $T_z=418.06$ $M_y=-966.03$ $T_y=1.01$ $M_z=-4.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=9.76$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=29.55$ $T_z=521.05$ $M_y=-288.28$ $T_y=1.01$ $M_z=-6.25$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.30$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=73.24$ $T_z=418.06$ $M_y=-966.03$ $T_y=1.01$ $M_z=-4.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.76$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=176.12$ $T_z=1328.44$ $M_y=-2748.66$ $T_y=2.89$ $M_z=-18.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=145.83$ $\lambda_{rel,y}=0.17$ $\lambda_{rel,z}=0.36$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=27.88$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=176.12$ $T_z=1328.44$ $M_y=-2748.66$ $T_y=2.89$ $M_z=-18.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=53.81$ $T_z=1337.15$ $M_y=-552.74$ $T_y=71.43$ $M_z=-31.01$ $M_x=76.21$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=176.12$ $T_z=1328.44$ $M_y=-2748.66$ $T_y=2.89$ $M_z=-18.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=27.88$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=78.56$ $T_z=1663.85$ $M_y=-690.15$ $T_y=44.49$ $M_z=-31.82$ $M_x=46.11$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=4.16$ $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=83.55$ $T_z=1546.67$ $M_y=-681.85$ $T_y=2.89$ $M_z=-22.99$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=3.87$ $Sfr.=0.18$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.46$
 Sollecitazioni: $N=176.12$ $T_z=1328.44$ $M_y=-2748.66$ $T_y=2.89$ $M_z=-18.78$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=27.88$ $Sfr.=0.22$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/15291) $f_{z,g}=0.01$ (L/17181)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/31857)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/10768) $f_{z,g}=0.01$ (L/12184)

Asta n. 3095 (210 -1640) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
 Sollecitazioni: $N=33.80$ $T_z=443.43$ $M_y=-308.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=-11.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=131.25$ $\lambda_{rel,y}=0.15$ $\lambda_{rel,z}=0.32$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=3.32$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
 Sollecitazioni: $N=33.80$ $T_z=443.43$ $M_y=-308.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=-11.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
 Sollecitazioni: $N=33.80$ $T_z=443.43$ $M_y=-308.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=-11.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=3.32$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.15$
 Sollecitazioni: $N=1.08$ $T_z=520.57$ $M_y=246.20$ $T_y=-8.41$ $M_z=-1.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.30$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=33.80$ $T_z=443.43$ $M_y=-308.87$ $T_y=-8.41$ $M_z=-11.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.32$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=67.74$ $T_z=1226.23$ $M_y=-737.45$ $T_y=-27.18$ $M_z=-36.10$ $M_x=1.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=131.25$ $\lambda_{rel,y}=0.15$ $\lambda_{rel,z}=0.32$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=8.13$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=67.74$ $T_z=1226.23$ $M_y=-737.45$ $T_y=-27.18$ $M_z=-36.10$ $M_x=1.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=2.05$ $T_z=1185.83$ $M_y=679.17$ $T_y=22.17$ $M_z=-60.58$ $M_x=76.23$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.31$
Sollecitazioni: $N=67.74$ $T_z=1226.23$ $M_y=-737.45$ $T_y=-27.18$ $M_z=-36.10$ $M_x=1.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=8.13$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=2.61$ $T_z=1379.76$ $M_y=757.75$ $T_y=-27.18$ $M_z=-4.60$ $M_x=1.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.45$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=2.61$ $T_z=1379.76$ $M_y=757.75$ $T_y=-27.18$ $M_z=-4.60$ $M_x=1.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.45$ $Sfr.=0.16$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.15$
Sollecitazioni: $N=2.61$ $T_z=1459.73$ $M_y=832.94$ $T_y=-2.01$ $M_z=-38.87$ $M_x=46.14$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.14$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.04$ (L/2616) $f_{z,l}=0.01$ (L/18987)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/5437) $f_{z,l}=0.00$ (L/35741)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.06$ (L/1856) $f_{z,l}=0.01$ (L/14130)
- Asta n. 3095 (156 210) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=71.79$ $T_z=-169.23$ $M_y=192.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=219.82$ $\lambda_{rel,y}=0.26$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.92$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=71.79$ $T_z=-169.23$ $M_y=192.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=71.79$ $T_z=-169.23$ $M_y=192.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.06$ $\sigma_{m,d}=1.92$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=71.79$ $T_z=-169.23$ $M_y=192.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.42$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=71.79$ $T_z=-169.23$ $M_y=192.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.92$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=174.20$ $T_z=-410.66$ $M_y=501.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=219.82$ $\lambda_{rel,y}=0.26$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=5.01$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND $X_l=0.27$
Sollecitazioni: $N=-3.22$ $T_z=-35.73$ $M_y=5.82$ $T_y=-10.34$ $M_z=-2.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=219.82 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.12$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: $N=-7.76$
[Par.] $M_{y,sx}=-0.00$ $M_{y,dx}=-199.09$ $M_{y,eq}=149.32$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.00$ $M_{z,dx}=-36.70$ $M_{z,eq}=-22.02$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=219.82$ $\lambda_{rel,y}=0.26$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-1.95$ Sfr.=0.01
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=174.20$ $T_z=-410.66$ $M_y=501.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=174.20$ $T_z=-410.66$ $M_y=501.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=5.01$ Sfr.=0.04
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=174.20$ $T_z=-410.66$ $M_y=501.47$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=1.03$ Sfr.=0.05
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND $X_l=0.27$
Sollecitazioni: $N=-3.22$ $T_z=-35.73$ $M_y=5.82$ $T_y=-10.34$ $M_z=-2.82$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-0.12$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=2.04$
Sollecitazioni: $N=174.20$ $T_z=-440.36$ $M_y=540.63$ $T_y=-12.95$ $M_z=-17.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.76$ Sfr.=0.04
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-16.52$ $T_z=-7.01$ $M_y=0.00$ $T_y=8.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/66998)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/133997)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/48726)
- Asta n. 3117 (-1706 -1705) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $\sigma_{m,d}=1.34$ Sfr.=0.01
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ Sfr.=0.00
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $\sigma_{m,d}=1.34$ Sfr.=0.01
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.34$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_{d,0}=0.34$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=899.39$ $T_z=136.16$ $M_y=108.56$ $T_y=5.45$ $M_z=-12.06$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.34$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2182.47$ $T_z=144.42$ $M_y=0.00$ $T_y=-223.78$ $M_z=-302.66$ $M_x=-41.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.82$ $\sigma_{m,d}=6.31$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3056.52$ $T_z=246.94$ $M_y=211.06$ $T_y=1.31$ $M_z=-24.49$ $M_x=-11.81$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.55$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2182.47$ $T_z=216.18$ $M_y=180.30$ $T_y=-223.78$ $M_z=-78.88$ $M_x=-41.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2182.47$ $T_z=144.42$ $M_y=0.00$ $T_y=-223.78$ $M_z=-302.66$ $M_x=-41.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.82$ $\sigma_{m,d}=6.31$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2182.47$ $T_z=216.18$ $M_y=180.30$ $T_y=-223.78$ $M_z=-78.88$ $M_x=-41.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_{d,0}=0.78$ $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2174.92$ $T_z=216.46$ $M_y=180.58$ $T_y=232.02$ $M_z=37.55$ $M_x=24.86$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_{d,0}=0.79$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2182.47$ $T_z=144.42$ $M_y=0.00$ $T_y=-223.78$ $M_z=-302.66$ $M_x=-41.83$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.31$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/87381)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/209715)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/58254)
- Asta n. 3117 (-1707 -1706) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=116.00$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $\sigma_{m,d}=3.77$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.75$ $\sigma_{m,d}=3.77$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=0.63$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.63$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=899.32$ $T_z=250.97$ $M_y=338.98$ $T_y=-29.42$ $M_z=18.28$ $M_x=-3.57$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.77$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3056.23$ $T_z=769.46$ $M_y=969.98$ $T_y=-57.60$ $M_z=34.88$ $M_x=-11.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=116.00$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.55$ $\sigma_{m,d}=10.43$ Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3056.23$ $T_z=769.46$ $M_y=969.98$ $T_y=-57.60$ $M_z=34.88$ $M_x=-11.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.55$ Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=2182.29$ $T_z=569.74$ $M_y=732.13$ $T_y=-133.05$ $M_z=58.68$ $M_x=-41.83$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3056.23$ $T_z=769.46$ $M_y=969.98$ $T_y=-57.60$ $M_z=34.88$ $M_x=-11.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.55$ $\sigma_{m,d}=10.43$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3056.23$ $T_z=769.46$ $M_y=969.98$ $T_y=-57.60$ $M_z=34.88$ $M_x=-11.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.93$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3056.23$ $T_z=769.46$ $M_y=969.98$ $T_y=-57.60$ $M_z=34.88$ $M_x=-11.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.93$ Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3056.23$ $T_z=769.46$ $M_y=969.98$ $T_y=-57.60$ $M_z=34.88$ $M_x=-11.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.43$ Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23090)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/45219)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16957)

Asta n. 3117 (-1708 -1707) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=893.61$ $T_z=-313.84$ $M_y=339.00$ $T_y=18.23$ $M_z=24.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=3.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=893.61$ $T_z=-265.54$ $M_y=85.52$ $T_y=18.23$ $M_z=8.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=893.61$ $T_z=-313.84$ $M_y=339.00$ $T_y=18.23$ $M_z=24.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=3.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=893.61$ $T_z=-313.84$ $M_y=339.00$ $T_y=18.23$ $M_z=24.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.79$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=893.61$ $T_z=-313.84$ $M_y=339.00$ $T_y=18.23$ $M_z=24.06$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.89$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=3038.86$ $T_z=-937.77$ $M_y=973.31$ $T_y=39.27$ $M_z=49.94$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=10.77$ Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-179.64$ $T_z=-309.63$ $M_y=88.41$ $T_y=51.51$ $M_z=0.00$ $M_x=9.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.88$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=-179.64$ $T_z=-348.27$ $M_y=318.67$ $T_y=51.51$ $M_z=36.69$ $M_x=9.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.95$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-179.64$
[Lin.] $M_{y,sx}=-35.07$ $M_{y,dx}=-318.67$ $M_{y,eq}=205.23$
[Lin.] $M_{z,sx}=8.38$ $M_{z,dx}=36.69$ $M_{z,eq}=18.66$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-2.44$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3038.86$ $T_z=-874.98$ $M_y=180.23$ $T_y=39.27$ $M_z=15.58$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2170.18$ $T_z=-637.31$ $M_y=147.68$ $T_y=69.67$ $M_z=12.39$ $M_x=23.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=3038.86$ $T_z=-937.77$ $M_y=973.31$ $T_y=39.27$ $M_z=49.94$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=10.77$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=3038.86$ $T_z=-937.77$ $M_y=973.31$ $T_y=39.27$ $M_z=49.94$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=2.35$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=3038.86$ $T_z=-937.77$ $M_y=973.31$ $T_y=39.27$ $M_z=49.94$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=2.35$ Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=-179.64$ $T_z=-348.27$ $M_y=318.67$ $T_y=51.51$ $M_z=36.69$ $M_x=9.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-3.95$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
Sollecitazioni: $N=3038.86$ $T_z=-937.77$ $M_y=973.31$ $T_y=39.27$ $M_z=49.94$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.77$ Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.17$
Sollecitazioni: $N=-181.01$ $T_z=-291.38$ $M_y=81.54$ $T_y=51.65$ $M_z=1.17$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/38229)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/70577)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26214)

Asta n. 3117 (-1709 -1708) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=893.27$ $T_z=-152.18$ $M_y=86.64$ $T_y=26.51$ $M_z=8.41$ $M_x=0.00$

- Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=1.04$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=893.27$ $T_z=-96.98$ $M_y=-37.94$ $T_y=26.51$ $M_z=-18.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=893.27$ $T_z=-152.18$ $M_y=86.64$ $T_y=26.51$ $M_z=8.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=1.04$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=893.27$ $T_z=-152.18$ $M_y=86.64$ $T_y=26.51$ $M_z=8.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.39$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=893.27$ $T_z=-152.18$ $M_y=86.64$ $T_y=26.51$ $M_z=8.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3037.87$ $T_z=-313.96$ $M_y=-166.25$ $T_y=50.05$ $M_z=-33.93$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.37$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=-323.65$ $T_z=-166.20$ $M_y=82.15$ $T_y=-2.29$ $M_z=-8.02$ $M_x=9.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.99$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-323.65$
[Par.] $M_{y,sx}=56.45$ $M_{y,dx}=-82.15$ $M_{y,eq}=82.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=5.72$ $M_{z,dx}=-8.02$ $M_{z,eq}=-7.10$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ $\sigma_{m,d}=-0.97$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3037.87$ $T_z=-313.96$ $M_y=-166.25$ $T_y=50.05$ $M_z=-33.93$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=2169.46$ $T_z=-224.99$ $M_y=-110.77$ $T_y=44.04$ $M_z=-31.14$ $M_x=23.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3037.87$ $T_z=-313.96$ $M_y=-166.25$ $T_y=50.05$ $M_z=-33.93$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.37$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=3037.87$ $T_z=-385.72$ $M_y=183.59$ $T_y=50.05$ $M_z=16.12$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.97$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=3037.87$ $T_z=-385.72$ $M_y=183.59$ $T_y=50.05$ $M_z=16.12$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.97$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=1.00$
Sollecitazioni: $N=-323.65$ $T_z=-166.20$ $M_y=82.15$ $T_y=-2.29$ $M_z=-8.02$ $M_x=9.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ $\sigma_{m,d}=-0.99$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=3037.87$ $T_z=-313.96$ $M_y=-166.25$ $T_y=50.05$ $M_z=-33.93$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.37$ $Sfr.=0.02$

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=-325.03$ $T_z=-136.89$ $M_y=3.16$ $T_y=-1.78$ $M_z=-6.60$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/131072)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/262144)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/95325)
- Asta n. 3117 (-1710 -1709) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.93$ $T_z=8.37$ $M_y=-56.03$ $T_y=-24.43$ $M_z=6.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=0.70$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.93$ $T_z=8.37$ $M_y=-56.03$ $T_y=-24.43$ $M_z=6.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.93$ $T_z=8.37$ $M_y=-56.03$ $T_y=-24.43$ $M_z=6.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=0.70$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=892.93$ $T_z=-46.83$ $M_y=-36.80$ $T_y=-24.43$ $M_z=-17.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.13$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.93$ $T_z=8.37$ $M_y=-56.03$ $T_y=-24.43$ $M_z=6.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.70$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3036.88$ $T_z=-15.18$ $M_y=-213.99$ $T_y=-47.27$ $M_z=13.70$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.43$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-469.05$ $T_z=-23.88$ $M_y=-62.72$ $T_y=-53.12$ $M_z=24.82$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.14$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-469.05$
[Par.] $M_{y,sx}=62.72$ $M_{y,dx}=11.25$ $M_{y,eq}=-48.08$
[Lin.] $M_{z,sx}=-24.82$ $M_{z,dx}=-28.30$ $M_{z,eq}=-11.32$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ $\sigma_{m,d}=0.72$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3036.88$ $T_z=-15.18$ $M_y=-213.99$ $T_y=-47.27$ $M_z=13.70$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2168.74$ $T_z=-5.50$ $M_y=-149.74$ $T_y=-43.81$ $M_z=12.99$ $M_x=23.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3036.88$ $T_z=-15.18$ $M_y=-213.99$ $T_y=-47.27$ $M_z=13.70$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.43$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2168.74$ $T_z=-77.26$ $M_y=-108.35$ $T_y=-43.81$ $M_z=-30.82$ $M_x=23.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.22$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=3036.88$ $T_z=-86.94$ $M_y=-162.93$ $T_y=-47.27$ $M_z=-33.58$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.25$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-469.05$ $T_z=-23.88$ $M_y=-62.72$ $T_y=-53.12$ $M_z=24.82$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ $\sigma_{m,d}=-1.14$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3036.88$ $T_z=-15.18$ $M_y=-213.99$ $T_y=-47.27$ $M_z=13.70$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.43$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-469.05$ $T_z=-23.88$ $M_y=-62.72$ $T_y=-53.12$ $M_z=24.82$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.39$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/131072)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/262144)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/116508)
- Asta n. 3117 (-1711 -1710) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.64$
Sollecitazioni: $N=892.63$ $T_z=21.05$ $M_y=-51.00$ $T_y=-15.73$ $M_z=12.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=0.76$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.79$
Sollecitazioni: $N=892.63$ $T_z=13.16$ $M_y=-53.45$ $T_y=-15.73$ $M_z=9.95$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.64$
Sollecitazioni: $N=892.63$ $T_z=21.05$ $M_y=-51.00$ $T_y=-15.73$ $M_z=12.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=0.76$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.63$ $T_z=56.53$ $M_y=-26.07$ $T_y=-15.73$ $M_z=22.31$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.15$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.64$
Sollecitazioni: $N=892.63$ $T_z=21.05$ $M_y=-51.00$ $T_y=-15.73$ $M_z=12.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.76$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=3036.03$ $T_z=42.18$ $M_y=-211.13$ $T_y=-27.76$ $M_z=13.83$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.40$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.14$
Sollecitazioni: $N=-611.89$ $T_z=-10.69$ $M_y=-52.37$ $T_y=6.09$ $M_z=8.38$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.70$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-611.89$
[Par.] $M_{y,sx}=53.34$ $M_{y,dx}=22.93$ $M_{y,eq}=-49.58$
[Lin.] $M_{z,sx}=-7.51$ $M_{z,dx}=13.61$ $M_{z,eq}=11.17$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.51$ $\sigma_{m,d}=0.73$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=3036.03$ $T_z=78.06$ $M_y=-181.07$ $T_y=-27.76$ $M_z=27.71$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $Sfr.=0.03$

Relazione di calcolo

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2168.12$ $T_z=87.37$ $M_y=-96.15$ $T_y=-24.78$ $M_z=37.90$ $M_x=23.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=3036.03$ $T_z=42.18$ $M_y=-211.13$ $T_y=-27.76$ $M_z=13.83$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.40$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2168.12$ $T_z=87.37$ $M_y=-96.15$ $T_y=-24.78$ $M_z=37.90$ $M_x=23.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.23$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3036.03$ $T_z=113.94$ $M_y=-133.07$ $T_y=-27.76$ $M_z=41.59$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.14$
Sollecitazioni: $N=-611.89$ $T_z=-10.69$ $M_y=-52.37$ $T_y=6.09$ $M_z=8.38$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.51$ $\sigma_{m,d}=-0.70$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=3036.03$ $T_z=42.18$ $M_y=-211.13$ $T_y=-27.76$ $M_z=13.83$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.40$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-611.89$ $T_z=-2.81$ $M_y=-53.34$ $T_y=6.09$ $M_z=7.51$ $M_x=1.67$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.51$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/209715)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/262144)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/174762)
- Asta n. 3117 (-1712 -1711) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=892.35$ $T_z=27.84$ $M_y=-25.15$ $T_y=40.80$ $M_z=22.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=0.72$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.35$ $T_z=83.04$ $M_y=30.29$ $T_y=40.80$ $M_z=-18.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=892.35$ $T_z=27.84$ $M_y=-25.15$ $T_y=40.80$ $M_z=22.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=0.72$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=892.35$ $T_z=83.04$ $M_y=30.29$ $T_y=40.80$ $M_z=-18.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.23$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=892.35$ $T_z=27.84$ $M_y=-25.15$ $T_y=40.80$ $M_z=22.69$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.72$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=3035.30$ $T_z=145.99$ $M_y=-130.63$ $T_y=75.78$ $M_z=42.33$ $M_x=1.58$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=2.19$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=-754.47$ $T_z=-53.06$ $M_y=0.00$ $T_y=31.47$ $M_z=11.01$ $M_x=9.50$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -754.47$ $T_z = 2.14$ $M_y = -26.38$ $T_y = 31.47$ $M_z = -20.46$ $M_x = 9.50$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m,y,d} = 176.00$ $f_{m,z,d} = 176.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 100.00$ $\lambda_{rel,m} = 0.19$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = 0.69$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N = -754.47$
 [Par.] $M_{y,sx} = 26.38$ $M_{y,dx} = 0.92$ $M_{y,eq} = -19.78$
 [Lin.] $M_{z,sx} = 20.46$ $M_{z,dx} = 11.01$ $M_{z,eq} = -8.18$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m,y,d} = 176.00$ $f_{m,z,d} = 176.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 100.00$ $\lambda_{rel,y} = 0.12$ $\lambda_{rel,z} = 0.24$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.63$ $\sigma_{m,d} = 0.37$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 3035.30$ $T_z = 217.75$ $M_y = 51.24$ $T_y = 75.78$ $M_z = -33.45$ $M_x = 1.58$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 2.53$ Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 2167.58$ $T_z = 147.46$ $M_y = 17.23$ $T_y = 72.63$ $M_z = -34.05$ $M_x = 23.87$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d} = 0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l = 1.00$
 Sollecitazioni: $N = 3035.30$ $T_z = 145.99$ $M_y = -130.63$ $T_y = 75.78$ $M_z = 42.33$ $M_x = 1.58$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 77.33$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 2.53$ $\sigma_{m,d} = 2.19$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 3032.60$ $T_z = 229.70$ $M_y = 68.10$ $T_y = 72.02$ $M_z = -30.75$ $M_x = -12.14$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.50$
 Tensioni: $\tau_d = 0.60$ $\tau_{tor,d} = 0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 3035.30$ $T_z = 217.75$ $M_y = 51.24$ $T_y = 75.78$ $M_z = -33.45$ $M_x = 1.58$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.50$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 21.33$
 Tensioni: $\tau_d = 0.58$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -754.47$ $T_z = 2.14$ $M_y = -26.38$ $T_y = 31.47$ $M_z = -20.46$ $M_x = 9.50$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c,0,d} = 154.00$ $f_{m,y,d} = 176.00$ $f_{m,z,d} = 176.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.63$ $\sigma_{m,d} = -0.69$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l = 1.00$
 Sollecitazioni: $N = 3035.30$ $T_z = 145.99$ $M_y = -130.63$ $T_y = 75.78$ $M_z = 42.33$ $M_x = 1.58$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{m,y,d} = 128.00$ $f_{m,z,d} = 128.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = 2.19$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -755.86$ $T_z = 21.61$ $M_y = -12.36$ $T_y = 28.49$ $M_z = -20.56$ $M_x = 1.67$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c,0,d} = 154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -0.63$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l} = 0.00$ (L/262144)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,l} = 0.00$ (L/524288)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g} = 0.00$ (L/209715)

Asta n. 3117 (-1713 -1712) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 892.08$ $T_z = 153.06$ $M_y = 156.65$ $T_y = 30.11$ $M_z = -47.79$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c,0,t} = 181.25$
 $L = 100.00$ $\lambda_{rel,y} = 0.12$ $\lambda_{rel,z} = 0.24$ $K_{c,y} = 1.00$ $K_{c,z} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.74$ $\sigma_{m,d} = 2.56$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 892.08$ $T_z = 153.06$ $M_y = 156.65$ $T_y = 30.11$ $M_z = -47.79$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.74$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 892.08$ $T_z = 153.06$ $M_y = 156.65$ $T_y = 30.11$ $M_z = -47.79$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_h = 1.00$ $f_{c,0,t} = 181.25$ $f_{m,y,d} = 300.00$ $f_{m,z,d} = 300.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d} = 0.74$ $\sigma_{m,d} = 2.56$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=892.08 T_z=153.06 M_y=156.65 T_y=30.11 M_z=-47.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: τ_d=0.39 Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=892.08 T_z=153.06 M_y=156.65 T_y=30.11 M_z=-47.79 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=-2.56 Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3034.61 T_z=454.75 M_y=472.42 T_y=55.40 M_z=-88.01 M_x=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=77.33
L=100.00 λ_{rel,y}=0.12 λ_{rel,z}=0.24 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=1.00
Tensioni: σ_{t,0,d}=2.53 σ_{m,d}=6.56 Sfr.=0.08
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-902.60 T_z=109.28 M_y=125.37 T_y=-8.98 M_z=-25.54 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=100.00 λ_{rel,m}=0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=-1.79 Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: N=-902.60
[Par.] M_{y,sx}=-125.37 M_{y,dx}=-43.69 M_{y,eq}=109.89
[Lin.] M_{z,sx}=25.54 M_{z,dx}=-34.51 M_{z,eq}=-30.92
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=100.00 λ_{rel,y}=0.12 λ_{rel,z}=0.24 K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=1.00
Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.75 σ_{m,d}=-1.74 Sfr.=0.01
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3034.61 T_z=454.75 M_y=472.42 T_y=55.40 M_z=-88.01 M_x=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: σ_{t,0,d}=2.53 Sfr.=0.03
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2167.09 T_z=303.52 M_y=286.54 T_y=38.74 M_z=-72.05 M_x=23.87
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: τ_{tor,d}=0.01 Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3034.61 T_z=454.75 M_y=472.42 T_y=55.40 M_z=-88.01 M_x=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=2.53 σ_{m,d}=6.56 Sfr.=0.08
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3034.61 T_z=454.75 M_y=472.42 T_y=55.40 M_z=-88.01 M_x=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50
Tensioni: τ_d=1.15 τ_{tor,d}=0.00 Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3034.61 T_z=454.75 M_y=472.42 T_y=55.40 M_z=-88.01 M_x=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50 K_i=1.00 f_{v,d}=21.33
Tensioni: τ_d=1.15 Sfr.=0.05
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-902.60 T_z=109.28 M_y=125.37 T_y=-8.98 M_z=-25.54 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=154.00 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.75 σ_{m,d}=-1.79 Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3034.61 T_z=454.75 M_y=472.42 T_y=55.40 M_z=-88.01 M_x=1.58
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=-6.56 Sfr.=0.05
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-902.60 T_z=109.28 M_y=125.37 T_y=-8.98 M_z=-25.54 M_x=1.67
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=154.00
Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.75 Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) f_{z,L}=0.00 (L/58254)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) f_{z,L}=0.00 (L/104857)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) f_{z,L}=0.00 (L/43690)

Asta n. 3117 (-1714 -1713) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=891.24$ $T_z=269.88$ $M_y=408.10$ $T_y=28.44$ $M_z=-78.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=116.00$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=5.71$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.61$
 Sollecitazioni: $N=891.24$ $T_z=243.22$ $M_y=284.18$ $T_y=28.44$ $M_z=-64.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=891.24$ $T_z=269.88$ $M_y=408.10$ $T_y=28.44$ $M_z=-78.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=5.71$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=891.24$ $T_z=269.88$ $M_y=408.10$ $T_y=28.44$ $M_z=-78.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.68$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=891.24$ $T_z=269.88$ $M_y=408.10$ $T_y=28.44$ $M_z=-78.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.71$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3032.49$ $T_z=880.16$ $M_y=1349.28$ $T_y=71.99$ $M_z=-165.21$ $M_x=1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=116.00$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=16.93$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-1051.64$ $T_z=206.37$ $M_y=360.66$ $T_y=29.10$ $M_z=-56.62$ $M_x=1.67$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=116.00$ $\lambda_{rel,m}=0.20$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-1051.64$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-360.66$ $M_{y,dx}=-176.63$ $M_{y,eq}=287.05$
 [Lin.] $M_{z,sx}=56.62$ $M_{z,dx}=-26.49$ $M_{z,eq}=-44.57$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=116.00$ $\lambda_{rel,y}=0.14$ $\lambda_{rel,z}=0.28$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.88$ $\sigma_{m,d}=-3.80$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3032.49$ $T_z=880.16$ $M_y=1349.28$ $T_y=71.99$ $M_z=-165.21$ $M_x=1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=2165.53$ $T_z=558.14$ $M_y=828.91$ $T_y=-13.99$ $M_z=-59.67$ $M_x=23.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3032.49$ $T_z=880.16$ $M_y=1349.28$ $T_y=71.99$ $M_z=-165.21$ $M_x=1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.53$ $\sigma_{m,d}=16.93$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3032.49$ $T_z=880.16$ $M_y=1349.28$ $T_y=71.99$ $M_z=-165.21$ $M_x=1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.21$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3032.49$ $T_z=880.16$ $M_y=1349.28$ $T_y=71.99$ $M_z=-165.21$ $M_x=1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.21$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-1051.64$ $T_z=206.37$ $M_y=360.66$ $T_y=29.10$ $M_z=-56.62$ $M_x=1.67$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.88$ $\sigma_{m,d}=-4.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3032.49$ $T_z=880.16$ $M_y=1349.28$ $T_y=71.99$ $M_z=-165.21$ $M_x=1.58$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.93$ Sfr.=0.12

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-1051.64$ $T_z=206.37$ $M_y=360.66$ $T_y=29.10$ $M_z=-56.62$ $M_x=1.67$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.88$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16696)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/28559)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/12332)

Asta n. 3117 (-1715 -1714) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.21$ $T_z=-856.35$ $M_y=-423.57$ $T_y=-202.44$ $M_z=96.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=6.26$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.21$ $T_z=-856.35$ $M_y=-423.57$ $T_y=-202.44$ $M_z=96.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.21$ $T_z=-856.35$ $M_y=-423.57$ $T_y=-202.44$ $M_z=96.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=6.26$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=882.21$ $T_z=-904.65$ $M_y=346.87$ $T_y=-202.44$ $M_z=-80.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.32$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.21$ $T_z=-856.35$ $M_y=-423.57$ $T_y=-202.44$ $M_z=96.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.26$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.72$ $T_z=-2840.94$ $M_y=-1368.44$ $T_y=-441.41$ $M_z=217.65$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ $\sigma_{m,d}=18.22$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1272.98$ $T_z=-752.27$ $M_y=-440.14$ $T_y=4.25$ $M_z=-40.28$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.24$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-1272.98$
 [Par.] $M_{y,sx}=440.14$ $M_{y,dx}=-239.22$ $M_{y,eq}=-440.14$
 [Lin.] $M_{z,sx}=40.28$ $M_{z,dx}=-36.56$ $M_{z,eq}=-38.79$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.06$ $\sigma_{m,d}=5.21$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.72$ $T_z=-2840.94$ $M_y=-1368.44$ $T_y=-441.41$ $M_z=217.65$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2150.67$ $T_z=-1894.52$ $M_y=-999.35$ $T_y=-200.66$ $M_z=112.75$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.72$ $T_z=-2840.94$ $M_y=-1368.44$ $T_y=-441.41$ $M_z=217.65$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ $\sigma_{m,d}=18.22$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=3009.72$ $T_z=-2903.73$ $M_y=1144.86$ $T_y=-441.41$ $M_z=-168.59$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=7.34$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.88$
 Sollecitazioni: $N=3009.72$ $T_z=-2903.73$ $M_y=1144.86$ $T_y=-441.41$ $M_z=-168.59$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=7.34$ Sfr.=0.34

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1272.98$ $T_z=-752.27$ $M_y=-440.14$ $T_y=4.25$ $M_z=-40.28$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.06$ $\sigma_{m,d}=-5.24$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.72$ $T_z=-2840.94$ $M_y=-1368.44$ $T_y=-441.41$ $M_z=217.65$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.22$ Sfr.=0.13

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1275.91$ $T_z=-782.80$ $M_y=-416.90$ $T_y=-87.34$ $M_z=3.35$ $M_x=2.24$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.06$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/18350)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/32768)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13297)

Asta n. 3117 (-1716 -1715) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=882.03$ $T_z=76.23$ $M_y=-422.64$ $T_y=146.01$ $M_z=96.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=6.23$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.03$ $T_z=131.43$ $M_y=-318.81$ $T_y=146.01$ $M_z=-49.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=882.03$ $T_z=76.23$ $M_y=-422.64$ $T_y=146.01$ $M_z=96.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=6.23$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.03$ $T_z=131.43$ $M_y=-318.81$ $T_y=146.01$ $M_z=-49.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.49$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=882.03$ $T_z=76.23$ $M_y=-422.64$ $T_y=146.01$ $M_z=96.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.23$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.88$ $T_z=359.64$ $M_y=-1366.33$ $T_y=447.38$ $M_z=218.70$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ $\sigma_{m,d}=18.22$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.07$
 Sollecitazioni: $N=-1403.76$ $T_z=72.25$ $M_y=-365.36$ $T_y=49.74$ $M_z=-60.85$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.92$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-1403.76$
 [Lin.] $M_{y,sx}=360.42$ $M_{y,dx}=408.75$ $M_{y,eq}=-389.42$
 [Lin.] $M_{z,sx}=64.16$ $M_{z,dx}=-14.43$ $M_{z,eq}=-44.27$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.17$ $\sigma_{m,d}=4.82$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.88$ $T_z=431.40$ $M_y=-970.81$ $T_y=447.38$ $M_z=-228.68$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ Sfr.=0.03
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2152.12$ $T_z=451.93$ $M_y=-583.61$ $T_y=325.70$ $M_z=-209.63$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.88$ $T_z=359.64$ $M_y=-1366.33$ $T_y=447.38$ $M_z=218.70$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ $\sigma_{m,d}=18.22$ Sfr.=0.16
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3015.29$ $T_z=519.86$ $M_y=-890.65$ $T_y=446.23$ $M_z=-263.58$ $M_x=54.92$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.71$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3245.90$ $T_z=512.87$ $M_y=-887.16$ $T_y=533.88$ $M_z=-292.05$ $M_x=2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.85$ Sfr.=0.08
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.07$
 Sollecitazioni: $N=-1403.76$ $T_z=72.25$ $M_y=-365.36$ $T_y=49.74$ $M_z=-60.85$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.17$ $\sigma_{m,d}=-4.92$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=3009.88$ $T_z=359.64$ $M_y=-1366.33$ $T_y=447.38$ $M_z=218.70$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.22$ Sfr.=0.13
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1407.16$ $T_z=45.26$ $M_y=-367.12$ $T_y=50.78$ $M_z=-22.67$ $M_x=2.24$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.17$ Sfr.=0.01
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/33825)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/58254)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/24385)
- Asta n. 3117 (-1776 -1716) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=719.59$ $M_y=-319.34$ $T_y=-68.07$ $M_z=-49.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=63.00$ $\lambda_{rel,y}=0.07$ $\lambda_{rel,z}=0.15$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=4.22$ Sfr.=0.02
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=747.47$ $M_y=51.10$ $T_y=-68.07$ $M_z=-14.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=719.59$ $M_y=-319.34$ $T_y=-68.07$ $M_z=-49.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=4.22$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=747.47$ $M_y=51.10$ $T_y=-68.07$ $M_z=-14.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.88$ Sfr.=0.04
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=719.59$ $M_y=-319.34$ $T_y=-68.07$ $M_z=-49.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.22$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=2623.40$ $M_y=-973.78$ $T_y=-296.60$ $M_z=-225.21$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=63.00$ $\lambda_{rel,y}=0.07$ $\lambda_{rel,z}=0.15$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ $\sigma_{m,d}=14.43$ Sfr.=0.13
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.63$
 Sollecitazioni: $N=-1517.11$ $T_z=670.44$ $M_y=-335.18$ $T_y=-176.08$ $M_z=-31.47$ $M_x=9.98$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=63.00 $\lambda_{rel,m}=0.15$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.01$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-1520.87$
 [Lin.] $M_{y,sx}=8.17$ $M_{y,dx}=341.03$ $M_{y,eq}=-207.88$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-57.84$ $M_{z,dx}=10.36$ $M_{z,eq}=38.85$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=63.00$ $\lambda_{rel,y}=0.07$ $\lambda_{rel,z}=0.15$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.27$ $\sigma_{m,d}=2.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=2659.64$ $M_y=360.19$ $T_y=-296.60$ $M_z=-75.42$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=2156.08$ $T_z=1804.36$ $M_y=314.17$ $T_y=-287.45$ $M_z=-60.29$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.63$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=2623.40$ $M_y=-973.78$ $T_y=-296.60$ $M_z=-225.21$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ $\sigma_{m,d}=14.43$ Sfr.=0.13

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=2659.64$ $M_y=360.19$ $T_y=-296.60$ $M_z=-75.42$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=6.69$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=2659.64$ $M_y=360.19$ $T_y=-296.60$ $M_z=-75.42$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=6.69$ Sfr.=0.31

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.63$
 Sollecitazioni: $N=-1517.11$ $T_z=670.44$ $M_y=-335.18$ $T_y=-176.08$ $M_z=-31.47$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.26$ $\sigma_{m,d}=-4.01$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.63$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=2623.40$ $M_y=-973.78$ $T_y=-296.60$ $M_z=-225.21$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=14.43$ Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-1520.87$ $T_z=673.05$ $M_y=-8.17$ $T_y=-94.01$ $M_z=57.84$ $M_x=2.24$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.27$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/12034)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/19612)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/9290)

Asta n. 3117 (-1717 -1776) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.24$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=-195.53$ $M_y=120.09$ $T_y=-68.07$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=37.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.09$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=1.25$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=-182.01$ $M_y=73.84$ $T_y=-68.07$ $M_z=18.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.24$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=-195.53$ $M_y=120.09$ $T_y=-68.07$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ $\sigma_{m,d}=1.25$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.24$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=-195.53$ $M_y=120.09$ $T_y=-68.07$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$

Tensioni: $\tau_d=0.52$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=882.69$ $T_z=-195.53$ $M_y=120.09$ $T_y=-68.07$ $M_z=2.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=3250.71$ $T_z=-611.05$ $M_y=700.28$ $T_y=-345.00$ $M_z=-25.50$ $M_x=2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=37.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.09$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.71$ $\sigma_{m,d}=7.53$ Sfr.=0.08

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1590.87$ $T_z=130.67$ $M_y=142.72$ $T_y=-198.21$ $M_z=152.80$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=37.00$ $\lambda_{rel,m}=0.12$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.61$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-1590.87$
 [Lin.] $M_{y,sx}=-142.72$ $M_{y,dx}=-112.37$ $M_{y,eq}=130.58$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-152.80$ $M_{z,dx}=104.24$ $M_{z,eq}=133.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=37.00$ $\lambda_{rel,y}=0.04$ $\lambda_{rel,z}=0.09$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.33$ $\sigma_{m,d}=-4.08$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3013.14$ $T_z=-716.86$ $M_y=423.06$ $T_y=-296.60$ $M_z=71.40$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.51$ Sfr.=0.03

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2156.08$ $T_z=81.12$ $M_y=565.37$ $T_y=-287.45$ $M_z=81.99$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=3250.71$ $T_z=-611.05$ $M_y=700.28$ $T_y=-345.00$ $M_z=-25.50$ $M_x=2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.71$ $\sigma_{m,d}=7.53$ Sfr.=0.08

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=2134.29$ $T_z=-1068.26$ $M_y=223.11$ $T_y=-114.44$ $M_z=-6.93$ $M_x=-82.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.69$ $\tau_{tor,d}=0.05$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=3006.60$ $T_z=-1073.98$ $M_y=503.48$ $T_y=-244.70$ $M_z=-6.82$ $M_x=-47.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.75$ Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1590.87$ $T_z=130.67$ $M_y=142.72$ $T_y=-198.21$ $M_z=152.80$ $M_x=9.98$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.33$ $\sigma_{m,d}=-4.61$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.24$
 Sollecitazioni: $N=3250.71$ $T_z=-611.05$ $M_y=700.28$ $T_y=-345.00$ $M_z=-25.50$ $M_x=2.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.53$ Sfr.=0.05

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1594.63$ $T_z=-139.84$ $M_y=20.87$ $T_y=-71.89$ $M_z=96.19$ $M_x=2.24$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.33$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/25690)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/36700)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/19761)

Asta n. 3117 (-1718 -1717) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-124.70$ $M_y=73.30$ $T_y=0.00$ $M_z=19.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.13$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-124.70$ $M_y=73.30$ $T_y=0.00$ $M_z=19.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_{d}=0.31$ Sfr.=0.01

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-124.70$ $M_y=73.30$ $T_y=0.00$ $M_z=19.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.13$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $X_l=0.29$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-285.85$ $M_y=338.16$ $T_y=120.80$ $M_z=0.00$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.38$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-456.33$ $M_y=599.02$ $T_y=94.05$ $M_z=93.60$ $M_x=54.92$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.94$ Sfr.=0.05

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-265.35$ $M_y=259.42$ $T_y=120.80$ $M_z=-34.74$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-456.33$ $M_y=599.02$ $T_y=94.05$ $M_z=93.60$ $M_x=54.92$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.16$ $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-438.01$ $M_y=420.24$ $T_y=32.86$ $M_z=73.71$ $M_x=3.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.10$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-456.33$ $M_y=599.02$ $T_y=94.05$ $M_z=93.60$ $M_x=54.92$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.94$ Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/95325)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/104857)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/80659)

Asta n. 3117 (-1719 -1718) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=54.08$ $M_y=0.00$ $T_y=77.78$ $M_z=-79.72$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=128.50$ $\lambda_{rel,m}=0.21$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.66$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.09$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=49.35$ $M_y=-4.43$ $T_y=77.78$ $M_z=-73.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=128.50$ $\lambda_{rel,m}=0.21$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.57$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=54.08$ $M_y=0.00$ $T_y=77.78$ $M_z=-79.72$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=54.08$ $M_y=0.00$ $T_y=77.78$ $M_z=-79.72$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.66$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=156.30$ $M_y=0.00$ $T_y=291.69$ $M_z=-291.16$ $M_x=-47.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=128.50$ $\lambda_{rel,m}=0.21$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.07$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 62 SLU $X_l=0.09$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=150.15$ $M_y=-13.13$ $T_y=291.69$ $M_z=-266.17$ $M_x=-47.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=128.50$ $\lambda_{rel,m}=0.21$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.68$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-152.54$ $M_y=0.00$ $T_y=39.13$ $M_z=-79.31$ $M_x=87.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.06$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=258.38$ $M_y=0.00$ $T_y=288.00$ $M_z=-268.30$ $M_x=-82.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.97$ $\tau_{tor,d}=0.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=258.38$ $M_y=0.00$ $T_y=288.00$ $M_z=-268.30$ $M_x=-82.81$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.97$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=156.30$ $M_y=0.00$ $T_y=291.69$ $M_z=-291.16$ $M_x=-47.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/84213)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/84213)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/74856)
- Asta n. 3121 (-1503 -1720) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=139.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.41$ $\lambda_{rel,z}=3.68$ $K_{c,y}=0.42$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=26.43$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=6.26$
 Sollecitazioni: $N=268.52$ $T_z=-203.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=139.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=26.43$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.86$ $T_z=216.26$ $M_y=39.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.50$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=139.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.43$ $Sfr.=0.09$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=524.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-1388.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.41$ $\lambda_{rel,z}=3.68$ $K_{c,y}=0.42$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.02$ $\sigma_{m,d}=123.20$ $Sfr.=0.93$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=6.26$
 Sollecitazioni: $N=1009.67$ $T_z=-763.20$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.88$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=3.33$
 Sollecitazioni: $N=524.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-1388.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.02$ $\sigma_{m,d}=123.20$ $Sfr.=0.88$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.99$ $T_z=1011.26$ $M_y=191.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=11.67$ $Sfr.=0.49$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=3.33$
Sollecitazioni: $N=524.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-1388.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=123.20$ $Sfr.=0.86$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=2.08$ (L/290) $f_{z,g}=1.76$ (L/344)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=1.42$ (L/427) $f_{z,g}=1.20$ (L/506)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=2.62$ (L/231) $f_{z,g}=2.21$ (L/274)

Asta n. 3121 (-1503 -1114) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=8.10$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=8.10$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.96$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.10$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=38.48$ $Sfr.=0.40$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=18.60$ $M_y=2.28$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.85$
[Par.] $M_{y,sx}=-67.88$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=50.91$
[Lin.] $M_{z,sx}=-15.66$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=9.39$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.87$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=359.18$ $M_y=249.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=38.48$ $Sfr.=0.40$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.57$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=18.60$ $M_y=2.28$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.28$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-38.48$ $Sfr.=0.38$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=1.60$
Sollecitazioni: $N=-9.51$ $T_z=6.05$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4855) $f_{z,g}=0.02$ (L/6132)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7002) $f_{z,g}=0.02$ (L/8695)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3873) $f_{z,g}=0.03$ (L/4979)

Asta n. 3124 (-1529 -1721) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=3.33$
Sollecitazioni: $N=124.48$ $T_z=0.00$ $M_y=-266.18$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.41$ $\lambda_{rel,z}=3.68$ $K_{c,y}=0.42$ $K_{c,z}=0.07$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=23.63$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=6.26$
Sollecitazioni: $N=239.91$ $T_z=-181.56$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.92$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=3.33$
Sollecitazioni: $N=124.48$ $T_z=0.00$ $M_y=-266.18$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=23.63$ $Sfr.=0.08$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=193.18$ $M_y=35.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=2.23$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=3.33$
Sollecitazioni: $N=124.48$ $T_z=0.00$ $M_y=-266.18$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.63$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $Xl=3.33$
Sollecitazioni: $N=462.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-1222.09$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.41$ $\lambda_{rel,z}=3.68$ $K_{c,y}=0.42$ $K_{c,z}=0.07$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $\sigma_{m,d}=108.71$ $Sfr.=0.82$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=6.26$
Sollecitazioni: $N=890.08$ $T_z=-672.85$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.42$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $Xl=3.33$
Sollecitazioni: $N=462.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-1222.09$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $\sigma_{m,d}=108.71$ $Sfr.=0.77$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=890.20$ $M_y=168.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=10.27$ $Sfr.=0.43$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=3.33$
Sollecitazioni: $N=462.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-1222.09$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=108.71$ $Sfr.=0.75$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=1.84$ (L/329) $f_{z,g}=1.55$ (L/390)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=1.24$ (L/487) $f_{z,g}=1.05$ (L/578)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=2.31$ (L/261) $f_{z,g}=1.95$ (L/309)

Relazione di calcolo

Asta n. 3124 (-1529 -1115) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.31 T_z=83.86 M_y=58.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.24 σ_{m,d}=7.22 Sfr.=0.04

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.31 T_z=83.86 M_y=58.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.24 Sfr.=0.00

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.31 T_z=83.86 M_y=58.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.24 σ_{m,d}=7.22 Sfr.=0.04

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.31 T_z=83.86 M_y=58.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: τ_d=0.86 Sfr.=0.02

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=53.31 T_z=83.86 M_y=58.24 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-7.22 Sfr.=0.03

 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=201.10 T_z=393.09 M_y=273.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.91 σ_{m,d}=33.84 Sfr.=0.35

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.37 T_z=16.57 M_y=2.03 T_y=-3.01 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=160.00 λ_{rel,m}=0.37 K_{crit}=1.00
 Tensioni: σ_{m,d}=-0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: N=-2.54
 [Par.] M_{y,sx}=-60.48 M_{y,dx}=-0.00 M_{y,eq}=45.36
 [Lin.] M_{z,sx}=-13.95 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=8.37
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-7.91 Sfr.=0.06

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=201.10 T_z=316.31 M_y=219.68 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.91 Sfr.=0.02

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=201.10 T_z=393.09 M_y=273.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{t,0,d}=0.91 σ_{m,d}=33.84 Sfr.=0.35

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=201.10 T_z=393.09 M_y=273.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
 Tensioni: τ_d=4.02 Sfr.=0.22

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND Xl=1.41
 Sollecitazioni: N=-1.37 T_z=16.57 M_y=2.03 T_y=-3.01 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.01 σ_{m,d}=-0.25 Sfr.=0.00

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU Xl=0.21
 Sollecitazioni: N=201.10 T_z=393.09 M_y=273.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=-33.84 Sfr.=0.34

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND Xl=1.60
 Sollecitazioni: N=-8.48 T_z=5.39 M_y=0.00 T_y=-3.01 M_z=0.00 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-0.04 Sfr.=0.00

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) f_{z,t}=0.03 (L/5517) f_{z,g}=0.02 (L/6935)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8091) $f_{z,g}=0.01$ (L/9908)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4387) $f_{z,g}=0.02$ (L/5591)

Asta n. 3127 (-1752 -1722) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.50$
Sollecitazioni: $N=440.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-82.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.69$ $\sigma_{m,d}=7.32$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=504.59$ $T_z=-101.03$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.94$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.50$
Sollecitazioni: $N=440.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-82.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.69$ $\sigma_{m,d}=7.32$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=504.59$ $T_z=-101.03$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.17$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.50$
Sollecitazioni: $N=440.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-82.42$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.32$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=1.47$
Sollecitazioni: $N=1791.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-396.31$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=6.89$ $\sigma_{m,d}=35.41$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=1866.36$ $T_z=-367.19$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.18$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.47$
Sollecitazioni: $N=1791.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-396.31$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=6.89$ $\sigma_{m,d}=35.41$ $Sfr.=0.32$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=2035.25$ $T_z=-475.30$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.48$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.46$
Sollecitazioni: $N=1791.32$ $T_z=0.00$ $M_y=-396.31$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.01$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=35.41$ $Sfr.=0.25$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.16$ (L/1970) $f_{z,g}=0.13$ (L/2395)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/2845) $f_{z,g}=0.09$ (L/3447)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1584) $f_{z,g}=0.16$ (L/1927)

Asta n. 3127 (-1536 -1752) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=2.03$
Sollecitazioni: $N=73.28$ $T_z=0.00$ $M_y=-50.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=4.47$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=116.63$ $T_z=-68.20$ $M_y=-12.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.03$

Sollecitazioni: $N=73.28$ $T_z=0.00$ $M_y=-50.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=4.47$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=112.64$ $M_y=52.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.30$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=112.64$ $M_y=52.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.63$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=2.16$
 Sollecitazioni: $N=202.72$ $T_z=-4.75$ $M_y=-256.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ $\sigma_{m,d}=22.81$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=432.71$ $T_z=-259.12$ $M_y=-23.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.66$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=2.16$
 Sollecitazioni: $N=202.72$ $T_z=-4.75$ $M_y=-256.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.78$ $\sigma_{m,d}=22.81$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=530.85$ $M_y=243.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=6.13$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=2.14$
 Sollecitazioni: $N=200.80$ $T_z=0.00$ $M_y=-256.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.81$ $Sfr.=0.16$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.08$ (L/3507) $f_{z,l}=0.07$ (L/3925)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/5190) $f_{z,g}=0.05$ (L/5537)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.11$ (L/2761) $f_{z,l}=0.09$ (L/3176)

Asta n. 3127 (-1536 -1116) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.86$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.22$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.54$
 [Par.] $M_{y,sx}=-60.48$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=45.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.95$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.91$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=316.31$ $M_y=219.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.02$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.84$ $Sfr.=0.34$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.48$ $T_z=5.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5475) $f_{z,g}=0.02$ (L/6531)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8002) $f_{z,g}=0.01$ (L/9550)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4360) $f_{z,g}=0.03$ (L/5201)

- Asta n. 3131 (-1750 -1723) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=463.99$ $T_z=-5.16$ $M_y=-73.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=521.52$ $T_z=-95.65$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.01$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=463.99$ $T_z=-5.16$ $M_y=-73.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.78$ $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=398.24$ $T_z=98.26$ $M_y=4.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.13$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.59$
 Sollecitazioni: $N=460.71$ $T_z=0.00$ $M_y=-73.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.56$ $Sfr.=0.02$

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=1193.89$ $T_z=0.00$ $M_y=-491.13$ $T_y=0.00$ $M_z=1.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.59$ $\sigma_{m,d}=43.97$ $Sfr.=0.36$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=1933.47$ $T_z=-345.86$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=4.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=7.44$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=1193.89$ $T_z=0.00$ $M_y=-491.13$ $T_y=0.00$ $M_z=1.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.59$ $\sigma_{m,d}=43.97$ $Sfr.=0.36$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=1960.89$ $T_z=-498.94$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=4.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.76$ $Sfr.=0.24$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=1.16$
 Sollecitazioni: $N=1193.89$ $T_z=0.00$ $M_y=-491.13$ $T_y=0.00$ $M_z=1.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.97$ $Sfr.=0.30$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1557) $f_{z,g}=0.17$ (L/1867)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.16$ (L/1973) $f_{z,g}=0.13$ (L/2355)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.23$ (L/1332) $f_{z,g}=0.20$ (L/1602)
- Asta n. 3131 (-1542 -1750) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=107.26$ $M_y=53.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.73$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=116.63$ $T_z=-73.58$ $M_y=4.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.45$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=107.26$ $M_y=53.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=4.73$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=107.26$ $M_y=53.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.24$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.66$ $T_z=107.26$ $M_y=53.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.73$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $X_l=2.38$
 Sollecitazioni: $N=225.16$ $T_z=0.00$ $M_y=-393.28$ $T_y=0.00$ $M_z=1.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.71$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.87$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=35.25$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=432.71$ $T_z=-280.45$ $M_y=43.33$ $T_y=0.00$ $M_z=2.63$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.66$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=2.38$
 Sollecitazioni: $N=225.16$ $T_z=0.00$ $M_y=-393.28$ $T_y=0.00$ $M_z=1.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $\sigma_{m,d}=35.25$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.16$ $T_z=554.48$ $M_y=238.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$

Tensioni: $\tau_d=6.40$ Sfr.=0.27

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=2.38$
 Sollecitazioni: $N=225.16$ $T_z=0.00$ $M_y=-393.28$ $T_y=0.00$ $M_z=1.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=35.25$ Sfr.=0.24

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2396) $f_{z,g}=0.12$ (L/2439)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/2758) $f_{z,g}=0.09$ (L/3105)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.14$ (L/2079) $f_{z,l}=0.13$ (L/2165)

Asta n. 3131 (-1542 -1117) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.22$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.86$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=53.31$ $T_z=83.86$ $M_y=58.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.22$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.54$
 [Par.] $M_{y,sx}=-60.48$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=45.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.95$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.91$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=316.31$ $M_y=219.68$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $\sigma_{m,d}=33.84$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.02$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.37$ $T_z=16.57$ $M_y=2.03$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=201.10$ $T_z=393.09$ $M_y=273.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.84$ Sfr.=0.34

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.48$ $T_z=5.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.01$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5517) $f_{z,g}=0.02$ (L/6546)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8091) $f_{z,g}=0.01$ (L/9677)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4387) $f_{z,g}=0.03$ (L/5211)

Asta n. 3134 (208 -1724) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=2.99$
 Sollecitazioni: $N=-2024.68$ $T_z=48.37$ $M_y=-112.30$ $T_y=7.94$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.42$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2117.89$ $T_z=194.98$ $M_y=225.34$ $T_y=7.94$ $M_z=-21.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.55$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-2117.89$
 [Par.] $M_{y,sx}=-225.34$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=169.01$
 [Lin.] $M_{z,sx}=21.93$ $M_{z,dx}=25.27$ $M_{z,eq}=10.11$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.84$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.29$ $\sigma_{m,d}=-13.43$ Sfr.=0.12

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2117.89$ $T_z=194.98$ $M_y=225.34$ $T_y=7.94$ $M_z=-21.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.46$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2117.89$ $T_z=194.98$ $M_y=225.34$ $T_y=7.94$ $M_z=-21.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.29$ $\sigma_{m,d}=-18.55$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2117.89$ $T_z=194.98$ $M_y=225.34$ $T_y=7.94$ $M_z=-21.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.55$ Sfr.=0.06

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2117.89$ $T_z=194.98$ $M_y=225.34$ $T_y=7.94$ $M_z=-21.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.29$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 46 SLU $Xl=2.99$
 Sollecitazioni: $N=-4637.83$ $T_z=199.25$ $M_y=-453.79$ $T_y=23.64$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.50$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=34.03$ Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-4948.51$ $T_z=798.34$ $M_y=930.30$ $T_y=23.64$ $M_z=-65.42$ $M_x=-2.50$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=626.26$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-74.68$ Sfr.=0.51

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4955.21$
 [Par.] $M_{y,sx}=-760.11$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=570.08$
 [Lin.] $M_{z,sx}=66.56$ $M_{z,dx}=75.75$ $M_{z,eq}=30.30$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.84$ $\lambda_{rel,z}=1.84$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.39$ $\sigma_{m,d}=-45.03$ Sfr.=0.77

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-4948.51$ $T_z=798.34$ $M_y=930.30$ $T_y=23.64$ $M_z=-65.42$ $M_x=-2.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-4948.51$ $T_z=798.34$ $M_y=930.30$ $T_y=23.64$ $M_z=-65.42$ $M_x=-2.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=5.99$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-4948.51$ $T_z=798.34$ $M_y=930.30$ $T_y=23.64$ $M_z=-65.42$ $M_x=-2.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=5.99$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-4948.51$ $T_z=798.34$ $M_y=930.30$ $T_y=23.64$ $M_z=-65.42$ $M_x=-2.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.37$ $\sigma_{m,d}=-74.68$ $Sfr.=0.52$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-4948.51$ $T_z=798.34$ $M_y=930.30$ $T_y=23.64$ $M_z=-65.42$ $M_x=-2.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-74.68$ $Sfr.=0.51$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-4955.21$ $T_z=651.42$ $M_y=760.11$ $T_y=23.93$ $M_z=-66.56$ $M_x=-2.14$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.39$ $Sfr.=0.11$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.64$ (L/931) $f_{z,g}=0.55$ (L/1078)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.41$ (L/1464) $f_{z,g}=0.35$ (L/1713)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.82$ (L/721) $f_{z,g}=0.71$ (L/832)
- Asta n. 3134 (208 154) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=40.49$ $T_z=63.68$ $M_y=44.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=5.48$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=40.49$ $T_z=63.68$ $M_y=44.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=40.49$ $T_z=63.68$ $M_y=44.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=5.48$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=40.49$ $T_z=63.68$ $M_y=44.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.65$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=40.49$ $T_z=63.68$ $M_y=44.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.48$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=147.50$ $T_z=287.26$ $M_y=199.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.67$ $\sigma_{m,d}=24.73$ $Sfr.=0.26$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.04$ $T_z=12.58$ $M_y=1.54$ $T_y=-2.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.19$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-1.93$

[Par.] $M_{y, sx}=-45.93$ $M_{y, dx}=-0.00$ $M_{y, eq}=34.45$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-10.60$ $M_{z, dx}=-0.00$ $M_{z, eq}=6.36$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel, y}=0.44$ $\lambda_{rel, z}=0.96$ $K_{c, y}=0.97$ $K_{c, z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.01$ $\sigma_{m, d}=-6.00$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=147.50$ $T_z=232.00$ $M_y=161.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.67$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=147.50$ $T_z=287.26$ $M_y=199.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=57.50$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.67$ $\sigma_{m, d}=24.73$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=147.50$ $T_z=287.26$ $M_y=199.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.94$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.04$ $T_z=12.58$ $M_y=1.54$ $T_y=-2.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=116.11$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.00$ $\sigma_{m, d}=-0.19$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=147.50$ $T_z=287.26$ $M_y=199.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-24.73$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-6.44$ $T_z=4.09$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z, L}=0.02$ (L/7585) $f_{z, G}=0.02$ (L/8935)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z, L}=0.01$ (L/11203) $f_{z, G}=0.01$ (L/13423)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z, L}=0.02$ (L/5920) $f_{z, G}=0.02$ (L/7053)

Asta n. 3135 (-1680 -1725) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1113.77$ $T_z=-69.13$ $M_y=0.00$ $T_y=2.17$ $M_z=13.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=300.00$ $f_{m, z, d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel, m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-0.99$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=1.81$
 Sollecitazioni: $N=-1157.72$ $T_z=0.00$ $M_y=-45.74$ $T_y=2.17$ $M_z=10.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=300.00$ $f_{m, z, d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel, m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=4.21$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-1217.77$
 [Par.] $M_{y, sx}=-39.63$ $M_{y, dx}=-0.00$ $M_{y, eq}=-37.00$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-6.43$ $M_{z, dx}=13.23$ $M_{z, eq}=10.51$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=300.00$ $f_{m, z, d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel, y}=0.92$ $\lambda_{rel, z}=0.92$ $K_{c, y}=0.75$ $K_{c, z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.04$ $\sigma_{m, d}=3.56$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1217.77$ $T_z=94.44$ $M_y=39.63$ $T_y=2.17$ $M_z=6.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.71$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.81$
 Sollecitazioni: $N=-1157.72$ $T_z=0.00$ $M_y=-45.74$ $T_y=2.17$ $M_z=10.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=262.50$ $f_{m, y, d}=300.00$ $f_{m, z, d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-2.89$ $\sigma_{m, d}=-4.21$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.81$
 Sollecitazioni: $N=-1157.72$ $T_z=0.00$ $M_y=-45.74$ $T_y=2.17$ $M_z=10.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=300.00$ $f_{m, z, d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=4.21$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1217.77$ $T_z=94.44$ $M_y=39.63$ $T_y=2.17$ $M_z=6.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.04$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1140.70$ $T_z=-71.66$ $M_y=0.00$ $T_y=28.53$ $M_z=56.74$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.26$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=1.42$
 Sollecitazioni: $N=-1997.16$ $T_z=0.00$ $M_y=-278.25$ $T_y=4.97$ $M_z=21.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.50$ $Sfr.=0.15$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2631.91$
 [Par.] $M_{y,sx}=-21.50$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-187.60$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-18.76$ $M_{z,dx}=38.55$ $M_{z,eq}=30.64$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.58$ $\sigma_{m,d}=16.37$ $Sfr.=0.18$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2675.76$ $T_z=313.36$ $M_y=130.11$ $T_y=6.09$ $M_z=18.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=2.35$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=1.42$
 Sollecitazioni: $N=-1997.16$ $T_z=0.00$ $M_y=-278.25$ $T_y=4.97$ $M_z=21.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.99$ $\sigma_{m,d}=-22.50$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=1.42$
 Sollecitazioni: $N=-1997.16$ $T_z=0.00$ $M_y=-278.25$ $T_y=4.97$ $M_z=21.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.50$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2675.76$ $T_z=313.36$ $M_y=130.11$ $T_y=6.09$ $M_z=18.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.69$ $Sfr.=0.06$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.12$ (L/2549) $f_{z,g}=0.11$ (L/2948)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.10$ (L/3187) $f_{z,g}=0.08$ (L/3763)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.14$ (L/2188) $f_{z,g}=0.12$ (L/2509)

Asta n. 3135 (-1586 -1680) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1594.09$ $T_z=76.60$ $M_y=40.59$ $T_y=2.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.04$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1497.10$ $T_z=-75.95$ $M_y=39.63$ $T_y=2.16$ $M_z=6.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.48$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-1594.09$
 [Par.] $M_{y,sx}=-40.59$ $M_{y,dx}=-39.63$ $M_{y,eq}=40.59$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.46$ $M_{z,dx}=6.77$ $M_{z,eq}=4.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.99$ $\sigma_{m,d}=-3.36$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1594.09$ $T_z=76.60$ $M_y=40.59$ $T_y=2.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.57$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$

Sollecitazioni: $N=-1497.10$ $T_z=-75.95$ $M_y=39.63$ $T_y=2.16$ $M_z=6.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.74$ $\sigma_{m,d}=-3.48$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1497.10$ $T_z=-75.95$ $M_y=39.63$ $T_y=2.16$ $M_z=6.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.48$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1594.09$ $T_z=76.60$ $M_y=40.59$ $T_y=2.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.99$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3061.82$ $T_z=185.82$ $M_y=105.67$ $T_y=4.59$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.92$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-2805.44$ $T_z=-159.88$ $M_y=274.62$ $T_y=4.22$ $M_z=13.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.59$ $Sfr.=0.15$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-3892.82$
 [Par.] $M_{y,sx}=-151.68$ $M_{y,dx}=-130.11$ $M_{y,eq}=141.32$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.28$ $M_{z,dx}=19.07$ $M_{z,eq}=11.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.92$ $\lambda_{rel,z}=0.92$ $K_{c,y}=0.75$ $K_{c,z}=0.75$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.73$ $\sigma_{m,d}=-11.50$ $Sfr.=0.20$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3907.50$ $T_z=364.61$ $M_y=179.04$ $T_y=6.31$ $M_z=1.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.73$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-2805.44$ $T_z=-159.88$ $M_y=274.62$ $T_y=4.22$ $M_z=13.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.01$ $\sigma_{m,d}=-21.59$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-2805.44$ $T_z=-159.88$ $M_y=274.62$ $T_y=4.22$ $M_z=13.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.59$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3892.82$ $T_z=260.88$ $M_y=151.68$ $T_y=6.09$ $M_z=1.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.73$ $Sfr.=0.09$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.06$ (L/4556) $f_{z,g}=0.06$ (L/5044)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.06$ (L/4845) $f_{z,g}=0.05$ (L/5634)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.07$ (L/4362) $f_{z,g}=0.06$ (L/4657)

Asta n. 3135 (-1586 -1118) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=39.96$ $T_z=62.85$ $M_y=43.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=5.41$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=39.96$ $T_z=62.85$ $M_y=43.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: $N=39.96$ $T_z=62.85$ $M_y=43.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=5.41$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$

Sollecitazioni: $N=39.96$ $T_z=62.85$ $M_y=43.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.64$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=39.96$ $T_z=62.85$ $M_y=43.65$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.41$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=145.29$ $T_z=282.90$ $M_y=196.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=24.36$ $Sfr.=0.26$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.03$ $T_z=12.42$ $M_y=1.52$ $T_y=-2.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.19$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-1.91$
 [Par.] $M_{y,sx}=-45.33$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=34.00$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-10.46$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=6.27$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-5.93$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=145.29$ $T_z=228.52$ $M_y=158.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=145.29$ $T_z=282.90$ $M_y=196.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=24.36$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=145.29$ $T_z=282.90$ $M_y=196.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.89$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.03$ $T_z=12.42$ $M_y=1.52$ $T_y=-2.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.00$ $\sigma_{m,d}=-0.19$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=145.29$ $T_z=282.90$ $M_y=196.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-24.36$ $Sfr.=0.24$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-6.35$ $T_z=4.04$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7747) $f_{z,g}=0.02$ (L/9103)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11559) $f_{z,g}=0.01$ (L/13548)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/6068) $f_{z,g}=0.02$ (L/7174)

Asta n. 3136 (-1682 -1726) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-197.28$ $T_z=108.76$ $M_y=50.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.25$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.51$
 Sollecitazioni: $N=-103.04$ $T_z=-39.48$ $M_y=-36.33$ $T_y=0.00$ $M_z=1.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.78$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-197.28$
 [Par.] $M_{y,sx}=-50.45$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=43.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.55$ $M_{z,dx}=1.14$ $M_{z,eq}=0.90$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ $\sigma_{m,d}=-5.62$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-197.28$ $T_z=108.76$ $M_y=50.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-197.28$ $T_z=108.76$ $M_y=50.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ $\sigma_{m,d}=-6.25$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-197.28$ $T_z=108.76$ $M_y=50.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.25$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-197.28$ $T_z=108.76$ $M_y=50.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $Xl=1.67$
 Sollecitazioni: $N=7.66$ $T_z=-66.29$ $M_y=-358.33$ $T_y=0.00$ $M_z=2.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=45.00$ $Sfr.=0.45$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-572.24$ $T_z=225.65$ $M_y=388.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.16$ $Sfr.=0.48$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $Xl=1.40$
 Sollecitazioni: $N=-19.00$ $T_z=0.00$ $M_y=-367.30$ $T_y=0.00$ $M_z=2.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=46.08$ $Sfr.=0.46$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
 Sollecitazioni: $N=-572.24$
 [Par.] $M_{y,sx}=-388.48$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=291.36$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.92$ $M_{z,dx}=1.77$ $M_{z,eq}=1.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.60$ $\sigma_{m,d}=-36.51$ $Sfr.=0.47$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 47 SLU $Xl=3.13$
 Sollecitazioni: $N=151.55$ $T_z=-424.14$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=2.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.69$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $Xl=1.67$
 Sollecitazioni: $N=7.66$ $T_z=-66.29$ $M_y=-358.33$ $T_y=0.00$ $M_z=2.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=45.00$ $Sfr.=0.45$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-455.24$ $T_z=408.37$ $M_y=186.84$ $T_y=0.00$ $M_z=1.47$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.18$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-572.24$ $T_z=225.65$ $M_y=388.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.60$ $\sigma_{m,d}=-48.16$ $Sfr.=0.48$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-572.24$ $T_z=225.65$ $M_y=388.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.16$ $Sfr.=0.48$

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-579.87$ $T_z=373.26$ $M_y=341.65$ $T_y=0.00$ $M_z=1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.64$ $Sfr.=0.03$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1285) $f_{z,g}=0.21$ (L/1525)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1528) $f_{z,g}=0.17$ (L/1818)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1137) $f_{z,g}=0.23$ (L/1347)
- Asta n. 3136 (-1590 -1682) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-622.56$ $T_z=88.24$ $M_y=55.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.92$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-622.56$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.81$ $M_{y,dx}=-50.45$ $M_{y,eq}=50.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.04$ $M_{z,dx}=0.67$ $M_{z,eq}=0.42$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.83$ $\sigma_{m,d}=-6.36$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-622.56$ $T_z=88.24$ $M_y=55.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.90$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-622.56$ $T_z=88.24$ $M_y=55.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.83$ $\sigma_{m,d}=-6.92$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-622.56$ $T_z=88.24$ $M_y=55.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.92$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-622.56$ $T_z=88.24$ $M_y=55.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.83$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=2.74$
Sollecitazioni: $N=-1293.44$ $T_z=-173.86$ $M_y=315.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-39.16$ $Sfr.=0.39$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-1255.10$ $T_z=-199.13$ $M_y=388.48$ $T_y=0.00$ $M_z=1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.46$ $Sfr.=0.48$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
Sollecitazioni: $N=-2073.85$
[Par.] $M_{y,sx}=-172.44$ $M_{y,dx}=-341.65$ $M_{y,eq}=256.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.11$ $M_{z,dx}=1.61$ $M_{z,eq}=1.01$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.43$ $\sigma_{m,d}=-32.04$ $Sfr.=0.71$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1976.03$ $T_z=477.75$ $M_y=247.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.89$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-1255.10$ $T_z=-199.13$ $M_y=388.48$ $T_y=0.00$ $M_z=1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.70$ $\sigma_{m,d}=-48.46$ $Sfr.=0.49$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-1255.10$ $T_z=-199.13$ $M_y=388.48$ $T_y=0.00$ $M_z=1.09$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.46$ Sfr.=0.48

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-2024.94$ $T_z=333.08$ $M_y=209.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.20$ Sfr.=0.11

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2245) $f_{z,g}=0.11$ (L/2736)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2285) $f_{z,g}=0.11$ (L/2735)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 21 (teorica) $f_{z,l}=0.13$ (L/2218) $f_{z,g}=0.11$ (L/2737)

Asta n. 3136 (-1590 -1119) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.49$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $Xl=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6727)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8182) $f_{z,g}=0.01$ (L/9808)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4495) $f_{z,g}=0.03$ (L/5374)

Asta n. 3137 (-1684 -1727) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=1.80$
Sollecitazioni: $N=34.95$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=6.55$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.60$ $T_z=106.24$ $M_y=42.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.28$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-32.60$
[Par.] $M_{y,sx}=-42.57$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-41.33$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=0.79$ $M_{z,eq}=0.62$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=5.29$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=3.13$
Sollecitazioni: $N=85.21$ $T_z=-79.05$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.39$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.80$
Sollecitazioni: $N=34.95$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=6.55$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.60$ $T_z=106.24$ $M_y=42.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.60$ $T_z=106.24$ $M_y=42.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-5.28$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.80$
Sollecitazioni: $N=34.95$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.55$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-32.60$ $T_z=106.24$ $M_y=42.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $Xl=1.25$
Sollecitazioni: $N=155.18$ $T_z=-10.14$ $M_y=-451.25$ $T_y=0.00$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $\sigma_{m,d}=56.28$ $Sfr.=0.57$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-387.16$ $T_z=259.81$ $M_y=495.43$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=1.04$
 Sollecitazioni: $N=-26.55$ $T_z=122.29$ $M_y=-347.66$ $T_y=0.00$ $M_z=1.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=43.48$ Sfr.=0.43

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
 Sollecitazioni: $N=-387.16$
 [Par.] $M_{y,sx}=-495.43$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=371.57$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.55$ $M_{z,dx}=1.22$ $M_{z,eq}=0.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $\sigma_{m,d}=-46.32$ Sfr.=0.54

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=340.19$ $T_z=-470.23$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $X_l=1.25$
 Sollecitazioni: $N=155.18$ $T_z=-10.14$ $M_y=-451.25$ $T_y=0.00$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $\sigma_{m,d}=56.28$ Sfr.=0.57

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=340.19$ $T_z=-470.23$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.81$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-387.16$ $T_z=259.81$ $M_y=495.43$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.76$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ Sfr.=0.61

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-387.16$ $T_z=259.81$ $M_y=495.43$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-425.75$ $T_z=389.05$ $M_y=391.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.94$ Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.30$ (L/1036) $f_{z,G}=0.25$ (L/1232)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.26$ (L/1210) $f_{z,G}=0.22$ (L/1438)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.34$ (L/930) $f_{z,G}=0.28$ (L/1105)

Asta n. 3137 (-1592 -1684) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-449.95$ $T_z=90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-449.95$
 [Par.] $M_{y,sx}=-55.28$ $M_{y,dx}=-42.57$ $M_{y,eq}=48.60$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.44$ $M_{z,eq}=0.28$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $\sigma_{m,d}=-6.10$ Sfr.=0.07

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-449.95$ $T_z=90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.93$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-449.95$ $T_z=90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-449.95$ $T_z=90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-449.95$ $T_z=90.76$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.05$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1177.48$ $T_z=-233.28$ $M_y=495.43$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-758.45$ $T_z=-196.49$ $M_y=-271.86$ $T_y=0.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=33.98$ $Sfr.=0.34$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1465.04$
 [Par.] $M_{y,sx}=-90.85$ $M_{y,dx}=-495.43$ $M_{y,eq}=381.08$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.05$ $M_{z,dx}=0.68$ $M_{z,eq}=0.43$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.66$ $\sigma_{m,d}=-47.36$ $Sfr.=0.75$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1046.02$ $T_z=518.66$ $M_y=198.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1177.48$ $T_z=-233.28$ $M_y=495.43$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.35$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1177.48$ $T_z=-233.28$ $M_y=495.43$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1843.69$ $T_z=341.37$ $M_y=208.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.38$ $Sfr.=0.10$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1628) $f_{z,g}=0.15$ (L/1910)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1651) $f_{z,g}=0.15$ (L/1953)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1611) $f_{z,g}=0.16$ (L/1879)
- Asta n. 3137 (-1592 -1121) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5645) $f_{z,g}=0.02$ (L/6696)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8182) $f_{z,g}=0.01$ (L/9808)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4523) $f_{z,g}=0.03$ (L/5344)
- Asta n. 3138 (-1686 -1728) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-137.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-205.18$
 [Par.] $M_{y,sx}=-42.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-41.33$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.38$ $M_{z,dx}=0.84$ $M_{z,eq}=0.66$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.93$ $\sigma_{m,d}=5.30$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$

-
- Sollecitazioni: $N=-205.18$ $T_z=106.25$ $M_y=42.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-137.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.63$ $\sigma_{m,d}=-6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-137.63$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-205.18$ $T_z=106.25$ $M_y=42.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.93$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 15 SND $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=46.44$ $T_z=-82.08$ $M_y=0.00$ $T_y=25.68$ $M_z=42.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=11.64$ $Sfr.=0.10$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-702.86$ $T_z=259.82$ $M_y=495.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=1.21$
 Sollecitazioni: $N=-193.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-451.43$ $T_y=0.00$ $M_z=1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=56.30$ $Sfr.=0.56$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
 Sollecitazioni: $N=-702.86$
 [Par.] $M_{y,sx}=-495.48$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=371.61$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.62$ $M_{z,dx}=1.37$ $M_{z,eq}=1.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.19$ $\sigma_{m,d}=-46.36$ $Sfr.=0.60$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 15 SND $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=46.44$ $T_z=-82.08$ $M_y=0.00$ $T_y=25.68$ $M_z=42.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 15 SND $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=46.44$ $T_z=-82.08$ $M_y=0.00$ $T_y=25.68$ $M_z=42.66$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=11.64$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-4.50$ $T_z=-470.21$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.85$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.81$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-702.86$ $T_z=259.82$ $M_y=495.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.19$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-702.86$ $T_z=259.82$ $M_y=495.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-835.39$ $T_z=389.07$ $M_y=391.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.80$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1036) $f_{z,g}=0.25$ (L/1228)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1209) $f_{z,g}=0.22$ (L/1437)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.34$ (L/929) $f_{z,G}=0.28$ (L/1100)

Asta n. 3138 (-1595 -1686) Tlg-10x22 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-622.57$ $T_z=90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-622.57$
 [Par.] $M_{y,sx}=-55.28$ $M_{y,dx}=-42.59$ $M_{y,eq}=48.61$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.46$ $M_{z,eq}=0.29$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.83$ $\sigma_{m,d}=-6.10$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-622.57$ $T_z=90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-622.57$ $T_z=90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.83$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-622.57$ $T_z=90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-622.57$ $T_z=90.75$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.83$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1493.23$ $T_z=-233.30$ $M_y=495.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1965.60$ $T_z=-320.11$ $M_y=391.16$ $T_y=0.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.77$ $Sfr.=0.49$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
 Sollecitazioni: $N=-2379.10$
 [Par.] $M_{y,sx}=-175.78$ $M_{y,dx}=-391.16$ $M_{y,eq}=293.37$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.07$ $M_{z,dx}=1.03$ $M_{z,eq}=0.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.81$ $\sigma_{m,d}=-36.54$ $Sfr.=0.82$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1390.77$ $T_z=518.64$ $M_y=198.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1493.23$ $T_z=-233.30$ $M_y=495.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.79$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1493.23$ $T_z=-233.30$ $M_y=495.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.42$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_1=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2262.10$ $T_z=341.34$ $M_y=208.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.28$ $Sfr.=0.12$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.18$ (L/1628) $f_{z,G}=0.15$ (L/1900)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1649) $f_{z,g}=0.15$ (L/1951)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1613) $f_{z,g}=0.16$ (L/1863)

Asta n. 3138 (-1595 -1123) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.49$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$

- Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6635)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8182) $f_{z,g}=0.01$ (L/9775)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4440) $f_{z,g}=0.03$ (L/5277)
- Asta n. 3139 (-1688 -1729) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X1=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-313.09$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-380.65$
 [Par.] $M_{y,sx}=-42.62$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-41.34$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=0.80$ $M_{z,eq}=0.63$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $\sigma_{m,d}=5.30$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-380.65$ $T_z=106.26$ $M_y=42.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X1=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-313.09$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.42$ $\sigma_{m,d}=-6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-313.09$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-380.65$ $T_z=106.26$ $M_y=42.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.73$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1019.71$ $T_z=259.83$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X1=1.21$
 Sollecitazioni: $N=-515.77$ $T_z=0.00$ $M_y=-451.40$ $T_y=0.00$ $M_z=1.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=56.29$ $Sfr.=0.56$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1019.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-495.52$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=371.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.61$ $M_{z,dx}=1.36$ $M_{z,eq}=1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.64$ $\sigma_{m,d}=-46.36$ $Sfr.=0.66$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X1=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-326.70$ $T_z=-470.19$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.81$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1019.71$ $T_z=259.83$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.64$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X1=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1019.71$ $T_z=259.83$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d} = -61.43$ Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -1113.50$ $T_z = 400.12$ $M_y = 161.03$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $f_{c,0,d} = 84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -5.06$ Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l} = 0.30$ (L/1037) $f_{z,g} = 0.26$ (L/1226)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l} = 0.26$ (L/1210) $f_{z,g} = 0.22$ (L/1436)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l} = 0.34$ (L/930) $f_{z,g} = 0.29$ (L/1097)

Asta n. 3139 (-1598 -1688) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l = 0.21$
 Sollecitazioni: $N = -798.06$ $T_z = 90.74$ $M_y = 55.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m,y,d} = 208.33$ $f_{m,z,d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 313.13$ $\lambda_{rel,m} = 0.52$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N = -798.06$
 [Par.] $M_{y,sx} = -55.28$ $M_{y,dx} = -42.62$ $M_{y,eq} = 48.62$
 [Lin.] $M_{z,sx} = -0.03$ $M_{z,dx} = 0.43$ $M_{z,eq} = 0.27$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m,y,d} = 208.33$ $f_{m,z,d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 313.13$ $\lambda_{rel,y} = 0.86$ $\lambda_{rel,z} = 1.88$ $K_{c,y} = 0.79$ $K_{c,z} = 0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -3.63$ $\sigma_{m,d} = -6.10$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l = 0.21$
 Sollecitazioni: $N = -798.06$ $T_z = 90.74$ $M_y = 55.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 37.50$
 Tensioni: $\tau_d = 0.93$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l = 0.21$
 Sollecitazioni: $N = -798.06$ $T_z = 90.74$ $M_y = 55.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c,0,d} = 197.92$ $f_{m,y,d} = 208.33$ $f_{m,z,d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -3.63$ $\sigma_{m,d} = -6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l = 0.21$
 Sollecitazioni: $N = -798.06$ $T_z = 90.74$ $M_y = 55.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m,y,d} = 208.33$ $f_{m,z,d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l = 0.21$
 Sollecitazioni: $N = -798.06$ $T_z = 90.74$ $M_y = 55.28$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{c,0,d} = 197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -3.63$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l = 3.13$
 Sollecitazioni: $N = -1810.12$ $T_z = -233.31$ $M_y = 495.52$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 100.00$ $f_{m,z,d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 313.13$ $\lambda_{rel,m} = 0.52$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -61.43$ Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_l = 3.13$
 Sollecitazioni: $N = -2359.16$ $T_z = -320.12$ $M_y = 391.21$ $T_y = 0.00$ $M_z = 1.04$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 100.00$ $f_{m,z,d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 313.13$ $\lambda_{rel,m} = 0.52$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d} = -48.78$ Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
 Sollecitazioni: $N = -2772.67$
 [Par.] $M_{y,sx} = -175.78$ $M_{y,dx} = -391.21$ $M_{y,eq} = 293.41$
 [Lin.] $M_{z,sx} = -0.07$ $M_{z,dx} = 1.04$ $M_{z,eq} = 0.65$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m,y,d} = 100.00$ $f_{m,z,d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 313.13$ $\lambda_{rel,y} = 0.86$ $\lambda_{rel,z} = 1.88$ $K_{c,y} = 0.79$ $K_{c,z} = 0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -12.60$ $\sigma_{m,d} = -36.55$ Sfr.=0.89

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l = 0.21$
 Sollecitazioni: $N = -1713.01$ $T_z = 518.63$ $M_y = 198.58$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v,d} = 18.00$
 Tensioni: $\tau_d = 5.30$ Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l = 3.13$
 Sollecitazioni: $N = -1810.12$ $T_z = -233.31$ $M_y = 495.52$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{c,0,d} = 95.00$ $f_{m,y,d} = 100.00$ $f_{m,z,d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d} = -8.23$ $\sigma_{m,d} = -61.43$ Sfr.=0.62

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1810.12$ $T_z=-233.31$ $M_y=495.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2657.27$ $T_z=341.33$ $M_y=208.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.08$ $Sfr.=0.14$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1630) $f_{z,g}=0.15$ (L/1893)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1651) $f_{z,g}=0.15$ (L/1948)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1613) $f_{z,g}=0.16$ (L/1850)
- Asta n. 3139 (-1598 -1125) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_y, sx=-59.28$ $M_y, dx=-0.00$ $M_y, eq=44.46$
 [Lin.] $M_z, sx=-13.67$ $M_z, dx=-0.00$ $M_z, eq=8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.35$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$

Relazione di calcolo

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6650)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8091) $f_{z,g}=0.01$ (L/9710)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4467) $f_{z,g}=0.03$ (L/5306)
- Asta n. 3140 (-1690 -1730) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-304.42$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-371.97$
 [Par.] $M_{y,sx}=-42.61$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-41.34$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.28$ $M_{z,dx}=0.63$ $M_{z,eq}=0.49$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $\sigma_{m,d}=5.26$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-371.97$ $T_z=106.25$ $M_y=42.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_t=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-304.42$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.38$ $\sigma_{m,d}=-6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.80$
 Sollecitazioni: $N=-304.42$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-371.97$ $T_z=106.25$ $M_y=42.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.69$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1036.00$ $T_z=259.83$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=1.25$
 Sollecitazioni: $N=-505.03$ $T_z=-10.11$ $M_y=-451.20$ $T_y=0.00$ $M_z=1.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=56.21$ $Sfr.=0.56$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 31 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1036.00$
 [Par.] $M_{y,sx}=-495.51$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=371.63$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.59$ $M_{z,dx}=1.32$ $M_{z,eq}=1.03$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.71$ $\sigma_{m,d}=-46.35$ $Sfr.=0.66$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-320.03$ $T_z=-470.20$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.49$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.81$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1036.00$ $T_z=259.83$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.71$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.62

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1036.00$ $T_z=259.83$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.61

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1135.42$ $T_z=400.12$ $M_y=161.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.16$ Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1037) $f_{z,g}=0.26$ (L/1226)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.26$ (L/1211) $f_{z,g}=0.22$ (L/1437)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.34$ (L/930) $f_{z,g}=0.29$ (L/1097)

Asta n. 3140 (-1602 -1690) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-789.38$ $T_z=90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-789.38$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.28$ $M_{y,dx}=-42.61$ $M_{y,eq}=48.61$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.34$ $M_{z,eq}=0.21$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.59$ $\sigma_{m,d}=-6.08$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-789.38$ $T_z=90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.93$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-789.38$ $T_z=90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.59$ $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-789.38$ $T_z=90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-789.38$ $T_z=90.74$ $M_y=55.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.59$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-1826.39$ $T_z=-233.31$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $X_l=3.13$
Sollecitazioni: $N=-2387.96$ $T_z=-320.12$ $M_y=391.20$ $T_y=0.00$ $M_z=1.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.52$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-48.77$ Sfr.=0.49

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
Sollecitazioni: $N=-2801.47$
[Par.] $M_{y,sx}=-175.78$ $M_{y,dx}=-391.20$ $M_{y,eq}=293.40$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.07$ $M_{z,dx}=1.00$ $M_{z,eq}=0.63$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.86$ $\lambda_{rel,z}=1.88$ $K_{c,y}=0.79$ $K_{c,z}=0.25$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.73$ $\sigma_{m,d}=-36.54$ Sfr.=0.90

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 47 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1706.33$ $T_z=518.63$ $M_y=198.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.30$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1826.39$ $T_z=-233.31$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.30$ $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-1826.39$ $T_z=-233.31$ $M_y=495.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-61.43$ $Sfr.=0.61$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2679.18$ $T_z=341.33$ $M_y=208.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-12.18$ $Sfr.=0.14$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1630) $f_{z,g}=0.15$ (L/1894)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1653) $f_{z,g}=0.15$ (L/1949)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.18$ (L/1615) $f_{z,g}=0.16$ (L/1852)
- Asta n. 3140 (-1602 -1127) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.49$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6665)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8275) $f_{z,g}=0.01$ (L/9841)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4495) $f_{z,g}=0.03$ (L/5306)
- Asta n. 3141 (-1692 -1731) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-2359.54$ $T_z=-129.26$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.22$ $M_z=-33.00$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.69$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=-2441.31$ $T_z=0.00$ $M_y=-99.97$ $T_y=-5.22$ $M_z=-25.38$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.53$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-2544.53$
 [Par.] $M_{y,sx}=-34.54$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-74.98$
 [Lin.] $M_{z,sx}=16.66$ $M_{z,dx}=-33.00$ $M_{z,eq}=-26.46$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.12$ $\sigma_{m,d}=1.30$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2544.53$ $T_z=161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=-5.22$ $M_z=-16.66$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2544.53$ $T_z=161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=-5.22$ $M_z=-16.66$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.40$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2544.53$ $T_z=161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=-5.22$ $M_z=-16.66$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.40$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=-2441.31$ $T_z=0.00$ $M_y=-99.97$ $T_y=-5.22$ $M_z=-25.38$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.03$ $\sigma_{m,d}=-1.53$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.67$
 Sollecitazioni: $N=-2441.31$ $T_z=0.00$ $M_y=-99.97$ $T_y=-5.22$ $M_z=-25.38$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.53$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2544.53$ $T_z=161.72$ $M_y=34.54$ $T_y=-5.22$ $M_z=-16.66$ $M_x=2.30$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.12$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=3.13$
 Sollecitazioni: $N=-7631.34$ $T_z=-346.78$ $M_y=0.00$ $T_y=-26.35$ $M_z=-165.50$ $M_x=11.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.45$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5881.29$ $T_z=320.98$ $M_y=449.57$ $T_y=-24.71$ $M_z=-78.45$ $M_x=10.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7801.66$
 [Par.] $M_{y,sx}=-92.30$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-208.87$
 [Lin.] $M_{z,sx}=61.14$ $M_{z,dx}=-121.69$ $M_{z,eq}=-97.47$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.50$ $\sigma_{m,d}=4.12$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7904.85$ $T_z=439.02$ $M_y=319.90$ $T_y=-26.06$ $M_z=-82.52$ $M_x=11.18$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7801.66$ $T_z=449.26$ $M_y=92.30$ $T_y=-19.34$ $M_z=-61.14$ $M_x=8.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.12$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7801.66$ $T_z=449.26$ $M_y=92.30$ $T_y=-19.34$ $M_z=-61.14$ $M_x=8.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.12$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5881.29$ $T_z=320.98$ $M_y=449.57$ $T_y=-24.71$ $M_z=-78.45$ $M_x=10.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.90$ $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5881.29$ $T_z=320.98$ $M_y=449.57$ $T_y=-24.71$ $M_z=-78.45$ $M_x=10.70$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7801.66$ $T_z=449.26$ $M_y=92.30$ $T_y=-19.34$ $M_z=-61.14$ $M_x=8.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.50$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/23707)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/30402) $f_{z,g}=0.01$ (L/33849)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/18816)
- Asta n. 3141 (-1604 -1692) Tlg-24x50 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.77$
 Sollecitazioni: $N=-3140.17$ $T_z=-7.56$ $M_y=-66.05$ $T_y=-6.42$ $M_z=-11.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=313.13 $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.90$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-3236.44$
 [Par.] $M_{y,sx}=-40.10$ $M_{y,dx}=-34.54$ $M_{y,eq}=-61.09$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.35$ $M_{z,dx}=-20.09$ $M_{z,eq}=-12.59$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=313.13 $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $\sigma_{m,d}=0.87$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-3236.44$ $T_z=143.86$ $M_y=40.10$ $T_y=-6.42$ $M_z=-1.35$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.77$
Sollecitazioni: $N=-3140.17$ $T_z=-7.56$ $M_y=-66.05$ $T_y=-6.42$ $M_z=-11.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.62$ $\sigma_{m,d}=-0.90$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=1.77$
Sollecitazioni: $N=-3140.17$ $T_z=-7.56$ $M_y=-66.05$ $T_y=-6.42$ $M_z=-11.34$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.90$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=-3236.44$ $T_z=143.86$ $M_y=40.10$ $T_y=-6.42$ $M_z=-1.35$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=-6940.23$ $T_z=596.25$ $M_y=177.03$ $T_y=-2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.77$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_1=3.13$
Sollecitazioni: $N=-6904.06$ $T_z=-297.37$ $M_y=449.58$ $T_y=-30.17$ $M_z=-94.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=313.13$ $\lambda_{rel,m}=0.33$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.46$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-9641.91$
[Par.] $M_y,sx=-184.44$ $M_y,dx=-92.30$ $M_y,eq=184.44$
[Lin.] $M_z,sx=4.94$ $M_z,dx=-73.51$ $M_z,eq=-46.08$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=313.13$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.77$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.03$ $\sigma_{m,d}=-2.80$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=-9538.95$ $T_z=596.88$ $M_y=216.94$ $T_y=-15.25$ $M_z=-3.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.49$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_1=3.13$
Sollecitazioni: $N=-6904.06$ $T_z=-297.37$ $M_y=449.58$ $T_y=-30.17$ $M_z=-94.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.75$ $\sigma_{m,d}=-6.46$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_1=3.13$
Sollecitazioni: $N=-6904.06$ $T_z=-297.37$ $M_y=449.58$ $T_y=-30.17$ $M_z=-94.45$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.46$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=-9641.91$ $T_z=428.97$ $M_y=184.44$ $T_y=-23.48$ $M_z=-4.94$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.03$ $Sfr.=0.07$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/29444) $f_{z,L}=0.01$ (L/36454)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/46397)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/22683) $f_{z,L}=0.01$ (L/30622)

Asta n. 3141 (-1604 -1129) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.24$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=52.26$ $T_z=82.19$ $M_y=57.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
Sollecitazioni: $N=-2.49$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.28$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=44.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.67$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=8.20$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=309.36$ $M_y=214.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $\sigma_{m,d}=33.09$ $Sfr.=0.35$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.93$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.34$ $T_z=16.24$ $M_y=1.99$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=196.68$ $T_z=384.36$ $M_y=266.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.09$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.31$ $T_z=5.28$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.95$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5601) $f_{z,g}=0.02$ (L/6635)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8182) $f_{z,g}=0.01$ (L/9677)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4467) $f_{z,g}=0.03$ (L/5286)

Asta n. 3153 (-1667 -1705) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-2341.47$ $T_z=-130.76$ $M_y=0.00$ $T_y=1.25$ $M_z=7.88$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.16$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.70$
Sollecitazioni: $N=-2421.90$ $T_z=-1.25$ $M_y=-103.29$ $T_y=1.25$ $M_z=6.03$ $M_x=0.00$

- Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.16$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-2525.12$
 [Par.] $M_{y,sx}=-35.70$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-77.47$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-3.91$ $M_{z,dx}=7.88$ $M_{z,eq}=6.29$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.10$ $\sigma_{m,d}=0.91$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2525.12$ $T_z=164.94$ $M_y=35.70$ $T_y=1.25$ $M_z=3.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.41$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.70$
 Sollecitazioni: $N=-2421.90$ $T_z=-1.25$ $M_y=-103.29$ $T_y=1.25$ $M_z=6.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.02$ $\sigma_{m,d}=-1.16$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.70$
 Sollecitazioni: $N=-2421.90$ $T_z=-1.25$ $M_y=-103.29$ $T_y=1.25$ $M_z=6.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.16$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-2525.12$ $T_z=164.94$ $M_y=35.70$ $T_y=1.25$ $M_z=3.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.10$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $Xl=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-4730.61$ $T_z=-266.09$ $M_y=0.00$ $T_y=25.63$ $M_z=159.29$ $M_x=-8.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.32$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $Xl=1.27$
 Sollecitazioni: $N=-5355.73$ $T_z=-15.84$ $M_y=-540.20$ $T_y=-9.85$ $M_z=-35.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.15$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7767.39$
 [Par.] $M_{y,sx}=-95.56$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-215.66$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-14.50$ $M_{z,dx}=29.39$ $M_{z,eq}=23.44$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.47$ $\sigma_{m,d}=2.64$ Sfr.=0.09
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-5110.15$ $T_z=345.02$ $M_y=72.38$ $T_y=25.63$ $M_z=77.68$ $M_x=-8.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7767.39$ $T_z=458.93$ $M_y=95.56$ $T_y=4.68$ $M_z=14.50$ $M_x=-1.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.15$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7767.39$ $T_z=458.93$ $M_y=95.56$ $T_y=4.68$ $M_z=14.50$ $M_x=-1.73$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=1.15$ Sfr.=0.05
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $Xl=1.27$
 Sollecitazioni: $N=-5355.73$ $T_z=-15.84$ $M_y=-540.20$ $T_y=-9.85$ $M_z=-35.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.46$ $\sigma_{m,d}=-6.15$ Sfr.=0.04
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $Xl=1.27$
 Sollecitazioni: $N=-5355.73$ $T_z=-15.84$ $M_y=-540.20$ $T_y=-9.85$ $M_z=-35.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.15$ Sfr.=0.04
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-7767.39$ $T_z=458.93$ $M_y=95.56$ $T_y=4.68$ $M_z=14.50$ $M_x=-1.73$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.47$ $Sfr.=0.06$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/21681)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/28783)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,g}=0.02$ (L/17345)
- Asta n. 3153 (-1556 -1667) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-3239.98$ $T_z=147.53$ $M_y=41.99$ $T_y=1.47$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.42$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=1.72$
Sollecitazioni: $N=-3148.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.21$ $T_y=1.47$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-3239.98$
[Par.] $M_{y,sx}=-41.99$ $M_{y,dx}=-35.70$ $M_{y,eq}=-63.66$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.30$ $M_{z,dx}=4.66$ $M_{z,eq}=2.92$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $\sigma_{m,d}=0.70$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-3239.98$ $T_z=147.53$ $M_y=41.99$ $T_y=1.47$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.37$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.72$
Sollecitazioni: $N=-3148.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.21$ $T_y=1.47$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.62$ $\sigma_{m,d}=-0.74$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.72$
Sollecitazioni: $N=-3148.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.21$ $T_y=1.47$ $M_z=2.51$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.74$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-3239.98$ $T_z=147.53$ $M_y=41.99$ $T_y=1.47$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.70$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-9579.31$ $T_z=609.70$ $M_y=219.43$ $T_y=-1.65$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.19$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $Xl=3.18$
Sollecitazioni: $N=-6911.51$ $T_z=-304.73$ $M_y=465.51$ $T_y=15.62$ $M_z=49.70$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.34$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.69$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-9675.52$
[Par.] $M_{y,sx}=-187.68$ $M_{y,dx}=-95.56$ $M_{y,eq}=187.68$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.12$ $M_{z,dx}=17.27$ $M_{z,eq}=10.81$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.37$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.06$ $\sigma_{m,d}=-2.10$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-9579.31$ $T_z=609.70$ $M_y=219.43$ $T_y=-1.65$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=1.52$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $Xl=3.18$
Sollecitazioni: $N=-6911.51$ $T_z=-304.73$ $M_y=465.51$ $T_y=15.62$ $M_z=49.70$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.76$ $\sigma_{m,d}=-5.69$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-6911.51$ $T_z=-304.73$ $M_y=465.51$ $T_y=15.62$ $M_z=49.70$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.69$ Sfr.=0.04

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-9675.52$ $T_z=439.46$ $M_y=187.68$ $T_y=5.44$ $M_z=1.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.06$ Sfr.=0.07

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,0}=0.01$ (L/28458) $f_{z,L}=0.01$ (L/35411)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,L}=0.01$ (L/44517)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,0}=0.01$ (L/22022) $f_{z,L}=0.01$ (L/29963)

Asta n. 3153 (-1556 -1191) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$

Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5553) $f_{z,g}=0.02$ (L/6613)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8174) $f_{z,g}=0.01$ (L/9700)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4436) $f_{z,g}=0.03$ (L/5271)

Asta n. 3154 (-1668 -1706) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-158.38$ $T_z=0.00$ $M_y=-58.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.25$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-230.66$
 [Par.] $M_{y,sx}=-47.90$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-46.10$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.12$ $M_{z,dx}=0.26$ $M_{z,eq}=0.20$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ $\sigma_{m,d}=5.77$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-230.66$ $T_z=116.37$ $M_y=47.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.19$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-158.38$ $T_z=0.00$ $M_y=-58.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.72$ $\sigma_{m,d}=-7.25$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-158.38$ $T_z=0.00$ $M_y=-58.49$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.25$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-230.66$ $T_z=116.37$ $M_y=47.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU $X_l=2.12$
 Sollecitazioni: $N=20.93$ $T_z=-236.13$ $M_y=-400.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.10$ $\sigma_{m,d}=49.59$ Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-736.13$ $T_z=287.73$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ Sfr.=0.69

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=2.34$
 Sollecitazioni: $N=-229.12$ $T_z=-122.50$ $M_y=-191.34$ $T_y=0.00$ $M_z=1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.00$ Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
 Sollecitazioni: $N=-736.13$

[Par.] $M_{y, sx}=-557.37$ $M_{y, dx}=-0.00$ $M_{y, eq}=418.03$
[Lin.] $M_{z, sx}=-0.35$ $M_{z, dx}=0.77$ $M_{z, eq}=0.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel, y}=0.87$ $\lambda_{rel, z}=1.91$ $K_{c, y}=0.78$ $K_{c, z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.35$ $\sigma_{m, d}=-51.98$ $Sfr.=0.66$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 79 SLU $Xl=3.18$
Sollecitazioni: $N=131.67$ $T_z=-517.60$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.60$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $Xl=2.12$
Sollecitazioni: $N=20.93$ $T_z=-236.13$ $M_y=-400.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=57.50$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.10$ $\sigma_{m, d}=49.59$ $Sfr.=0.50$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $Xl=3.18$
Sollecitazioni: $N=131.67$ $T_z=-517.60$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v, d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.29$ $Sfr.=0.29$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-736.13$ $T_z=287.73$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c, 0, d}=95.00$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.35$ $\sigma_{m, d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-736.13$ $T_z=287.73$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m, d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-777.96$ $T_z=431.39$ $M_y=441.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c, 0, d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.54$ $Sfr.=0.04$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z, L}=0.35$ (L/911) $f_{z, G}=0.30$ (L/1075)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z, L}=0.30$ (L/1062) $f_{z, G}=0.25$ (L/1255)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z, L}=0.39$ (L/818) $f_{z, G}=0.33$ (L/964)

Asta n. 3154 (-1557 -1668) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-693.48$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=208.33$ $f_{m, z, d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel, m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m, d}=-7.33$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-693.48$
[Par.] $M_{y, sx}=-59.14$ $M_{y, dx}=-47.90$ $M_{y, eq}=53.69$
[Lin.] $M_{z, sx}=-0.01$ $M_{z, dx}=0.14$ $M_{z, eq}=0.09$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=208.33$ $f_{m, z, d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel, y}=0.87$ $\lambda_{rel, z}=1.91$ $K_{c, y}=0.78$ $K_{c, z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.15$ $\sigma_{m, d}=-6.68$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-693.48$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v, d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-693.48$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=197.92$ $f_{m, y, d}=208.33$ $f_{m, z, d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.15$ $\sigma_{m, d}=-7.33$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-693.48$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=208.33$ $f_{m, z, d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m, d}=-7.33$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
Sollecitazioni: $N=-693.48$ $T_z=98.35$ $M_y=59.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-3.15$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $Xl=3.18$

Sollecitazioni: $N=-1632.22$ $T_z=-259.28$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-547.53$ $T_z=-94.93$ $M_y=58.42$ $T_y=18.76$ $M_z=42.87$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.93$ $Sfr.=0.14$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1942.27$
 [Par.] $M_{y,sx}=-99.40$ $M_{y,dx}=-557.37$ $M_{y,eq}=426.90$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.41$ $M_{z,eq}=0.26$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.83$ $\sigma_{m,d}=-52.99$ $Sfr.=0.91$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-1406.68$ $T_z=567.88$ $M_y=212.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.81$ $Sfr.=0.32$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1632.22$ $T_z=-259.28$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.42$ $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.70$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1632.22$ $T_z=-259.28$ $M_y=557.37$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.10$ $Sfr.=0.69$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2349.83$ $T_z=374.10$ $M_y=225.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.68$ $Sfr.=0.13$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1407) $f_{z,g}=0.18$ (L/1636)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1432) $f_{z,g}=0.18$ (L/1684)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.21$ (L/1388) $f_{z,g}=0.19$ (L/1599)

Asta n. 3154 (-1557 -1192) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.90$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ $Sfr.=0.38$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.69$
 [Par.] $M_{y,sx}=-63.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=47.69$
 [Lin.] $M_{z,sx}=14.63$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.78$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.31$ Sfr.=0.06
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=336.11$ $M_y=233.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ Sfr.=0.02
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ Sfr.=0.38
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.27$ Sfr.=0.24
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.87$ Sfr.=0.36
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.95$ $T_z=5.56$ $M_y=0.00$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/5196) $f_{z,g}=0.02$ (L/6204)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/7617) $f_{z,g}=0.02$ (L/9093)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4133) $f_{z,g}=0.03$ (L/4949)
- Asta n. 3155 (-1560 -1707) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.02$
 Sollecitazioni: $N=-561.71$ $T_z=162.29$ $M_y=-120.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.05$ Sfr.=0.03
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=-460.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-306.93$ $T_y=0.00$ $M_z=2.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.21$ Sfr.=0.08
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-597.12$
 [Par.] $M_{y,sx}=-33.30$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-230.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.16$ $M_{z,dx}=4.71$ $M_{z,eq}=2.89$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=636.85 $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.49$ $\sigma_{m,d}=17.48$ Sfr.=0.08
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-597.12$ $T_z=219.30$ $M_y=33.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.64$ Sfr.=0.03
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=-460.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-306.93$ $T_y=0.00$ $M_z=2.49$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ $\sigma_{m,d}=-23.21$ Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
Sollecitazioni: $N=-460.92$ $T_z=0.00$ $M_y=-306.93$ $T_y=0.00$ $M_z=2.49$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.21$ Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-597.12$ $T_z=219.30$ $M_y=33.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.49$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=3.04$
Sollecitazioni: $N=-528.35$ $T_z=19.33$ $M_y=-305.55$ $T_y=5.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=22.92$ Sfr.=0.13

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=3.33$
Sollecitazioni: $N=-1287.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-1331.82$ $T_y=2.46$ $M_z=8.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=636.85 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=100.50$ Sfr.=0.70

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
Sollecitazioni: $N=-1773.80$
[Par.] $M_y,sx=-172.70$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-998.87$
[Lin.] $M_z,sx=-0.52$ $M_z,dx=15.43$ $M_z,eq=9.47$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.43$ $\sigma_{m,d}=75.63$ Sfr.=0.66

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1773.80$ $T_z=965.32$ $M_y=172.70$ $T_y=2.46$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.24$ Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.33$
Sollecitazioni: $N=-1287.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-1331.82$ $T_y=2.46$ $M_z=8.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.22$ $\sigma_{m,d}=-100.50$ Sfr.=0.70

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.33$
Sollecitazioni: $N=-1287.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-1331.82$ $T_y=2.46$ $M_z=8.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=100.50$ Sfr.=0.70

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1936.61$ $T_z=783.18$ $M_y=138.05$ $T_y=2.39$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.84$ Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,i}=2.22$ (L/271) $f_{z,g}=1.89$ (L/319)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,i}=1.47$ (L/412) $f_{z,g}=1.25$ (L/485)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,i}=2.83$ (L/213) $f_{z,g}=2.41$ (L/251)

Asta n. 3155 (-1560 -1193) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=7.60$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.90$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=54.85$ $T_z=88.31$ $M_y=61.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.60$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ $Sfr.=0.38$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.69$
[Par.] $M_{y,sx}=-63.59$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=47.69$
[Lin.] $M_{z,sx}=14.63$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.78$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.31$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=336.11$ $M_y=233.20$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $\sigma_{m,d}=35.87$ $Sfr.=0.38$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.27$ $Sfr.=0.24$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.64$ $T_z=17.34$ $M_y=2.12$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=208.75$ $T_z=417.04$ $M_y=289.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-35.87$ $Sfr.=0.36$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.95$ $T_z=5.56$ $M_y=0.00$ $T_y=3.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/5178) $f_{z,g}=0.02$ (L/6539)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/7578) $f_{z,g}=0.01$ (L/9297)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4121) $f_{z,g}=0.03$ (L/5320)

Asta n. 3156 (-1670 -1708) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-67.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-135.54$
[Par.] $M_{y,sx}=-44.81$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.14$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=0.79$ $M_{z,eq}=0.61$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.62$ $\sigma_{m,d}=5.52$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-135.54$ $T_z=108.91$ $M_y=44.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-67.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.31$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-67.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-135.54$ $T_z=108.91$ $M_y=44.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.62$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU $X_l=1.91$
 Sollecitazioni: $N=9.54$ $T_z=-166.59$ $M_y=-412.03$ $T_y=0.00$ $M_z=1.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=51.46$ $Sfr.=0.51$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-481.61$ $T_z=267.92$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.05$ $Sfr.=0.64$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=1.23$
 Sollecitazioni: $N=-56.13$ $T_z=0.00$ $M_y=-468.36$ $T_y=0.00$ $M_z=1.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=58.38$ $Sfr.=0.58$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
 Sollecitazioni: $N=-481.61$
 [Par.] $M_{y,sx}=-516.67$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.50$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.87$ $M_{z,dx}=1.92$ $M_{z,eq}=1.50$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.19$ $\sigma_{m,d}=-48.45$ $Sfr.=0.58$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=133.24$ $T_z=-480.39$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.91$
 Sollecitazioni: $N=9.54$ $T_z=-166.59$ $M_y=-412.03$ $T_y=0.00$ $M_z=1.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.04$ $\sigma_{m,d}=51.46$ $Sfr.=0.51$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=133.24$ $T_z=-480.39$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.91$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-481.61$ $T_z=267.92$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.19$ $\sigma_{m,d}=-64.05$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-481.61$ $T_z=267.92$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.05$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-557.93$ $T_z=400.94$ $M_y=409.24$ $T_y=0.00$ $M_z=1.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.54$ $Sfr.=0.03$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,L}=0.32$ (L/983) $f_{z,G}=0.27$ (L/1159)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1147) $f_{z,g}=0.24$ (L/1354)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/883) $f_{z,g}=0.31$ (L/1040)
- Asta n. 3156 (-1561 -1670) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-569.44$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-569.44$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.81$ $M_{y,eq}=50.24$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.44$ $M_{z,eq}=0.28$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.59$ $\sigma_{m,d}=-6.30$ Sfr.=0.08
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-569.44$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.03
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-569.44$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.59$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-569.44$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-569.44$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.59$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=2.79$
Sollecitazioni: $N=-1355.24$ $T_z=-214.95$ $M_y=426.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.85$ Sfr.=0.53
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1316.76$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ Sfr.=0.64
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: $N=-2169.10$
[Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.24$ $M_{y,eq}=306.93$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.10$ $M_{z,dx}=1.45$ $M_{z,eq}=0.91$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.86$ $\sigma_{m,d}=-38.30$ Sfr.=0.81
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1299.76$ $T_z=527.11$ $M_y=197.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.39$ Sfr.=0.30
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1316.76$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-5.99$ $\sigma_{m,d}=-64.34$ Sfr.=0.65
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1316.76$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.67$ $T_y=0.00$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.34$ Sfr.=0.64
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-2077.42$ $T_z=347.68$ $M_y=209.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.44$ Sfr.=0.11

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1517) $f_{z,g}=0.17$ (L/1764)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1545) $f_{z,g}=0.16$ (L/1814)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1496) $f_{z,g}=0.17$ (L/1725)

Asta n. 3156 (-1561 -1194) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.51$
[Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
[Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ $Sfr.=0.33$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5574) $f_{z,g}=0.02$ (L/6659)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8220) $f_{z,g}=0.01$ (L/9831)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4463) $f_{z,g}=0.03$ (L/5300)

Asta n. 3157 (-1671 -1709) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-162.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-230.29$
[Par.] $M_{y,sx}=-44.82$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.40$ $M_{z,dx}=0.88$ $M_{z,eq}=0.68$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ $\sigma_{m,d}=5.54$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-230.29$ $T_z=108.91$ $M_y=44.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-162.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.74$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-162.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-230.29$ $T_z=108.91$ $M_y=44.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.05$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-712.92$ $T_z=267.93$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.05$ $Sfr.=0.64$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=1.23$
Sollecitazioni: $N=-275.49$ $T_z=0.00$ $M_y=-468.34$ $T_y=0.00$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=58.40$ $Sfr.=0.58$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: $N=-712.92$
[Par.] $M_{y,sx}=-516.70$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.52$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.91$ $M_{z,dx}=2.01$ $M_{z,eq}=1.57$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=-48.47$ $Sfr.=0.62$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-86.13$ $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.89$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.91$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-712.92$ $T_z=267.93$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=-64.05$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-712.92$ $T_z=267.93$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.05$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-778.37$ $T_z=411.80$ $M_y=170.07$ $T_y=0.00$ $M_z=1.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/983) $f_{z,g}=0.28$ (L/1157)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1147) $f_{z,g}=0.24$ (L/1353)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/882) $f_{z,g}=0.31$ (L/1037)
- Asta n. 3157 (-1563 -1671) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-664.19$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-664.19$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.82$ $M_{y,eq}=50.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.49$ $M_{z,eq}=0.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ $\sigma_{m,d}=-6.31$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-664.19$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-664.19$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-664.19$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-664.19$ $T_z=92.06$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.02$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=2.79$
Sollecitazioni: $N=-1586.58$ $T_z=-214.96$ $M_y=426.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.85$ $Sfr.=0.53$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1548.10$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.36$ $Sfr.=0.64$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: $N=-2484.85$
[Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.27$ $M_{y,eq}=306.95$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.10$ $M_{z,dx}=1.49$ $M_{z,eq}=0.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.29$ $\sigma_{m,d}=-38.31$ $Sfr.=0.87$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1519.15$ $T_z=527.10$ $M_y=197.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.39$ $Sfr.=0.30$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1548.10$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=1.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.04$ $\sigma_{m,d}=-64.36$ Sfr.=0.65

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-1548.10$ $T_z=-241.25$ $M_y=516.70$ $T_y=0.00$ $M_z=1.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.36$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-2389.58$ $T_z=347.66$ $M_y=209.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.86$ Sfr.=0.13

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1518) $f_{z,g}=0.17$ (L/1759)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1545) $f_{z,g}=0.16$ (L/1813)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1496) $f_{z,g}=0.17$ (L/1718)

Asta n. 3157 (-1563 -1195) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.51$
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$

Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5574) $f_{z,g}=0.02$ (L/6628)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8174) $f_{z,g}=0.01$ (L/9732)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4436) $f_{z,g}=0.03$ (L/5281)

Asta n. 3158 (-1672 -1710) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-181.74$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-249.38$
 [Par.] $M_{y,sx}=-44.83$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.15$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.38$ $M_{z,dx}=0.85$ $M_{z,eq}=0.66$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.13$ $\sigma_{m,d}=5.53$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-249.38$ $T_z=108.91$ $M_y=44.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.11$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-181.74$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.83$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
 Sollecitazioni: $N=-181.74$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-249.38$ $T_z=108.91$ $M_y=44.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.13$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-777.80$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=1.23$
 Sollecitazioni: $N=-332.56$ $T_z=0.00$ $M_y=-468.33$ $T_y=0.00$ $M_z=1.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=58.37$ Sfr.=0.58

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
 Sollecitazioni: $N=-777.80$
 [Par.] $M_{y,sx}=-516.72$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.54$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.83$ $M_{z,dx}=1.85$ $M_{z,eq}=1.44$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ $\sigma_{m,d}=-48.44$ Sfr.=0.64

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-143.20$ $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.91$ $Sfr.=0.27$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-777.80$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-777.80$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-870.38$ $T_z=411.81$ $M_y=170.09$ $T_y=0.00$ $M_z=1.08$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.96$ $Sfr.=0.05$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/983) $f_{z,g}=0.28$ (L/1156)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1147) $f_{z,g}=0.24$ (L/1353)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/881) $f_{z,g}=0.31$ (L/1036)

Asta n. 3158 (-1565 -1672) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-683.30$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-683.30$
[Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.83$ $M_{y,eq}=50.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.03$ $M_{z,dx}=0.47$ $M_{z,eq}=0.29$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $\sigma_{m,d}=-6.31$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-683.30$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-683.30$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-683.30$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-683.30$ $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=2.99$
Sollecitazioni: $N=-1632.23$ $T_z=-228.11$ $M_y=470.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-58.29$ $Sfr.=0.58$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1612.99$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.33$ $Sfr.=0.64$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: $N=-2579.23$
[Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.30$ $M_{y,eq}=306.97$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=1.34$ $M_{z,eq}=0.84$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.72$ $\sigma_{m,d}=-38.28$ Sfr.=0.89

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-1576.25 T_z=527.09 M_y=197.86 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,r}=0.67 K₁=1.00 f_{v,d}=18.00
Tensioni: $\tau_d=5.39$ Sfr.=0.30

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-1612.99 T_z=-241.26 M_y=516.72 T_y=0.00 M_z=1.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=95.00 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.33$ $\sigma_{m,d}=-64.33$ Sfr.=0.65

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-1612.99 T_z=-241.26 M_y=516.72 T_y=0.00 M_z=1.02 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.33$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-2481.62 T_z=347.66 M_y=209.22 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=84.44
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.28$ Sfr.=0.13

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) f_{z,l}=0.20 (L/1520) f_{z,g}=0.17 (L/1760)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) f_{z,l}=0.19 (L/1548) f_{z,g}=0.16 (L/1813)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) f_{z,l}=0.20 (L/1499) f_{z,g}=0.17 (L/1719)

Asta n. 3158 (-1565 -1196) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K₁=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.85$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=51.34 T_z=82.66 M_y=57.35 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 T_z=387.29 M_y=268.71 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,t}=57.50
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=1.41
Sollecitazioni: N=-1.54 T_z=16.23 M_y=1.98 T_y=2.96 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=160.00 $\lambda_{rel,m}=0.37$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: N=-2.51
[Par.] M_{y,sx}=-59.52 M_{y,dx}=0.00 M_{y,eq}=44.64
[Lin.] M_{z,sx}=13.69 M_{z,dx}=-0.00 M_{z,eq}=-8.21
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=160.00 $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=194.00 T_z=312.36 M_y=216.72 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-8.38$ $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/5532) $f_{z,g}=0.02$ (L/6598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8128) $f_{z,g}=0.01$ (L/9667)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4409) $f_{z,g}=0.03$ (L/5252)

Asta n. 3159 (-1673 -1711) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-174.11$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-241.76$
[Par.] $M_{y,sx}=-44.83$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-43.15$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.26$ $M_{z,dx}=0.56$ $M_{z,eq}=0.44$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.10$ $\sigma_{m,d}=5.47$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-241.76$ $T_z=108.92$ $M_y=44.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.11$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-174.11$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.79$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.83$
Sollecitazioni: $N=-174.11$ $T_z=0.00$ $M_y=-54.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.79$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-241.76$ $T_z=108.92$ $M_y=44.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.10$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-756.21$ $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=1.51$
Sollecitazioni: $N=-537.53$ $T_z=0.00$ $M_y=-389.14$ $T_y=0.00$ $M_z=1.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=48.55$ Sfr.=0.48

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-756.21
[Par.] $M_{y,sx}=-516.72$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=387.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.59$ $M_{z,dx}=1.31$ $M_{z,eq}=1.03$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.44$ $\sigma_{m,d}=-48.32$ Sfr.=0.63

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-128.12 $T_z=-480.38$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.91$ Sfr.=0.27

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-756.21 $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.44$ $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-756.21 $T_z=267.94$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: N=-844.90 $T_z=411.81$ $M_y=170.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.84$ Sfr.=0.05

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.32$ (L/983) $f_{z,g}=0.28$ (L/1157)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1147) $f_{z,g}=0.24$ (L/1353)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.36$ (L/882) $f_{z,g}=0.31$ (L/1037)

Asta n. 3159 (-1566 -1673) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-675.67 $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-675.67
[Par.] $M_{y,sx}=-55.35$ $M_{y,dx}=-44.83$ $M_{y,eq}=50.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.32$ $M_{z,eq}=0.20$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ $\sigma_{m,d}=-6.28$ Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-675.67 $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.94$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-675.67 $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-675.67 $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: N=-675.67 $T_z=92.05$ $M_y=55.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: N=-1591.41 $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ Sfr.=0.64

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-2040.31$ $T_z=-321.32$ $M_y=170.10$ $T_y=0.00$ $M_z=1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-21.37$ $Sfr.=0.21$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: $N=-2551.80$
[Par.] $M_{y,sx}=-177.71$ $M_{y,dx}=-409.30$ $M_{y,eq}=306.98$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.06$ $M_{z,dx}=0.97$ $M_{z,eq}=0.61$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.60$ $\sigma_{m,d}=-38.22$ $Sfr.=0.88$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-1561.18$ $T_z=527.09$ $M_y=197.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=5.39$ $Sfr.=0.30$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1591.41$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.23$ $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.65$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=-1591.41$ $T_z=-241.26$ $M_y=516.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-64.06$ $Sfr.=0.64$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=-2456.15$ $T_z=347.65$ $M_y=209.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-11.16$ $Sfr.=0.13$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1517) $f_{z,g}=0.17$ (L/1757)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.19$ (L/1545) $f_{z,g}=0.16$ (L/1812)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1495) $f_{z,g}=0.17$ (L/1715)
- Asta n. 3159 (-1566 -1197) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $\sigma_{m,d}=7.11$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=51.34$ $T_z=82.66$ $M_y=57.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=194.00$ $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ $Sfr.=0.35$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: N=-2.51
 [Par.] $M_{y,sx}=-59.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=44.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=13.69$ $M_{z,dx}=-0.00$ $M_{z,eq}=-8.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.77$ Sfr.=0.06
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=312.36$ $M_y=216.72$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ Sfr.=0.02
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.88$ $\sigma_{m,d}=33.31$ Sfr.=0.35
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.96$ Sfr.=0.22
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=1.41$
 Sollecitazioni: N=-1.54 $T_z=16.23$ $M_y=1.98$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.25$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=194.00 $T_z=387.29$ $M_y=268.71$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-33.31$ Sfr.=0.33
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=1.60$
 Sollecitazioni: N=-8.38 $T_z=5.21$ $M_y=0.00$ $T_y=2.96$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/5639) $f_{z,g}=0.02$ (L/6705)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.02$ (L/8220) $f_{z,g}=0.01$ (L/9831)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/4490) $f_{z,g}=0.03$ (L/5349)
- Asta n. 3160 (-1674 -1712) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=1.80$
 Sollecitazioni: N=-170.07 $T_z=0.00$ $M_y=-56.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.04$ Sfr.=0.03
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-236.78
 [Par.] $M_{y,sx}=-40.05$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-42.60$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.24$ $M_{z,dx}=0.52$ $M_{z,eq}=0.41$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ $\sigma_{m,d}=5.39$ Sfr.=0.05
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-236.78 $T_z=107.42$ $M_y=40.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.10$ Sfr.=0.03
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.80$
 Sollecitazioni: N=-170.07 $T_z=0.00$ $M_y=-56.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.77$ $\sigma_{m,d}=-7.04$ Sfr.=0.03
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.80$
 Sollecitazioni: N=-170.07 $T_z=0.00$ $M_y=-56.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.04$ Sfr.=0.03
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: N=-236.78 $T_z=107.42$ $M_y=40.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.08$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-706.72$ $T_z=266.31$ $M_y=511.54$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-63.41$ Sfr.=0.63

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=1.49$
 Sollecitazioni: $N=-480.54$ $T_z=0.00$ $M_y=-402.40$ $T_y=0.00$ $M_z=1.01$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=50.16$ Sfr.=0.50

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
 Sollecitazioni: $N=-706.72$
 [Par.] $M_{y,sx}=-511.54$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=383.66$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.55$ $M_{z,dx}=1.21$ $M_{z,eq}=0.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.21$ $\sigma_{m,d}=-47.82$ Sfr.=0.62

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-99.23$ $T_z=-487.29$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.01$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.98$ Sfr.=0.28

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-706.72$ $T_z=266.31$ $M_y=511.54$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.21$ $\sigma_{m,d}=-63.41$ Sfr.=0.64

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-706.72$ $T_z=266.31$ $M_y=511.54$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-63.41$ Sfr.=0.63

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-777.76$ $T_z=405.52$ $M_y=150.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.54$ Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,i}=0.33$ (L/955) $f_{z,g}=0.28$ (L/1125)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,i}=0.28$ (L/1122) $f_{z,g}=0.24$ (L/1323)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,i}=0.37$ (L/854) $f_{z,g}=0.32$ (L/1004)

Asta n. 3160 (-1568 -1674) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-572.42$ $T_z=-93.72$ $M_y=40.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.97$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-682.37$
 [Par.] $M_{y,sx}=-24.59$ $M_{y,dx}=-40.05$ $M_{y,eq}=40.05$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.30$ $M_{z,eq}=0.19$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.10$ $\sigma_{m,d}=-5.02$ Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-572.42$ $T_z=-93.72$ $M_y=40.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.96$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-572.42$ $T_z=-93.72$ $M_y=40.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.60$ $\sigma_{m,d}=-4.97$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-572.42$ $T_z=-93.72$ $M_y=40.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.97$ Sfr.=0.02

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-682.37 T_z=83.31 M_y=24.59 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,d}=197.92
Tensioni: σ_{c,0,d}=-3.10 Sfr.=0.02
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-1554.55 T_z=-250.73 M_y=511.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=318.43 λ_{rel,m}=0.53 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=-63.41 Sfr.=0.63
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 5 SND Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-590.44 T_z=-97.72 M_y=51.38 T_y=19.38 M_z=52.69 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=318.43 λ_{rel,m}=0.53 K_{crit}=1.00
Tensioni: σ_{m,d}=-20.74 Sfr.=0.15
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: N=-2515.09
[Par.] M_{y,sx}=-81.18 M_{y,dx}=-394.32 M_{y,eq}=295.74
[Lin.] M_{z,sx}=-0.06 M_{z,dx}=0.88 M_{z,eq}=0.55
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=318.43 λ_{rel,y}=0.87 λ_{rel,z}=1.91 K_{c,y}=0.78 K_{c,z}=0.24
Tensioni: σ_{c,0,d}=-11.43 σ_{m,d}=-36.81 Sfr.=0.86
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-1586.13 T_z=486.73 M_y=55.90 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=18.00
Tensioni: τ_d=4.98 Sfr.=0.28
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-1554.55 T_z=-250.73 M_y=511.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=95.00 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{c,0,d}=-7.07 σ_{m,d}=-63.41 Sfr.=0.64
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-1554.55 T_z=-250.73 M_y=511.54 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=100.00 f_{m,z,d}=100.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=-63.41 Sfr.=0.63
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-2437.98 T_z=310.95 M_y=80.11 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=84.44
Tensioni: σ_{c,0,d}=-11.08 Sfr.=0.13
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) f_{z,i}=0.26 (L/1138) f_{z,g}=0.22 (L/1325)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) f_{z,i}=0.24 (L/1259) f_{z,g}=0.20 (L/1478)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) f_{z,i}=0.28 (L/1058) f_{z,g}=0.24 (L/1224)
- Asta n. 3160 (-1568 -1198) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=29.37 T_z=47.29 M_y=32.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=160.00 λ_{rel,y}=0.44 λ_{rel,z}=0.96 K_{c,y}=0.97 K_{c,z}=0.72
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.13 σ_{m,d}=4.07 Sfr.=0.02
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=29.37 T_z=47.29 M_y=32.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.13 Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=29.37 T_z=47.29 M_y=32.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{t,0,d}=0.13 σ_{m,d}=4.07 Sfr.=0.02
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=29.37 T_z=47.29 M_y=32.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: τ_d=0.48 Sfr.=0.01
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=29.37 T_z=47.29 M_y=32.81 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: σ_{m,d}=-4.07 Sfr.=0.02

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=101.81$ $T_z=201.40$ $M_y=139.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=17.32$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=1.41$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=9.28$ $M_y=1.13$ $T_y=1.69$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.14$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-1.44$
[Par.] $M_{y,sx}=-34.05$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=25.54$
[Lin.] $M_{z,sx}=7.83$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-4.70$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-4.45$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=101.81$ $T_z=163.94$ $M_y=113.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=101.81$ $T_z=201.40$ $M_y=139.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.46$ $\sigma_{m,d}=17.32$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=101.81$ $T_z=201.40$ $M_y=139.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=2.06$ $Sfr.=0.11$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.21$
Sollecitazioni: $N=101.81$ $T_z=201.40$ $M_y=139.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.32$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=1.60$
Sollecitazioni: $N=-4.79$ $T_z=2.98$ $M_y=0.00$ $T_y=1.69$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10620) $f_{z,g}=0.01$ (L/12933)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15989) $f_{z,g}=0.01$ (L/19796)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/8267) $f_{z,g}=0.01$ (L/10104)
- Asta n. 3161 (-1675 -1713) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.49$
Sollecitazioni: $N=-148.83$ $T_z=21.05$ $M_y=-56.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.94$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.82$
Sollecitazioni: $N=-135.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-59.50$ $T_y=0.00$ $M_z=1.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.71$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-207.56$
[Par.] $M_{y,sx}=-45.53$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-45.52$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.05$ $M_{z,dx}=2.19$ $M_{z,eq}=1.30$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $\sigma_{m,d}=6.00$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-207.56$ $T_z=115.63$ $M_y=45.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.18$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.82$

Sollecitazioni: $N=-135.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-59.50$ $T_y=0.00$ $M_z=1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.62$ $\sigma_{m,d}=-7.71$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.82$
 Sollecitazioni: $N=-135.75$ $T_z=0.00$ $M_y=-59.50$ $T_y=0.00$ $M_z=1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.71$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-207.56$ $T_z=115.63$ $M_y=45.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.94$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-535.42$ $T_z=266.65$ $M_y=490.25$ $T_y=1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.77$ $Sfr.=0.61$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X_l=1.30$
 Sollecitazioni: $N=-280.35$ $T_z=0.00$ $M_y=-473.14$ $T_y=1.28$ $M_z=1.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=59.07$ $Sfr.=0.59$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
 Sollecitazioni: $N=-535.42$
 [Par.] $M_{y,sx}=-490.25$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=367.69$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.04$ $M_{z,dx}=4.48$ $M_{z,eq}=2.67$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.43$ $\sigma_{m,d}=-46.31$ $Sfr.=0.57$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-83.27$ $T_z=-500.94$ $M_y=0.00$ $T_y=1.28$ $M_z=3.96$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.12$ $Sfr.=0.28$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-535.42$ $T_z=266.65$ $M_y=490.25$ $T_y=1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.43$ $\sigma_{m,d}=-60.77$ $Sfr.=0.61$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-535.42$ $T_z=266.65$ $M_y=490.25$ $T_y=1.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.77$ $Sfr.=0.61$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-657.58$ $T_z=439.81$ $M_y=172.50$ $T_y=1.71$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.99$ $Sfr.=0.04$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.33$ (L/974) $f_{z,g}=0.28$ (L/1145)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1153) $f_{z,g}=0.23$ (L/1359)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.37$ (L/865) $f_{z,g}=0.31$ (L/1017)

Asta n. 3161 (-1570 -1675) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=-558.72$ $T_z=-95.14$ $M_y=45.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.64$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=-676.19$ $T_z=94.00$ $M_y=43.85$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=318.43$ $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.00$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-676.19$
 [Par.] $M_{y,sx}=-43.85$ $M_{y,dx}=-45.53$ $M_{y,eq}=45.53$
 [Lin.] $M_{z,sx}=2.06$ $M_{z,dx}=0.05$ $M_{z,eq}=-1.22$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ $\sigma_{m,d}=-5.98$ Sfr.=0.09

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-558.72 $T_z=95.14$ $M_y=45.53$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.97$ Sfr.=0.03

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-676.19 $T_z=94.00$ $M_y=43.85$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ $\sigma_{m,d}=-6.00$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-676.19 $T_z=94.00$ $M_y=43.85$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.00$ Sfr.=0.03

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-676.19 $T_z=94.00$ $M_y=43.85$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.07$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU Xl=3.18
Sollecitazioni: N=-1595.87 $T_z=382.44$ $M_y=490.25$ $T_y=1.43$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-60.77$ Sfr.=0.61

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-1491.77 $T_z=665.19$ $M_y=555.10$ $T_y=1.30$ $M_z=-3.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=318.43 $\lambda_{rel,m}=0.53$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.86$ Sfr.=0.70

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 63 SLU
Sollecitazioni: N=-1905.92
[Par.] $M_{y,sx}=333.75$ $M_{y,dx}=-490.25$ $M_{y,eq}=490.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=4.08$ $M_{z,dx}=0.17$ $M_{z,eq}=-2.38$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=318.43 $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.66$ $\sigma_{m,d}=-61.42$ Sfr.=0.98

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-1491.77 $T_z=665.19$ $M_y=555.10$ $T_y=1.30$ $M_z=-3.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=6.80$ Sfr.=0.38

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-1491.77 $T_z=665.19$ $M_y=555.10$ $T_y=1.30$ $M_z=-3.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.78$ $\sigma_{m,d}=-69.86$ Sfr.=0.70

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-1491.77 $T_z=665.19$ $M_y=555.10$ $T_y=1.30$ $M_z=-3.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-69.86$ Sfr.=0.70

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-2415.89 $T_z=354.80$ $M_y=157.28$ $T_y=1.74$ $M_z=-5.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-10.98$ Sfr.=0.13

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/4166) $f_{z,g}=0.06$ (L/4637)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/4801) $f_{z,g}=0.05$ (L/5554)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.08$ (L/3732) $f_{z,g}=0.07$ (L/4052)

Asta n. 3161 (-1570 -1419) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.95
Sollecitazioni: N=-310.34 $T_z=43.25$ $M_y=20.18$ $T_y=-1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=144.17 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-2.50$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I Xl=0.21
Sollecitazioni: N=-306.54 $T_z=49.66$ $M_y=54.37$ $T_y=-1.31$ $M_z=1.93$ $M_x=0.00$

- Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=144.17 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.27$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-312.88
 [Par.] $M_{y,sx}=-54.37$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=40.78$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.93$ $M_{z,dx}=0.32$ $M_{z,eq}=1.28$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=144.17 $\lambda_{rel,y}=0.39$ $\lambda_{rel,z}=0.87$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.78$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.42$ $\sigma_{m,d}=-5.41$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=-306.54 $T_z=49.66$ $M_y=54.37$ $T_y=-1.31$ $M_z=1.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.51$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=-306.54 $T_z=49.66$ $M_y=54.37$ $T_y=-1.31$ $M_z=1.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.39$ $\sigma_{m,d}=-7.27$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=-306.54 $T_z=49.66$ $M_y=54.37$ $T_y=-1.31$ $M_z=1.93$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.27$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=1.44$
 Sollecitazioni: N=-312.88 $T_z=38.99$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.42$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 47 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=104.94 $T_z=125.89$ $M_y=145.93$ $T_y=-2.96$ $M_z=3.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 L=144.17 $\lambda_{rel,y}=0.39$ $\lambda_{rel,z}=0.87$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.78$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=19.03$ Sfr.=0.20
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 63 SLU $Xl=0.87$
 Sollecitazioni: N=-168.78 $T_z=-257.41$ $M_y=-149.22$ $T_y=-4.25$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=144.17 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=18.50$ Sfr.=0.18
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=-1360.68 $T_z=492.88$ $M_y=596.15$ $T_y=0.00$ $M_z=4.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=144.17 $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-75.01$ Sfr.=0.75
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 79 SLU
 Sollecitazioni: N=-1368.93
 [Lin.] $M_{y,sx}=-596.15$ $M_{y,dx}=-0.01$ $M_{y,eq}=357.69$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-4.07$ $M_{z,dx}=3.78$ $M_{z,eq}=3.95$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=144.17 $\lambda_{rel,y}=0.39$ $\lambda_{rel,z}=0.87$ $K_{c,y}=0.98$ $K_{c,z}=0.78$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.22$ $\sigma_{m,d}=-45.42$ Sfr.=0.53
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 47 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=104.94 $T_z=125.89$ $M_y=145.93$ $T_y=-2.96$ $M_z=3.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 47 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=104.94 $T_z=125.89$ $M_y=145.93$ $T_y=-2.96$ $M_z=3.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=19.03$ Sfr.=0.20
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=-1360.68 $T_z=492.88$ $M_y=596.15$ $T_y=0.00$ $M_z=4.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=5.04$ Sfr.=0.28
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 79 SLU $Xl=0.21$
 Sollecitazioni: N=-1360.68 $T_z=492.88$ $M_y=596.15$ $T_y=0.00$ $M_z=4.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.18$ $\sigma_{m,d}=-75.01$ Sfr.=0.75
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $Xl=0.21$

Sollecitazioni: $N=-1360.68$ $T_z=492.88$ $M_y=596.15$ $T_y=0.00$ $M_z=4.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-75.01$ $Sfr.=0.75$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 31 SLU $X_l=1.44$
 Sollecitazioni: $N=-1638.25$ $T_z=103.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.53$ $M_z=2.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.45$ $Sfr.=0.08$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/1858) $f_{z,g}=0.06$ (L/2135)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/2147) $f_{z,g}=0.05$ (L/2469)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/1681) $f_{z,g}=0.06$ (L/1925)

Asta n. 3162 (-1714 207) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=3.74$
 Sollecitazioni: $N=-1146.01$ $T_z=-43.33$ $M_y=-308.36$ $T_y=8.52$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.13$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=-1119.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-321.64$ $T_y=8.52$ $M_z=-4.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.45$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-1245.76$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-241.23$
 [Lin.] $M_{z,sx}=30.06$ $M_{z,dx}=21.48$ $M_{z,eq}=-12.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $\sigma_{m,d}=18.99$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.11$
 Sollecitazioni: $N=-986.67$ $T_z=213.23$ $M_y=0.00$ $T_y=8.52$ $M_z=-30.06$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.60$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=-1119.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-321.64$ $T_y=8.52$ $M_z=-4.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.80$ $\sigma_{m,d}=-24.45$ $Sfr.=0.08$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=-1119.10$ $T_z=0.00$ $M_y=-321.64$ $T_y=8.52$ $M_z=-4.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.45$ $Sfr.=0.08$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=6.16$
 Sollecitazioni: $N=-1245.76$ $T_z=-203.95$ $M_y=0.00$ $T_y=8.52$ $M_z=21.48$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=3.74$
 Sollecitazioni: $N=-3184.54$ $T_z=-190.35$ $M_y=-1349.31$ $T_y=18.36$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=101.20$ $Sfr.=0.70$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
 Sollecitazioni: $N=-3088.58$ $T_z=0.00$ $M_y=-1407.81$ $T_y=18.36$ $M_z=-10.53$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=636.85$ $\lambda_{rel,m}=0.36$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=106.38$ $Sfr.=0.74$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-3828.81$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-857.11$
 [Lin.] $M_{z,sx}=72.68$ $M_{z,dx}=49.81$ $M_{z,eq}=-29.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=636.85$ $\lambda_{rel,y}=1.87$ $\lambda_{rel,z}=1.87$ $K_{c,y}=0.26$ $K_{c,z}=0.26$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.57$ $\sigma_{m,d}=66.46$ $Sfr.=0.85$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.11$
 Sollecitazioni: $N=-2617.85$ $T_z=933.78$ $M_y=0.00$ $T_y=18.36$ $M_z=-65.90$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=7.00$ $Sfr.=0.29$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
Sollecitazioni: $N=-3088.58$ $T_z=0.00$ $M_y=-1407.81$ $T_y=18.36$ $M_z=-10.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.72$ $\sigma_{m,d}=-106.38$ $Sfr.=0.74$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.12$
Sollecitazioni: $N=-3088.58$ $T_z=0.00$ $M_y=-1407.81$ $T_y=18.36$ $M_z=-10.53$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=106.38$ $Sfr.=0.74$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=6.16$
Sollecitazioni: $N=-3828.81$ $T_z=-719.02$ $M_y=0.00$ $T_y=20.25$ $M_z=49.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-9.57$ $Sfr.=0.09$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=2.17$ (L/279) $f_{z,g}=1.83$ (L/330)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=1.43$ (L/423) $f_{z,g}=1.21$ (L/500)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=2.76$ (L/219) $f_{z,g}=2.33$ (L/259)

Asta n. 3163 (-1715 -1746) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.38$
Sollecitazioni: $N=895.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-57.13$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.07$ $\sigma_{m,d}=7.38$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=946.29$ $T_z=82.50$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.27$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.30$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.38$
Sollecitazioni: $N=895.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-57.13$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.07$ $\sigma_{m,d}=7.38$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
Sollecitazioni: $N=828.49$ $T_z=-107.18$ $M_y=39.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.10$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.38$
Sollecitazioni: $N=895.06$ $T_z=0.00$ $M_y=-57.13$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.38$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU $X_l=1.91$
Sollecitazioni: $N=2072.67$ $T_z=-10.75$ $M_y=-429.11$ $T_y=-1.67$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=318.43$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=9.42$ $\sigma_{m,d}=53.47$ $Sfr.=0.70$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=3028.23$ $T_z=312.91$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.24$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=13.76$ $Sfr.=0.27$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.91$
Sollecitazioni: $N=2072.67$ $T_z=-10.75$ $M_y=-429.11$ $T_y=-1.67$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=9.42$ $\sigma_{m,d}=53.47$ $Sfr.=0.70$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2258.21$ $T_z=459.95$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.67$ $M_z=2.18$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.70$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.91$
Sollecitazioni: $N=2072.67$ $T_z=-10.75$ $M_y=-429.11$ $T_y=-1.67$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=53.47$ $Sfr.=0.53$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.30$ (L/1073) $f_{z,g}=0.26$ (L/1239)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.25$ (L/1290) $f_{z,g}=0.21$ (L/1504)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.34$ (L/945) $f_{z,g}=0.29$ (L/1085)

Asta n. 3163 (-1746 -1641) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=522.28$ $T_z=75.68$ $M_y=39.29$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=197.92$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=1.19$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.37$ $\sigma_{m,d}=5.17$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=522.28$ $T_z=75.68$ $M_y=39.29$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.37$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=522.28$ $T_z=75.68$ $M_y=39.29$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.37$ $\sigma_{m,d}=5.17$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=522.28$ $T_z=75.68$ $M_y=39.29$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.77$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=522.28$ $T_z=75.68$ $M_y=39.29$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.17$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=985.57$ $T_z=273.37$ $M_y=417.75$ $T_y=1.28$ $M_z=-1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=197.92$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=1.19$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.55$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.48$ $\sigma_{m,d}=52.18$ Sfr.=0.60
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=1462.00$ $T_z=282.86$ $M_y=144.83$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=6.65$ Sfr.=0.13
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=985.57$ $T_z=273.37$ $M_y=417.75$ $T_y=1.28$ $M_z=-1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.48$ $\sigma_{m,d}=52.18$ Sfr.=0.60
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=1392.55$ $T_z=328.72$ $M_y=334.82$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=3.36$ Sfr.=0.19
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=985.57$ $T_z=273.37$ $M_y=417.75$ $T_y=1.28$ $M_z=-1.43$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-52.18$ Sfr.=0.52
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/3052) $f_{z,g}=0.05$ (L/3669)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/3070) $f_{z,g}=0.05$ (L/3637)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/3034) $f_{z,g}=0.05$ (L/3683)

Asta n. 3166 (-1716 -1748) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=1.27
Sollecitazioni: $N=246.54$ $T_z=3.54$ $M_y=-52.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=318.42$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=6.55$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: $N=293.66$ $T_z=79.41$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.33$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.27

Sollecitazioni: $N=246.54$ $T_z=3.54$ $M_y=-52.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=6.55$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=177.08$ $T_z=-108.31$ $M_y=48.86$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.11$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.33$
 Sollecitazioni: $N=244.34$ $T_z=0.00$ $M_y=-52.93$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.56$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=453.72$ $T_z=2.91$ $M_y=-360.21$ $T_y=-3.62$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=318.42$ $\lambda_{rel,y}=0.87$ $\lambda_{rel,z}=1.91$ $K_{c,y}=0.78$ $K_{c,z}=0.24$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.06$ $\sigma_{m,d}=44.65$ $Sfr.=0.48$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1274.16$ $T_z=303.12$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.55$ $M_z=1.56$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=5.79$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.70$
 Sollecitazioni: $N=453.72$ $T_z=2.91$ $M_y=-360.21$ $T_y=-3.62$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.06$ $\sigma_{m,d}=44.65$ $Sfr.=0.48$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=3.18$
 Sollecitazioni: $N=683.62$ $T_z=-406.33$ $M_y=177.69$ $T_y=-3.06$ $M_z=-5.22$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.16$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.71$
 Sollecitazioni: $N=452.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-360.23$ $T_y=-3.62$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=44.66$ $Sfr.=0.45$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.24$ (L/1301) $f_{z,g}=0.21$ (L/1524)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.20$ (L/1584) $f_{z,g}=0.17$ (L/1862)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.28$ (L/1136) $f_{z,g}=0.24$ (L/1329)

Asta n. 3166 (-1748 -1651) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.77$
 Sollecitazioni: $N=-159.08$ $T_z=47.80$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=77.42$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.52$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-138.75$ $T_z=80.52$ $M_y=48.86$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=77.42$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.44$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-159.08$
 [Par.] $M_{y,sx}=-48.86$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=36.64$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.41$ $M_{z,dx}=-1.92$ $M_{z,eq}=-1.72$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=77.42$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.96$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.72$ $\sigma_{m,d}=-5.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-138.75$ $T_z=80.52$ $M_y=48.86$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.82$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-138.75$ $T_z=80.52$ $M_y=48.86$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.63$ $\sigma_{m,d}=-6.44$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-138.75$ $T_z=80.52$ $M_y=48.86$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.44$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.77$
Sollecitazioni: $N=-159.08$ $T_z=47.80$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.92$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.72$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-66.99$ $T_z=199.00$ $M_y=119.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=77.42$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.83$ $Sfr.=0.15$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-471.22$ $T_z=462.23$ $M_y=342.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=77.42$ $\lambda_{rel,m}=0.26$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-42.90$ $Sfr.=0.43$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 62 SLU
Sollecitazioni: $N=-615.61$
[Par.] $M_{y,sx}=-308.65$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=231.49$
[Lin.] $M_{z,sx}=4.43$ $M_{z,dx}=-6.12$ $M_{z,eq}=-5.44$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=77.42$ $\lambda_{rel,y}=0.21$ $\lambda_{rel,z}=0.47$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.96$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.80$ $\sigma_{m,d}=-30.18$ $Sfr.=0.33$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-593.42$ $T_z=211.40$ $M_y=129.24$ $T_y=-4.74$ $M_z=-7.39$ $M_x=1.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-593.42$ $T_z=211.40$ $M_y=129.24$ $T_y=-4.74$ $M_z=-7.39$ $M_x=1.04$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
Tensioni: $\tau_d=2.16$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-471.22$ $T_z=462.23$ $M_y=342.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=4.73$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-471.22$ $T_z=462.23$ $M_y=342.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.14$ $\sigma_{m,d}=-42.90$ $Sfr.=0.43$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 63 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-471.22$ $T_z=462.23$ $M_y=342.71$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-42.90$ $Sfr.=0.43$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $X_l=0.77$
Sollecitazioni: $N=-688.93$ $T_z=178.62$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.85$ $M_z=-11.70$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.13$ $Sfr.=0.03$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/5840) $f_{z,g}=0.01$ (L/6765)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/7248) $f_{z,g}=0.01$ (L/8500)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5011) $f_{z,g}=0.01$ (L/5798)
- Asta n. 3168 (-1717 -1693) $Tlg=10 \times 22$ Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
Sollecitazioni: $N=-198.62$ $T_z=0.00$ $M_y=-53.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=275.35$ $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.62$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-241.40$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-40.06$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.69$ $M_{z,dx}=-1.02$ $M_{z,eq}=-0.41$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=275.35$ $\lambda_{rel,y}=0.75$ $\lambda_{rel,z}=1.65$ $K_{c,y}=0.85$ $K_{c,z}=0.32$

- Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.10$ $\sigma_{m,d}=5.08$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-149.08$ $T_z=79.77$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\tau_d=0.82$ Sfr.=0.02
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-198.62$ $T_z=0.00$ $M_y=-53.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.90$ $\sigma_{m,d}=-6.62$ Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.34$
 Sollecitazioni: $N=-198.62$ $T_z=0.00$ $M_y=-53.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=6.62$ Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=2.75$
 Sollecitazioni: $N=-241.40$ $T_z=-68.89$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.10$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 11 SND $X_l=1.28$
 Sollecitazioni: $N=84.25$ $T_z=3.23$ $M_y=-53.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
 $L=275.35$ $\lambda_{rel,y}=0.75$ $\lambda_{rel,z}=1.65$ $K_{c,y}=0.85$ $K_{c,z}=0.32$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=6.61$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=1.33$
 Sollecitazioni: $N=-761.83$ $T_z=0.00$ $M_y=-248.54$ $T_y=-5.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=275.35$ $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.81$ Sfr.=0.31
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=1.47$
 Sollecitazioni: $N=-780.56$ $T_z=-37.39$ $M_y=-246.04$ $T_y=-5.07$ $M_z=-1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=275.35$ $\lambda_{rel,m}=0.49$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.78$ Sfr.=0.31
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
 Sollecitazioni: $N=-920.18$
 [Par.] $M_y,sx=0.00$ $M_y,dx=-0.00$ $M_y,eq=-186.41$
 [Lin.] $M_z,sx=-6.41$ $M_z,dx=-7.56$ $M_z,eq=-3.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=275.35$ $\lambda_{rel,y}=0.75$ $\lambda_{rel,z}=1.65$ $K_{c,y}=0.85$ $K_{c,z}=0.32$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.18$ $\sigma_{m,d}=23.93$ Sfr.=0.37
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 11 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=131.78$ $T_z=79.77$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ Sfr.=0.01
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-341.38$ $T_z=79.77$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.82$ $M_z=2.28$ $M_x=1.38$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 11 SND $X_l=1.28$
 Sollecitazioni: $N=84.25$ $T_z=3.23$ $M_y=-53.32$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.38$ $\sigma_{m,d}=6.61$ Sfr.=0.06
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-341.38$ $T_z=79.77$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.82$ $M_z=2.28$ $M_x=1.38$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.67$
 Tensioni: $\tau_d=0.82$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-575.26$ $T_z=372.47$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.07$ $M_z=6.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.81$ Sfr.=0.21
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=1.33$
 Sollecitazioni: $N=-761.83$ $T_z=0.00$ $M_y=-248.54$ $T_y=-5.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.46$ $\sigma_{m,d}=-30.81$ Sfr.=0.31
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=1.33$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-761.83$ $T_z=0.00$ $M_y=-248.54$ $T_y=-5.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.81$ $Sfr.=0.31$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 78 SLU $X_l=2.75$
Sollecitazioni: $N=-920.18$ $T_z=-315.31$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.07$ $M_z=-7.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.18$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.11$ (L/2543) $f_{z,g}=0.09$ (L/3045)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.07$ (L/3774) $f_{z,g}=0.06$ (L/4507)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.14$ (L/2019) $f_{z,g}=0.11$ (L/2418)
- Asta n. 3171 (-1718 -1699) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-180.40$ $T_z=0.00$ $M_y=-15.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=154.84 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.88$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-202.01$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-11.37$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.62$ $M_{z,dx}=0.50$ $M_{z,eq}=0.57$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=154.84 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.93$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.74$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.92$ $\sigma_{m,d}=1.57$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-153.49$ $T_z=43.29$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.44$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-180.40$ $T_z=0.00$ $M_y=-15.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.82$ $\sigma_{m,d}=-1.88$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-180.40$ $T_z=0.00$ $M_y=-15.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.88$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=1.55$
Sollecitazioni: $N=-202.01$ $T_z=-34.84$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.92$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND $X_l=0.62$
Sollecitazioni: $N=1.24$ $T_z=5.95$ $M_y=-14.83$ $T_y=3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.16$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
L=154.84 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.93$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.74$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.84$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=0.93$
Sollecitazioni: $N=-655.74$ $T_z=-45.58$ $M_y=-64.87$ $T_y=-6.17$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=154.84 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.04$ $Sfr.=0.08$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=0.72$
Sollecitazioni: $N=-632.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.56$ $T_y=-6.17$ $M_z=2.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=154.84 $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.18$ $Sfr.=0.09$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
Sollecitazioni: $N=-711.76$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-52.17$
[Lin.] $M_{z,sx}=-6.52$ $M_{z,dx}=-3.03$ $M_{z,eq}=2.70$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=154.84 $\lambda_{rel,y}=0.42$ $\lambda_{rel,z}=0.93$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.74$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.24$ $\sigma_{m,d}=7.20$ $Sfr.=0.12$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 1 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=24.43$ $T_z=43.29$ $M_y=0.00$ $T_y=3.32$ $M_z=-1.12$ $M_x=-2.16$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.11$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=17.02$ $T_z=43.29$ $M_y=0.00$ $T_y=4.49$ $M_z=-2.41$ $M_x=-2.18$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l=0.62$
Sollecitazioni: $N=1.24$ $T_z=5.95$ $M_y=-14.83$ $T_y=3.32$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.16$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=1.84$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-415.12$ $T_z=162.41$ $M_y=0.00$ $T_y=1.35$ $M_z=0.00$ $M_x=-1.22$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
Tensioni: $\tau_d=1.66$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-532.05$ $T_z=201.22$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.17$ $M_z=6.52$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
Tensioni: $\tau_d=2.06$ Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.72$
Sollecitazioni: $N=-632.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.56$ $T_y=-6.17$ $M_z=2.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.87$ $\sigma_{m,d}=-9.18$ Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.72$
Sollecitazioni: $N=-632.36$ $T_z=0.00$ $M_y=-69.56$ $T_y=-6.17$ $M_z=2.06$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.18$ Sfr.=0.09

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $X_l=1.55$
Sollecitazioni: $N=-842.11$ $T_z=-126.94$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.14$ $M_z=-3.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.83$ Sfr.=0.04

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16400) $f_{z,g}=0.01$ (L/20816)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/23877) $f_{z,g}=0.01$ (L/30635)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12886) $f_{z,g}=0.01$ (L/16236)

Asta n. 3173 (-1720 -1719) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=1.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-341.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-98.55$ $M_z=-62.91$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=131.54$ $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.31$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-268.90$ $M_y=-401.47$ $T_y=-98.55$ $M_z=66.72$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=131.54$ $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.40$ Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-268.90$ $M_y=-401.47$ $T_y=-98.55$ $M_z=66.72$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-341.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-98.55$ $M_z=-62.91$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.89$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-341.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-98.55$ $M_z=-62.91$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.89$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-268.90$ $M_y=-401.47$ $T_y=-98.55$ $M_z=66.72$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.40$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 18 SLU $X_l=0.70$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-914.91$ $M_y=-575.14$ $T_y=-274.21$ $M_z=0.00$ $M_x=15.50$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=131.54 $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.75$ Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1091.03$ $M_y=-1497.21$ $T_y=-377.40$ $M_z=253.42$ $M_x=35.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=131.54 $\lambda_{rel,m}=0.22$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.25$ Sfr.=0.13
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-934.48$ $M_y=-1291.29$ $T_y=-360.65$ $M_z=230.65$ $M_x=43.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=1.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1185.42$ $M_y=0.00$ $T_y=-377.40$ $M_z=-243.01$ $M_x=35.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.11$ $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=1.32$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1185.42$ $M_y=0.00$ $T_y=-377.40$ $M_z=-243.01$ $M_x=35.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=3.11$ Sfr.=0.13
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-1091.03$ $M_y=-1497.21$ $T_y=-377.40$ $M_z=253.42$ $M_x=35.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.25$ Sfr.=0.13
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16226)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/27044)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12315)
- Asta n. 3173 (-1721 -1720) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-104.65$ $M_y=-540.37$ $T_y=-119.00$ $M_z=192.85$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=102.36 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.42$ Sfr.=0.03
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-104.65$ $M_y=-540.37$ $T_y=-119.00$ $M_z=192.85$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-161.15$ $M_y=-404.32$ $T_y=-119.00$ $M_z=71.04$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.50$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-161.15$ $M_y=-404.32$ $T_y=-119.00$ $M_z=71.04$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.50$ Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-104.65$ $M_y=-540.37$ $T_y=-119.00$ $M_z=192.85$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.42$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=46.32$ $M_y=-106.45$ $T_y=-219.11$ $M_z=0.00$ $M_x=-5.76$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=102.36 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.06$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-384.35$ $M_y=-1717.17$ $T_y=-402.35$ $M_z=630.35$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=102.36 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.30$ Sfr.=0.21
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-410.15$ $M_y=-1759.59$ $T_y=-221.97$ $M_z=472.52$ $M_x=43.26$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=1.02$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-457.81$ $M_y=-1286.13$ $T_y=-402.35$ $M_z=218.48$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.52$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=1.02$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-457.81$ $M_y=-1286.13$ $T_y=-402.35$ $M_z=218.48$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=1.52$ Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-384.35$ $M_y=-1717.17$ $T_y=-402.35$ $M_z=630.35$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=30.30$ Sfr.=0.21

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16513)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26179)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/12627)

Asta n. 3173 (-1722 -1721) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-277.81$ $M_y=-858.81$ $T_y=210.70$ $M_z=-13.05$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=102.36$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=8.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-277.81$ $M_y=-858.81$ $T_y=210.70$ $M_z=-13.05$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-277.81$ $M_y=-858.81$ $T_y=210.70$ $M_z=-13.05$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-277.81$ $M_y=-858.81$ $T_y=210.70$ $M_z=-13.05$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=8.86$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=1.02$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-334.31$ $M_y=-545.51$ $T_y=210.70$ $M_z=202.63$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.99$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=1.02$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-334.31$ $M_y=-545.51$ $T_y=210.70$ $M_z=202.63$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.99$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=653.80$ $T_z=-277.81$ $M_y=-858.81$ $T_y=210.70$ $M_z=-13.05$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.86$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=2195.61$ $T_z=-954.11$ $M_y=-2747.84$ $T_y=733.87$ $M_z=-89.53$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=102.36$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.83$ $\sigma_{m,d}=29.34$ Sfr.=0.25

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1150.45$ $T_z=-209.69$ $M_y=-922.68$ $T_y=131.75$ $M_z=59.06$ $M_x=-4.73$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=102.36$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.46$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
Sollecitazioni: $N=-1150.45$
[Lin.] $M_{y,sx}=922.68$ $M_{y,dx}=679.11$ $M_{y,eq}=-825.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-59.06$ $M_{z,dx}=193.92$ $M_{z,eq}=139.98$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

L=102.36 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.96$ $\sigma_{m,d}=11.17$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2195.61 Tz=-954.11 My=-2747.84 Ty=733.87 Mz=-89.53 Mx=16.54
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.83$ Sfr.=0.02

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=1796.24 Tz=-503.38 My=-2328.81 Ty=479.34 Mz=9.98 Mx=43.26
Resistenze: Kmod=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2195.61 Tz=-954.11 My=-2747.84 Ty=733.87 Mz=-89.53 Mx=16.54
Resistenze: Kmod=0.80 Kh=1.00 $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.83$ $\sigma_{m,d}=29.34$ Sfr.=0.25

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU Xl=1.02
Sollecitazioni: N=2195.61 Tz=-1027.56 My=-1733.57 Ty=733.87 Mz=661.70 Mx=16.54
Resistenze: Kmod=0.80 $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.16$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=1.02
Sollecitazioni: N=2195.61 Tz=-1027.56 My=-1733.57 Ty=733.87 Mz=661.70 Mx=16.54
Resistenze: Kmod=0.80 $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=3.16$ Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1150.45 Tz=-209.69 My=-922.68 Ty=131.75 Mz=59.06 Mx=-4.73
Resistenze: Kmod=1.10 $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.96$ $\sigma_{m,d}=-10.46$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=2195.61 Tz=-954.11 My=-2747.84 Ty=733.87 Mz=-89.53 Mx=16.54
Resistenze: Kmod=0.80 $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=29.34$ Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1278.63 Tz=-366.43 My=-777.09 Ty=212.92 Mz=-6.77 Mx=-8.85
Resistenze: Kmod=1.10 $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.07$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,0}=0.01$ (L/11181)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/19515)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/8320)

Asta n. 3173 (-1723 -1722) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=659.85 Tz=278.33 My=-865.13 Ty=-3.47 Mz=-2.25 Mx=4.47
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
L=102.36 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=8.70$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=659.85 Tz=334.83 My=-551.29 Ty=-3.47 Mz=1.30 Mx=4.47
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ Kh=1.00 $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=659.85 Tz=334.83 My=-551.29 Ty=-3.47 Mz=1.30 Mx=4.47
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.02
Sollecitazioni: N=659.85 Tz=278.33 My=-865.13 Ty=-3.47 Mz=-2.25 Mx=4.47
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ Kh=1.00 $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=8.70$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=659.85 Tz=334.83 My=-551.29 Ty=-3.47 Mz=1.30 Mx=4.47
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=659.85 Tz=334.83 My=-551.29 Ty=-3.47 Mz=1.30 Mx=4.47

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=659.85$ $T_z=278.33$ $M_y=-865.13$ $T_y=-3.47$ $M_z=-2.25$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=8.70$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU I $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=2214.63$ $T_z=1115.31$ $M_y=-2767.81$ $T_y=-42.65$ $M_z=-55.69$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=102.36$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.85$ $\sigma_{m,d}=28.84$ $Sfr.=0.25$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=-1024.05$ $T_z=373.92$ $M_y=-955.58$ $T_y=4.73$ $M_z=36.43$ $M_x=-4.73$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=102.36$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=10.31$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
Sollecitazioni: $N=-1024.05$
[Lin.] $M_{y,sx}=543.89$ $M_{y,dx}=955.58$ $M_{y,eq}=-790.90$
[Lin.] $M_{z,sx}=-31.59$ $M_{z,dx}=36.43$ $M_{z,eq}=34.49$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=102.36$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.85$ $\sigma_{m,d}=8.63$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2214.63$ $T_z=1188.76$ $M_y=-1588.53$ $T_y=-42.65$ $M_z=-12.03$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.85$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=1814.15$ $T_z=1178.37$ $M_y=-1179.56$ $T_y=-28.74$ $M_z=69.46$ $M_x=43.26$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU I $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=2214.63$ $T_z=1115.31$ $M_y=-2767.81$ $T_y=-42.65$ $M_z=-55.69$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_1=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.85$ $\sigma_{m,d}=28.84$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2354.39$ $T_z=1394.17$ $M_y=-1584.40$ $T_y=-44.24$ $M_z=32.57$ $M_x=35.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=3.49$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2354.39$ $T_z=1394.17$ $M_y=-1584.40$ $T_y=-44.24$ $M_z=32.57$ $M_x=35.56$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
Tensioni: $\tau_d=3.49$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=-1024.05$ $T_z=373.92$ $M_y=-955.58$ $T_y=4.73$ $M_z=36.43$ $M_x=-4.73$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.85$ $\sigma_{m,d}=-10.31$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU I $X_l=1.02$
Sollecitazioni: $N=2214.63$ $T_z=1115.31$ $M_y=-2767.81$ $T_y=-42.65$ $M_z=-55.69$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=28.84$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1154.39$ $T_z=272.68$ $M_y=-556.95$ $T_y=-2.59$ $M_z=-29.23$ $M_x=-8.85$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.96$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/18831)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/34625)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/13761)

Asta n. 3173 (-1724 -1723) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=664.00$ $T_z=1206.15$ $M_y=503.94$ $T_y=172.47$ $M_z=-145.98$ $M_x=4.47$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$

- L=102.36 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{C,y}=1.00$ $K_{C,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=8.08$ Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.12
Sollecitazioni: N=664.00 T_z=1206.15 M_y=503.94 T_y=172.47 M_z=-145.98 M_x=4.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I Xl=0.12
Sollecitazioni: N=664.00 T_z=1206.15 M_y=503.94 T_y=172.47 M_z=-145.98 M_x=4.47
Resistenze: K_{fi}=1.25
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.12
Sollecitazioni: N=664.00 T_z=1206.15 M_y=503.94 T_y=172.47 M_z=-145.98 M_x=4.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=8.08$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I Xl=0.12
Sollecitazioni: N=664.00 T_z=1206.15 M_y=503.94 T_y=172.47 M_z=-145.98 M_x=4.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50
Tensioni: $\tau_d=3.05$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.12
Sollecitazioni: N=664.00 T_z=1206.15 M_y=503.94 T_y=172.47 M_z=-145.98 M_x=4.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K_l=1.00 f_{v,d}=50.00
Tensioni: $\tau_d=3.05$ Sfr.=0.06
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.12
Sollecitazioni: N=664.00 T_z=1206.15 M_y=503.94 T_y=172.47 M_z=-145.98 M_x=4.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.08$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU Xl=0.12
Sollecitazioni: N=2227.24 T_z=4221.79 M_y=2156.69 T_y=488.75 M_z=-428.50 M_x=16.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=77.33
L=102.36 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{C,y}=1.00$ $K_{C,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.86$ $\sigma_{m,d}=30.49$ Sfr.=0.24
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND Xl=0.96
Sollecitazioni: N=-888.12 T_z=1267.55 M_y=-506.11 T_y=246.31 M_z=0.00 M_x=-4.73
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=102.36 $\lambda_{rel,m}=0.19$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.06$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND Xl=0.12
Sollecitazioni: N=-888.12 T_z=1313.84 M_y=576.45 T_y=246.31 M_z=-206.45 M_x=-4.73
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Ltors=102.36 $\lambda_{rel,m}=0.19$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.07$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
Sollecitazioni: N=-888.12
[Par.] M_{y,sx}=-576.45 M_{y,dx}=581.95 M_{y,eq}=-581.95
[Lin.] M_{z,sx}=206.45 M_{z,dx}=14.89 M_{z,eq}=-117.91
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
L=102.36 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.25$ $K_{C,y}=1.00$ $K_{C,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.74$ $\sigma_{m,d}=8.28$ Sfr.=0.05
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.12
Sollecitazioni: N=2227.24 T_z=4221.79 M_y=2156.69 T_y=488.75 M_z=-428.50 M_x=16.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.86$ Sfr.=0.02
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU Xl=0.12
Sollecitazioni: N=1826.23 T_z=3370.87 M_y=1802.16 T_y=604.41 M_z=-451.04 M_x=43.26
Resistenze: K_{mod}=0.90
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.03$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU Xl=0.12
Sollecitazioni: N=2227.24 T_z=4221.79 M_y=2156.69 T_y=488.75 M_z=-428.50 M_x=16.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=77.33 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.86$ $\sigma_{m,d}=30.49$ Sfr.=0.24
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU Xl=0.12
Sollecitazioni: N=2227.24 T_z=4221.79 M_y=2156.69 T_y=488.75 M_z=-428.50 M_x=16.54
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50
Tensioni: $\tau_d=10.62$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.25

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=2227.24$ $T_z=4221.79$ $M_y=2156.69$ $T_y=488.75$ $M_z=-428.50$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=10.62$ $Sfr.=0.50$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=-888.12$ $T_z=1313.84$ $M_y=576.45$ $T_y=246.31$ $M_z=-206.45$ $M_x=-4.73$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.74$ $\sigma_{m,d}=-10.07$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=2227.24$ $T_z=4221.79$ $M_y=2156.69$ $T_y=488.75$ $M_z=-428.50$ $M_x=16.54$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-30.49$ $Sfr.=0.22$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=-1020.05$ $T_z=1108.46$ $M_y=381.12$ $T_y=67.19$ $M_z=-109.93$ $M_x=-8.85$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.85$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/7138)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10957)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/5542)
- Asta n. 3173 (-1725 -1724) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=45.00$ $\lambda_{rel,y}=0.05$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=10.39$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=10.39$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=1.43$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.43$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=691.60$ $T_z=556.62$ $M_y=856.25$ $T_y=-126.03$ $M_z=-87.53$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.39$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=0.33$
Sollecitazioni: $N=2309.37$ $T_z=354.68$ $M_y=2600.33$ $T_y=-369.57$ $M_z=-377.66$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=45.00$ $\lambda_{rel,y}=0.05$ $\lambda_{rel,z}=0.11$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.92$ $\sigma_{m,d}=33.87$ $Sfr.=0.27$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-680.84$ $T_z=628.71$ $M_y=973.25$ $T_y=-192.71$ $M_z=-121.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=45.00$ $\lambda_{rel,m}=0.13$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.26$ $Sfr.=0.07$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
Sollecitazioni: $N=-680.84$
[Lin.] $M_{y,sx}=-973.25$ $M_{y,dx}=-771.83$ $M_{y,eq}=892.68$

[Lin.] $M_{z, sx}=121.10$ $M_{z, dx}=-183.73$ $M_{z, eq}=-158.68$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=45.00$ $\lambda_{rel, y}=0.05$ $\lambda_{rel, z}=0.11$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.57$ $\sigma_{m, d}=-12.23$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2309.37$ $T_z=378.00$ $M_y=2719.39$ $T_y=-369.57$ $M_z=-257.55$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=1.92$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2530.56$ $T_z=374.24$ $M_y=2654.12$ $T_y=-339.69$ $M_z=-227.90$ $M_x=35.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor, d}=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.33$
 Sollecitazioni: $N=2309.37$ $T_z=354.68$ $M_y=2600.33$ $T_y=-369.57$ $M_z=-377.66$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=77.33$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=1.92$ $\sigma_{m, d}=33.87$ $Sfr.=0.27$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1411.55$ $T_z=688.70$ $M_y=1649.21$ $T_y=-180.93$ $M_z=-87.45$ $M_x=27.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $\tau_{tor, d}=0.02$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1411.55$ $T_z=688.70$ $M_y=1649.21$ $T_y=-180.93$ $M_z=-87.45$ $M_x=27.02$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-680.84$ $T_z=628.71$ $M_y=973.25$ $T_y=-192.71$ $M_z=-121.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$ $f_{m, y, d}=176.00$ $f_{m, z, d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.57$ $\sigma_{m, d}=-12.26$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.33$
 Sollecitazioni: $N=2309.37$ $T_z=354.68$ $M_y=2600.33$ $T_y=-369.57$ $M_z=-377.66$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=128.00$ $f_{m, z, d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-33.87$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-818.08$ $T_z=687.02$ $M_y=787.50$ $T_y=-123.21$ $M_z=-48.10$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.68$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z, G}=0.00$ (L/20046)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/28399)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/14816)

Asta n. 3173 (-1726 -1725) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-486.40$ $M_y=831.68$ $T_y=-73.69$ $M_z=-71.92$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel, y}=0.12$ $\lambda_{rel, z}=0.24$ $K_{c, y}=1.00$ $K_{c, z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.59$ $\sigma_{m, d}=9.82$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-431.20$ $M_y=372.88$ $T_y=-73.69$ $M_z=1.77$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.59$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-431.20$ $M_y=372.88$ $T_y=-73.69$ $M_z=1.77$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor, d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-486.40$ $M_y=831.68$ $T_y=-73.69$ $M_z=-71.92$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=181.25$ $f_{m, y, d}=300.00$ $f_{m, z, d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.59$ $\sigma_{m, d}=9.82$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-486.40$ $M_y=831.68$ $T_y=-73.69$ $M_z=-71.92$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.23$ $\tau_{tor, d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-486.40$ $M_y=831.68$ $T_y=-73.69$ $M_z=-71.92$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=1.23$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=702.18$ $T_z=-486.40$ $M_y=831.68$ $T_y=-73.69$ $M_z=-71.92$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.82$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2339.39$ $T_z=-1625.55$ $M_y=2650.63$ $T_y=-211.85$ $M_z=-213.90$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=30.96$ $Sfr.=0.26$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=-549.00$ $T_z=-448.26$ $M_y=905.05$ $T_y=-123.50$ $M_z=-110.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-11.35$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
Sollecitazioni: $N=-549.00$
[Lin.] $M_{y,sx}=-484.39$ $M_{y,dx}=-905.05$ $M_{y,eq}=736.79$
[Lin.] $M_{z,sx}=-13.29$ $M_{z,dx}=-110.21$ $M_{z,eq}=-60.81$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ $\sigma_{m,d}=-8.63$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2339.39$ $T_z=-1553.79$ $M_y=1060.96$ $T_y=-211.85$ $M_z=-2.04$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2559.39$ $T_z=-1532.82$ $M_y=1018.33$ $T_y=-188.30$ $M_z=0.00$ $M_x=35.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2339.39$ $T_z=-1625.55$ $M_y=2650.63$ $T_y=-211.85$ $M_z=-213.90$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=30.96$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2339.39$ $T_z=-1625.55$ $M_y=2650.63$ $T_y=-211.85$ $M_z=-213.90$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=4.10$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2339.39$ $T_z=-1625.55$ $M_y=2650.63$ $T_y=-211.85$ $M_z=-213.90$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=4.10$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=-549.00$ $T_z=-448.26$ $M_y=905.05$ $T_y=-123.50$ $M_z=-110.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ $\sigma_{m,d}=-11.35$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2339.39$ $T_z=-1625.55$ $M_y=2650.63$ $T_y=-211.85$ $M_z=-213.90$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-30.96$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-688.62$ $T_z=-291.54$ $M_y=405.45$ $T_y=-62.03$ $M_z=17.76$ $M_x=-4.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.57$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22795)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/41943)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/16912)

Asta n. 3173 (-1727 -1726) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$

- Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-330.03$ $M_y=370.94$ $T_y=9.78$ $M_z=2.82$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=3.77$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-274.83$ $M_y=68.51$ $T_y=9.78$ $M_z=-6.96$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-274.83$ $M_y=68.51$ $T_y=9.78$ $M_z=-6.96$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-330.03$ $M_y=370.94$ $T_y=9.78$ $M_z=2.82$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=3.77$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-330.03$ $M_y=370.94$ $T_y=9.78$ $M_z=2.82$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.83$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-330.03$ $M_y=370.94$ $T_y=9.78$ $M_z=2.82$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.83$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=703.08$ $T_z=-330.03$ $M_y=370.94$ $T_y=9.78$ $M_z=2.82$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.77$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2341.80$ $T_z=-927.64$ $M_y=1055.99$ $T_y=3.91$ $M_z=0.00$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=10.56$ $Sfr.=0.11$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $Xl=0.07$
 Sollecitazioni: $N=-549.72$ $T_z=-270.21$ $M_y=87.36$ $T_y=12.82$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.87$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=-409.93$ $T_z=-376.14$ $M_y=440.64$ $T_y=3.33$ $M_z=8.42$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.58$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
 Sollecitazioni: $N=-409.93$
 [Lin.] $M_y,sx=-92.11$ $M_y,dx=-440.64$ $M_y,eq=301.23$
 [Lin.] $M_z,sx=-5.09$ $M_z,dx=8.42$ $M_z,eq=7.09$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.34$ $\sigma_{m,d}=-3.16$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2341.80$ $T_z=-855.88$ $M_y=164.23$ $T_y=3.91$ $M_z=-3.25$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2561.72$ $T_z=-828.14$ $M_y=149.35$ $T_y=10.14$ $M_z=-7.28$ $M_x=35.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2341.80$ $T_z=-927.64$ $M_y=1055.99$ $T_y=3.91$ $M_z=0.00$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=10.56$ $Sfr.=0.11$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2341.80$ $T_z=-927.64$ $M_y=1055.99$ $T_y=3.91$ $M_z=0.00$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$

Tensioni: $\tau_d=2.32$ $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=2341.80 Tz=-927.64 My=1055.99 Ty=3.91 Mz=0.00 Mx=30.45
 Resistenze: Kmod=0.80 Kcr=0.50 K1=1.00 f_{v,d}=21.33
 Tensioni: $\tau_d=2.32$ Sfr.=0.11

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=-409.93 Tz=-376.14 My=440.64 Ty=3.33 Mz=8.42 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 f_{c,0,d}=154.00 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.34$ $\sigma_{m,d}=-4.58$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=2341.80 Tz=-927.64 My=1055.99 Ty=3.91 Mz=0.00 Mx=30.45
 Resistenze: Kmod=0.80 f_{m,y,d}=128.00 f_{m,z,d}=128.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.56$ Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-549.72 Tz=-266.27 My=68.20 Ty=12.82 Mz=0.00 Mx=-4.48
 Resistenze: Kmod=1.10 f_{c,0,d}=154.00
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) f_{z,l}=0.00 (L/69905)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) f_{z,l}=0.00 (L/131072)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) f_{z,l}=0.00 (L/45590)

Asta n. 3173 (-1728 -1727) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=-51.09 My=67.45 Ty=8.03 Mz=-6.78 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=181.25
 L=100.00 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=0.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=4.11 My=43.96 Ty=8.03 Mz=-14.81 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ Sfr.=0.00

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=4.11 My=43.96 Ty=8.03 Mz=-14.81 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=-51.09 My=67.45 Ty=8.03 Mz=-6.78 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=181.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=0.82$ Sfr.=0.01

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=-51.09 My=67.45 Ty=8.03 Mz=-6.78 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50
 Tensioni: $\tau_d=0.13$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=-51.09 My=67.45 Ty=8.03 Mz=-6.78 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.50 K1=1.00 f_{v,d}=50.00
 Tensioni: $\tau_d=0.13$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=703.39 Tz=-51.09 My=67.45 Ty=8.03 Mz=-6.78 Mx=8.83
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.82$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU Xl=1.00
 Sollecitazioni: N=2342.55 Tz=-190.68 My=161.74 Ty=19.00 Mz=-3.02 Mx=30.45
 Resistenze: Kmod=0.80 f_{c,0,t}=77.33
 L=100.00 $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=1.68$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 15 SND Xl=0.50
 Sollecitazioni: N=-269.35 Tz=-28.93 My=31.53 Ty=31.95 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: Kmod=1.10 f_{m,y,d}=176.00 f_{m,z,d}=176.00 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=100.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ K_{crit}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.32$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 15 SND Xl=1.00

Sollecitazioni: $N=-269.35$ $T_z=-56.53$ $M_y=52.90$ $T_y=31.95$ $M_z=16.25$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.87$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 15 SND
 Sollecitazioni: $N=-269.35$
 [Par.] $M_{y,sx}=-23.97$ $M_{y,dx}=-52.90$ $M_{y,eq}=49.97$
 [Lin.] $M_{z,sx}=15.70$ $M_{z,dx}=16.25$ $M_{z,eq}=6.50$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-0.64$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2342.55$ $T_z=-118.92$ $M_y=6.93$ $T_y=19.00$ $M_z=-22.03$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2562.48$ $T_z=-110.05$ $M_y=0.00$ $T_y=16.91$ $M_z=-23.95$ $M_x=35.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2342.55$ $T_z=-190.68$ $M_y=161.74$ $T_y=19.00$ $M_z=-3.02$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=1.68$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2342.55$ $T_z=-190.68$ $M_y=161.74$ $T_y=19.00$ $M_z=-3.02$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.48$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2342.55$ $T_z=-190.68$ $M_y=161.74$ $T_y=19.00$ $M_z=-3.02$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.48$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 15 SND $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=-269.35$ $T_z=-56.53$ $M_y=52.90$ $T_y=31.95$ $M_z=16.25$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-0.87$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2488.51$ $T_z=-212.36$ $M_y=187.09$ $T_y=21.39$ $M_z=0.00$ $M_x=27.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.87$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-409.20$ $T_z=18.51$ $M_y=20.09$ $T_y=30.45$ $M_z=-19.22$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.34$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/349525)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/349525)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/262144)

Asta n. 3173 (-1729 -1728) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=1.05$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$

- Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=1.05$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.21$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.21$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=703.67$ $T_z=82.33$ $M_y=97.74$ $T_y=-18.13$ $M_z=3.26$ $M_x=8.83$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.05$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2343.24$ $T_z=126.81$ $M_y=95.51$ $T_y=-32.45$ $M_z=10.37$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=1.17$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-267.55$ $T_z=197.80$ $M_y=144.18$ $T_y=-17.78$ $M_z=-1.27$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.47$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
 Sollecitazioni: $N=-267.55$
 [Par.] $M_{y,sx}=-144.18$ $M_{y,dx}=26.01$ $M_{y,eq}=110.63$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.27$ $M_{z,dx}=-19.04$ $M_{z,eq}=-11.93$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-1.35$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2343.24$ $T_z=126.81$ $M_y=95.51$ $T_y=-32.45$ $M_z=10.37$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2563.21$ $T_z=109.19$ $M_y=71.73$ $T_y=-33.00$ $M_z=8.96$ $M_x=35.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2343.24$ $T_z=126.81$ $M_y=95.51$ $T_y=-32.45$ $M_z=10.37$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=1.17$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2343.24$ $T_z=126.81$ $M_y=95.51$ $T_y=-32.45$ $M_z=10.37$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.33$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-267.55$ $T_z=197.80$ $M_y=144.18$ $T_y=-17.78$ $M_z=-1.27$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.50$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-267.55$ $T_z=197.80$ $M_y=144.18$ $T_y=-17.78$ $M_z=-1.27$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-1.47$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=1310.10$ $T_z=147.82$ $M_y=151.58$ $T_y=-27.75$ $M_z=9.90$ $M_x=12.46$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.72$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-267.55$ $T_z=197.80$ $M_y=144.18$ $T_y=-17.78$ $M_z=-1.27$ $M_x=-4.48$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/174762)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/524288)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/116508)

Asta n. 3173 (-1730 -1729) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=-54.12$ $M_y=96.93$ $T_y=1.06$ $M_z=3.07$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=1.03$ Sfr.=0.01
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=1.08$ $M_y=70.41$ $T_y=1.06$ $M_z=2.02$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ Sfr.=0.00
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=1.08$ $M_y=70.41$ $T_y=1.06$ $M_z=2.02$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=-54.12$ $M_y=96.93$ $T_y=1.06$ $M_z=3.07$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=1.03$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=-54.12$ $M_y=96.93$ $T_y=1.06$ $M_z=3.07$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.14$ $\tau_{tor,d}=0.01$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=-54.12$ $M_y=96.93$ $T_y=1.06$ $M_z=3.07$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.14$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=703.91$ $T_z=-54.12$ $M_y=96.93$ $T_y=1.06$ $M_z=3.07$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.03$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2343.92$ $T_z=-59.84$ $M_y=93.23$ $T_y=15.80$ $M_z=10.19$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=77.33$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=1.14$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND $X_l=0.40$
Sollecitazioni: $N=-124.80$ $T_z=65.33$ $M_y=120.32$ $T_y=-21.00$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.20$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-124.80$ $T_z=87.41$ $M_y=150.86$ $T_y=-21.00$ $M_z=8.72$ $M_x=-4.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=100.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.69$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 13 SND
Sollecitazioni: $N=-124.80$
[Par.] $M_{y,sx}=-150.86$ $M_{y,dx}=-91.06$ $M_{y,eq}=150.86$
[Lin.] $M_{z,sx}=-8.72$ $M_{z,dx}=-12.28$ $M_{z,eq}=-4.91$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=-1.61$ Sfr.=0.01
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2343.92$ $T_z=11.92$ $M_y=69.27$ $T_y=15.80$ $M_z=-5.60$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ Sfr.=0.03
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2563.93$ $T_z=0.00$ $M_y=34.38$ $T_y=6.70$ $M_z=1.99$ $M_x=35.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ Sfr.=0.00

Relazione di calcolo

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2343.92$ $T_z=-59.84$ $M_y=93.23$ $T_y=15.80$ $M_z=10.19$ $M_x=30.45$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $\sigma_{m,d}=1.14$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 62 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=2563.93$ $T_z=-70.81$ $M_y=69.31$ $T_y=6.70$ $M_z=8.69$ $M_x=35.96$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.18$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 11 SND $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=1532.62$ $T_z=-140.44$ $M_y=102.79$ $T_y=23.11$ $M_z=18.43$ $M_x=22.14$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=29.33$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-124.80$ $T_z=87.41$ $M_y=150.86$ $T_y=-21.00$ $M_z=8.72$ $M_x=-4.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=-1.69$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=1310.55$ $T_z=-47.34$ $M_y=150.09$ $T_y=24.05$ $M_z=9.82$ $M_x=12.46$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.71$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-124.80$ $T_z=87.41$ $M_y=150.86$ $T_y=-21.00$ $M_z=8.72$ $M_x=-4.48$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=154.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/209715)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/349525)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/174762)
- Asta n. 3173 (-1731 -1730) Tlg-24x50 Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-42.16$ $M_y=0.00$ $T_y=65.37$ $M_z=-63.49$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=1.32$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-42.16$ $M_y=0.00$ $T_y=65.37$ $M_z=-63.49$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-42.16$ $M_y=0.00$ $T_y=65.37$ $M_z=-63.49$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-42.16$ $M_y=0.00$ $T_y=65.37$ $M_z=-63.49$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=1.32$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-97.36$ $M_y=69.76$ $T_y=65.37$ $M_z=1.88$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=1.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-97.36$ $M_y=69.76$ $T_y=65.37$ $M_z=1.88$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.29$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=704.11$ $T_z=-42.16$ $M_y=0.00$ $T_y=65.37$ $M_z=-63.49$ $M_x=8.83$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.32$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=2198.47$ $T_z=-31.34$ $M_y=0.00$ $T_y=267.07$ $M_z=-286.81$ $M_x=33.68$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=100.00$ $\lambda_{rel,y}=0.12$ $\lambda_{rel,z}=0.24$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.83$ $\sigma_{m,d}=5.98$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2344.56$ $T_z=-31.25$ $M_y=0.00$ $T_y=213.84$ $M_z=-219.57$ $M_x=30.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.95$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 62 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2564.63$ $T_z=3.85$ $M_y=0.00$ $T_y=160.57$ $M_z=-158.73$ $M_x=35.96$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2198.47$ $T_z=-31.34$ $M_y=0.00$ $T_y=267.07$ $M_z=-286.81$ $M_x=33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.83$ $\sigma_{m,d}=5.98$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2198.47$ $T_z=-103.10$ $M_y=67.22$ $T_y=267.07$ $M_z=-19.74$ $M_x=33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.72$ $\tau_{tor,d}=0.02$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=1.00$
 Sollecitazioni: $N=2124.49$ $T_z=-138.12$ $M_y=102.24$ $T_y=267.10$ $M_z=-13.31$ $M_x=24.94$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.75$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=2198.47$ $T_z=-31.34$ $M_y=0.00$ $T_y=267.07$ $M_z=-286.81$ $M_x=33.68$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.98$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/149796)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/262144)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/87381)
- Asta n. 3215 (-1492 -1719) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=138.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-294.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.41$ $\lambda_{rel,z}=3.68$ $K_{c,y}=0.42$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $\sigma_{m,d}=26.15$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=6.26$
 Sollecitazioni: $N=258.76$ $T_z=-188.80$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=138.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-294.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $\sigma_{m,d}=26.15$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=1.86$ $T_z=215.29$ $M_y=39.76$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.48$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=138.73$ $T_z=0.00$ $M_y=-294.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.15$ $Sfr.=0.09$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=521.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-1371.15$ $T_y=0.00$ $M_z=1.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=626.26$ $\lambda_{rel,y}=1.41$ $\lambda_{rel,z}=3.68$ $K_{c,y}=0.42$ $K_{c,z}=0.07$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.01$ $\sigma_{m,d}=122.01$ $Sfr.=0.92$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=6.26$
 Sollecitazioni: $N=968.87$ $T_z=-703.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=3.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.73$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=521.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-1371.15$ $T_y=0.00$ $M_z=1.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.01$ $\sigma_{m,d}=122.01$ Sfr.=0.87

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=6.99$ $T_z=1006.18$ $M_y=192.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=11.61$ Sfr.=0.48

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=3.32$
 Sollecitazioni: $N=521.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-1371.15$ $T_y=0.00$ $M_z=1.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=122.01$ Sfr.=0.85

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=2.06$ (L/293) $f_{z,g}=1.74$ (L/348)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=1.40$ (L/432) $f_{z,g}=1.18$ (L/512)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=2.59$ (L/233) $f_{z,g}=2.18$ (L/277)

Asta n. 3215 (-1492 -1113) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=8.10$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=8.10$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.96$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=59.84$ $T_z=94.11$ $M_y=65.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.10$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=38.48$ Sfr.=0.40

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=18.60$ $M_y=2.28$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=160.00$ $\lambda_{rel,m}=0.37$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 11 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.85$
 [Par.] $M_{y,sx}=-67.88$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=50.91$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-15.66$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=9.39$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=160.00$ $\lambda_{rel,y}=0.44$ $\lambda_{rel,z}=0.96$ $K_{c,y}=0.97$ $K_{c,z}=0.72$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.87$ Sfr.=0.07

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=359.18$ $M_y=249.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.04$ $\sigma_{m,d}=38.48$ Sfr.=0.40

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$

- Tensioni: $\tau_d=4.57$ Sfr.=0.25
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 5 SND $X_l=1.41$
 Sollecitazioni: $N=-1.54$ $T_z=18.60$ $M_y=2.28$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.28$ Sfr.=0.00
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.21$
 Sollecitazioni: $N=228.36$ $T_z=446.90$ $M_y=310.38$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-38.48$ Sfr.=0.38
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=1.60$
 Sollecitazioni: $N=-9.51$ $T_z=6.05$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4822) $f_{z,g}=0.02$ (L/6056)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7002) $f_{z,g}=0.02$ (L/8643)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3853) $f_{z,g}=0.03$ (L/4912)
- Asta n. 3271 (-1731 -1628) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=3.21$
 Sollecitazioni: $N=110.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-283.13$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=181.25$
 $L=678.97$ $\lambda_{rel,y}=1.53$ $\lambda_{rel,z}=3.99$ $K_{c,y}=0.36$ $K_{c,z}=0.06$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ $\sigma_{m,d}=25.75$ Sfr.=0.09
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=199.82$ $T_z=156.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-5.13$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.21$
 Sollecitazioni: $N=110.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-283.13$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=181.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.43$ $\sigma_{m,d}=25.75$ Sfr.=0.09
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=6.57$
 Sollecitazioni: $N=1.41$ $T_z=-192.21$ $M_y=40.39$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.22$ Sfr.=0.04
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=3.21$
 Sollecitazioni: $N=110.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-283.13$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.75$ Sfr.=0.09
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU $X_l=3.21$
 Sollecitazioni: $N=412.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-1285.56$ $T_y=2.19$ $M_z=-7.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=678.97$ $\lambda_{rel,y}=1.53$ $\lambda_{rel,z}=3.99$ $K_{c,y}=0.36$ $K_{c,z}=0.06$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.59$ $\sigma_{m,d}=115.91$ Sfr.=0.89
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=735.15$ $T_z=566.54$ $M_y=0.00$ $T_y=2.65$ $M_z=-18.01$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=77.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.83$ Sfr.=0.04
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.21$
 Sollecitazioni: $N=412.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-1285.56$ $T_y=2.19$ $M_z=-7.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.59$ $\sigma_{m,d}=115.91$ Sfr.=0.82
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=6.57$
 Sollecitazioni: $N=5.26$ $T_z=-877.97$ $M_y=192.32$ $T_y=2.19$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=10.13$ Sfr.=0.42
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=3.21$
 Sollecitazioni: $N=412.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-1285.56$ $T_y=2.19$ $M_z=-7.83$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=115.91$ Sfr.=0.80
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=2.31$ (L/284) $f_{z,g}=1.98$ (L/331)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=1.55$ (L/423) $f_{z,g}=1.33$ (L/492)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=2.91$ (L/225) $f_{z,g}=2.50$ (L/262)

Asta n. 3271 (-1628 -1144) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$

$L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.92$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.92$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.86$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=47.96$ $T_z=84.21$ $M_y=63.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.92$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 78 SLU Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$

$L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ Sfr.=0.38

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 13 SND Xl=1.53

Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L_{tors}=173.46$ $\lambda_{rel,m}=0.39$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND

Sollecitazioni: $N=-2.53$

[Par.] $M_{y,sx}=-66.08$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=49.56$

[Lin.] $M_{z,sx}=14.75$ $M_{z,dx}=0.00$ $M_{z,eq}=-8.85$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=173.46$ $\lambda_{rel,y}=0.47$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.96$ $K_{c,z}=0.66$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.56$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 17 SLU Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=319.16$ $M_y=242.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 78 SLU Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=36.92$ Sfr.=0.38

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=18.00$

Tensioni: $\tau_d=4.01$ Sfr.=0.22

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 13 SND Xl=1.53

Sollecitazioni: $N=-2.05$ $T_z=16.04$ $M_y=2.11$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU Xl=0.22

Sollecitazioni: $N=181.76$ $T_z=392.56$ $M_y=297.82$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-36.92$ Sfr.=0.37

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND Xl=1.73

Sollecitazioni: $N=-8.45$ $T_z=4.81$ $M_y=0.00$ $T_y=2.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.03$ (L/4850) $f_{z,g}=0.03$ (L/5882)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.02$ (L/7167) $f_{z,g}=0.02$ (L/8485)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.04$ (L/3843) $f_{z,g}=0.03$ (L/4749)

Asta n. 6022 (-1801 193) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-146.53$ $T_z=-48.51$ $M_y=8.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.07$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-146.53$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-8.46$ $M_{y,eq}=6.34$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.33$ $M_{z,dx}=0.26$ $M_{z,eq}=0.31$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.47$ $\sigma_{m,d}=-3.99$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-146.53$ $T_z=-48.51$ $M_y=8.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ci}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-146.53$ $T_z=-48.51$ $M_y=8.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.47$ $\sigma_{m,d}=-5.07$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-146.53$ $T_z=-48.51$ $M_y=8.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.07$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.12$
Sollecitazioni: $N=-146.53$ $T_z=24.52$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.47$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 7 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=420.27$ $T_z=-48.29$ $M_y=8.30$ $T_y=1.35$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=70.28$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.20$ $\sigma_{m,d}=4.98$ $Sfr.=0.10$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-219.98$ $T_z=-105.54$ $M_y=16.34$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.80$ $Sfr.=0.11$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SND $Xl=0.27$
Sollecitazioni: $N=-320.82$ $T_z=10.13$ $M_y=-2.46$ $T_y=-6.65$ $M_z=3.71$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.70$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 19 SLU
Sollecitazioni: $N=-219.98$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-16.34$ $M_{y,eq}=12.25$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.30$ $M_{z,dx}=0.43$ $M_{z,eq}=0.38$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.20$ $\sigma_{m,d}=-7.58$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.12$
Sollecitazioni: $N=420.27$ $T_z=24.75$ $M_y=0.00$ $T_y=1.35$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.20$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 7 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=420.27$ $T_z=-48.29$ $M_y=8.30$ $T_y=1.35$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.20$ $\sigma_{m,d}=4.98$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU Xl=0.83
 Sollecitazioni: N=-219.98 Tz=-105.54 My=16.34 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=16.00
 Tensioni: $\tau_d=2.37$ Sfr.=0.15

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 19 SLU Xl=0.83
 Sollecitazioni: N=-219.98 Tz=-105.54 My=16.34 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=84.44 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.20$ $\sigma_{m,d}=-9.80$ Sfr.=0.11

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU Xl=0.83
 Sollecitazioni: N=-219.98 Tz=-105.54 My=16.34 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.80$ Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND Xl=0.12
 Sollecitazioni: N=-713.32 Tz=24.30 My=0.00 Ty=-1.56 Mz=1.28 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.13$ Sfr.=0.06

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) f_{z,g}=0.00 (L/25059)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) f_{z,l}=0.00 (L/31795)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) f_{z,l}=0.00 (L/15897)

Asta n. 6022 (193 192) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=240.47 Tz=44.46 My=8.57 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
 L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ K_{c,y}=0.94 K_{c,z}=0.94
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.40$ $\sigma_{m,d}=5.14$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=240.47 Tz=44.46 My=8.57 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.40$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=240.47 Tz=44.46 My=8.57 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.40$ $\sigma_{m,d}=5.14$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=240.47 Tz=44.46 My=8.57 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_l=1.00 f_{v,d}=37.50
 Tensioni: $\tau_d=1.00$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=240.47 Tz=44.46 My=8.57 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.14$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=335.68 Tz=97.10 My=16.59 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=51.11
 L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ K_{c,y}=0.94 K_{c,z}=0.94
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.36$ $\sigma_{m,d}=9.96$ Sfr.=0.18

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=-88.24 Tz=44.72 My=8.75 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 Ltors=88.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ K_{crit}=1.00
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.25$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: N=-88.24
 [Par.] My,sx=-8.75 My,dx=-5.38 My,eq=6.56
 [Lin.] Mz,sx=-0.71 Mz,dx=0.60 Mz,eq=0.67
 Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
 L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ K_{c,y}=0.94 K_{c,z}=0.94
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.88$ $\sigma_{m,d}=-4.34$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND Xl=0.05
 Sollecitazioni: N=578.99 Tz=44.34 My=8.52 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
 Resistenze: K_{mod}=1.10 K_h=1.00 f_{c,0,t}=70.28

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=5.79$ Sfr.=0.08

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=335.68$ $T_z=97.10$ $M_y=16.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.36$ $\sigma_{m,d}=9.96$ Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=335.68$ $T_z=97.10$ $M_y=16.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.18$ Sfr.=0.14

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-88.24$ $T_z=44.72$ $M_y=8.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.88$ $\sigma_{m,d}=-5.25$ Sfr.=0.04

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=335.68$ $T_z=97.10$ $M_y=16.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.96$ Sfr.=0.11

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-98.05$ $T_z=44.58$ $M_y=8.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.98$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 70 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/61727)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/62914)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/36350)

Asta n. 6022 (192 194) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=215.21$ $T_z=40.60$ $M_y=5.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.15$ $\sigma_{m,d}=3.21$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=215.21$ $T_z=40.60$ $M_y=5.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.15$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=215.21$ $T_z=40.60$ $M_y=5.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.15$ $\sigma_{m,d}=3.21$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=215.21$ $T_z=40.60$ $M_y=5.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=215.21$ $T_z=40.60$ $M_y=5.35$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.21$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=303.47$ $T_z=91.33$ $M_y=11.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.03$ $\sigma_{m,d}=7.10$ Sfr.=0.14

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=320.84$ $T_z=67.22$ $M_y=8.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.21$ Sfr.=0.06

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=303.47$ $T_z=91.33$ $M_y=11.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.03$ $\sigma_{m,d}=7.10$ Sfr.=0.14

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=303.47$ $T_z=91.33$ $M_y=11.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=2.05$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=303.47$ $T_z=91.33$ $M_y=11.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.10$ $Sfr.=0.08$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/50721)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/52344)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/33902)

Asta n. 6022 (194 190) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=133.12$ $T_z=40.72$ $M_y=5.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.33$ $\sigma_{m,d}=3.18$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=133.12$ $T_z=40.72$ $M_y=5.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.33$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=133.12$ $T_z=40.72$ $M_y=5.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.33$ $\sigma_{m,d}=3.18$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=133.12$ $T_z=40.72$ $M_y=5.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.92$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=133.12$ $T_z=40.72$ $M_y=5.30$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.18$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=187.10$ $T_z=91.57$ $M_y=11.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.87$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.12$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=198.91$ $T_z=67.46$ $M_y=8.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.99$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=187.10$ $T_z=91.57$ $M_y=11.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.87$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.12$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=187.10$ $T_z=91.57$ $M_y=11.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=2.06$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=187.10$ $T_z=91.57$ $M_y=11.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.08$ $Sfr.=0.08$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/47413)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/53196)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/31457)

Asta n. 6022 (190 188) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=83.09$ $T_z=40.46$ $M_y=5.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$

L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=3.07$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=83.09 T_z=40.46 M_y=5.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=83.09 T_z=40.46 M_y=5.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.83$ $\sigma_{m,d}=3.07$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=83.09 T_z=40.46 M_y=5.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=83.09 T_z=40.46 M_y=5.12 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.07$ Sfr.=0.01

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=115.37 T_z=91.17 M_y=11.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=51.11
L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.15$ $\sigma_{m,d}=6.92$ Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=146.37 T_z=67.08 M_y=8.49 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.46$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=115.37 T_z=91.17 M_y=11.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.15$ $\sigma_{m,d}=6.92$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=115.37 T_z=91.17 M_y=11.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=16.00
Tensioni: $\tau_d=2.05$ Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=115.37 T_z=91.17 M_y=11.53 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.92$ Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) f_{z,g}=0.00 (L/45756)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) f_{z,g}=0.00 (L/52767)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) f_{z,t}=0.00 (L/30014)

Asta n. 6022 (188 189) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=61.41 T_z=40.42 M_y=5.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,t}=119.79
L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $\sigma_{m,d}=3.08$ Sfr.=0.02

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=61.41 T_z=40.42 M_y=5.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=61.41 T_z=40.42 M_y=5.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hy}=1.00 K_{hz}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $\sigma_{m,d}=3.08$ Sfr.=0.02

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=61.41 T_z=40.42 M_y=5.14 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05

Sollecitazioni: $N=61.41$ $T_z=40.42$ $M_y=5.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.08$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=83.56$ $T_z=91.15$ $M_y=11.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=6.94$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=133.66$ $T_z=67.07$ $M_y=8.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.34$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=83.56$ $T_z=91.15$ $M_y=11.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.84$ $\sigma_{m,d}=6.94$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=83.56$ $T_z=91.15$ $M_y=11.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.05$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=83.56$ $T_z=91.15$ $M_y=11.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.94$ $Sfr.=0.08$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/46736)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/52344)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/30718)

Asta n. 6022 (189 191) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=57.88$ $T_z=40.48$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=3.10$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=57.88$ $T_z=40.48$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=57.88$ $T_z=40.48$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=3.10$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=57.88$ $T_z=40.48$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.91$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=57.88$ $T_z=40.48$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=76.64$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.63$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $\sigma_{m,d}=6.98$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=157.48$ $T_z=66.93$ $M_y=8.54$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.57$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=76.64$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.63$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.77$ $\sigma_{m,d}=6.98$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=76.64$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.63$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=2.05$ $Sfr.=0.13$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=76.64$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.63$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.98$ $Sfr.=0.08$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/46736)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/54526)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/30718)
- Asta n. 6022 (191 187) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=63.15$ $T_z=-41.15$ $M_y=5.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.63$ $\sigma_{m,d}=3.47$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=63.15$ $T_z=39.65$ $M_y=5.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.63$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=63.15$ $T_z=-41.15$ $M_y=5.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.63$ $\sigma_{m,d}=3.47$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=63.15$ $T_z=-41.15$ $M_y=5.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.93$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=63.15$ $T_z=-41.15$ $M_y=5.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.47$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 33 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=155.35$ $T_z=-91.19$ $M_y=11.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.10$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-35.68$ $T_z=-68.98$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.03$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-35.68$
[Par.] $M_{y,sx}=-8.52$ $M_{y,dx}=-10.06$ $M_{y,eq}=9.69$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.07$ $M_{z,dx}=0.19$ $M_{z,eq}=0.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.36$ $\sigma_{m,d}=-5.87$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=217.36$ $T_z=66.64$ $M_y=8.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.17$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 33 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=155.35$ $T_z=-91.19$ $M_y=11.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $\sigma_{m,d}=7.08$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=79.43$ $T_z=-91.67$ $M_y=12.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=2.06$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-35.68$ $T_z=-68.98$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.36$ $\sigma_{m,d}=-6.03$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=79.43$ $T_z=-91.67$ $M_y=12.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.28$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-76.97$ $T_z=39.04$ $M_y=5.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.77$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,0}=0.00$ (L/51520)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,1}=0.00$ (L/42213)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,1}=0.00$ (L/36553)
- Asta n. 6022 (187 -1802) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.97$ $T_z=40.84$ $M_y=5.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ $\sigma_{m,d}=3.51$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.97$ $T_z=40.84$ $M_y=5.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.97$ $T_z=40.84$ $M_y=5.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.44$ $\sigma_{m,d}=3.51$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.97$ $T_z=40.84$ $M_y=5.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.92$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.97$ $T_z=40.84$ $M_y=5.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.51$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=295.07$ $T_z=66.53$ $M_y=8.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=57.50$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.95$ $\sigma_{m,d}=5.39$ $Sfr.=0.11$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-96.65$ $T_z=91.12$ $M_y=12.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.56$ $Sfr.=0.08$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 11 SND $X_l=0.56$
 Sollecitazioni: $N=-57.93$ $T_z=-12.64$ $M_y=-1.46$ $T_y=10.72$ $M_z=5.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.18$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-96.65$
 [Par.] $M_{y,sx}=-12.61$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=9.46$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.19$ $M_{z,dx}=0.17$ $M_{z,eq}=0.18$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.97$ $\sigma_{m,d}=-5.78$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=295.07$ $T_z=66.53$ $M_y=8.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.95$ Sfr.=0.05

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=295.07$ $T_z=66.53$ $M_y=8.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.95$ $\sigma_{m,d}=5.39$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.66$ $T_z=90.51$ $M_y=12.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.04$ Sfr.=0.13

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-96.65$ $T_z=91.12$ $M_y=12.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.97$ $\sigma_{m,d}=-7.56$ Sfr.=0.08

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.66$ $T_z=90.51$ $M_y=12.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.34$ Sfr.=0.08

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-260.06$ $T_z=41.65$ $M_y=6.34$ $T_y=2.98$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.60$ Sfr.=0.02

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/20377)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/39946)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/14803)

Asta n. 6024 (-1799 185) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=42.27$ $T_z=-94.64$ $M_y=16.37$ $T_y=-3.74$ $M_z=-1.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=10.54$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=42.27$ $T_z=48.20$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.74$ $M_z=1.43$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=42.27$ $T_z=-94.64$ $M_y=16.37$ $T_y=-3.74$ $M_z=-1.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.42$ $\sigma_{m,d}=10.54$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=42.27$ $T_z=-94.64$ $M_y=16.37$ $T_y=-3.74$ $M_z=-1.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.13$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=42.27$ $T_z=-94.64$ $M_y=16.37$ $T_y=-3.74$ $M_z=-1.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.54$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=50.08$ $T_z=-208.00$ $M_y=31.98$ $T_y=-6.99$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=20.50$ Sfr.=0.24

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.69$
 Sollecitazioni: $N=-30.30$ $T_z=-69.73$ $M_y=7.11$ $T_y=-7.48$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.26$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-27.83$ $T_z=-98.42$ $M_y=19.03$ $T_y=-12.79$ $M_z=-4.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.94$ Sfr.=0.11

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-27.83$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-19.03$ $M_{y,eq}=14.28$
[Lin.] $M_{z,sx}=-4.81$ $M_{z,dx}=-4.20$ $M_{z,eq}=1.93$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ $\sigma_{m,d}=-9.72$ $Sfr.=0.08$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X1=0.12$
Sollecitazioni: $N=94.50$ $T_z=81.92$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.10$ $M_z=2.83$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.94$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=50.08$ $T_z=-208.00$ $M_y=31.98$ $T_y=-6.99$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=20.50$ $Sfr.=0.24$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=50.08$ $T_z=-208.00$ $M_y=31.98$ $T_y=-6.99$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.68$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=-27.83$ $T_z=-98.42$ $M_y=19.03$ $T_y=-12.79$ $M_z=-4.20$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.28$ $\sigma_{m,d}=-13.94$ $Sfr.=0.11$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=50.08$ $T_z=-208.00$ $M_y=31.98$ $T_y=-6.99$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-20.50$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X1=0.12$
Sollecitazioni: $N=-30.30$ $T_z=44.53$ $M_y=0.00$ $T_y=-7.48$ $M_z=3.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.30$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16336)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16753)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10752)
- Asta n. 6024 (185 184) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=55.26$ $T_z=84.01$ $M_y=13.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=8.17$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=55.26$ $T_z=84.01$ $M_y=13.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=55.26$ $T_z=84.01$ $M_y=13.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=8.17$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=55.26$ $T_z=84.01$ $M_y=13.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.89$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=55.26$ $T_z=84.01$ $M_y=13.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.17$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=69.64$ $T_z=187.06$ $M_y=27.94$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ $\sigma_{m,d}=17.46$ $Sfr.=0.21$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X1=0.05$

Sollecitazioni: $N=-8.98$ $T_z=81.96$ $M_y=12.52$ $T_y=1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.51$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-10.56$ $T_z=81.18$ $M_y=12.02$ $T_y=-4.27$ $M_z=3.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.06$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-10.56$
 [Par.] $M_{y,sx}=-12.02$ $M_{y,dx}=-10.33$ $M_{y,eq}=11.52$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-3.09$ $M_{z,dx}=-0.25$ $M_{z,eq}=1.75$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-7.97$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=117.62$ $T_z=138.05$ $M_y=21.39$ $T_y=-1.38$ $M_z=1.50$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.18$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=69.64$ $T_z=187.06$ $M_y=27.94$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ $\sigma_{m,d}=17.46$ $Sfr.=0.21$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=69.64$ $T_z=187.06$ $M_y=27.94$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.21$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-10.56$ $T_z=81.18$ $M_y=12.02$ $T_y=-4.27$ $M_z=3.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-9.06$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=69.64$ $T_z=187.06$ $M_y=27.94$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-17.46$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-10.56$ $T_z=81.18$ $M_y=12.02$ $T_y=-4.27$ $M_z=3.09$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/48111)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/27377)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/38716)

Asta n. 6024 (184 186) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=52.60$ $T_z=-79.51$ $M_y=10.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $\sigma_{m,d}=6.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=52.60$ $T_z=78.52$ $M_y=9.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=52.60$ $T_z=-79.51$ $M_y=10.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.53$ $\sigma_{m,d}=6.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=52.60$ $T_z=-79.51$ $M_y=10.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$

Sollecitazioni: $N=52.60$ $T_z=-79.51$ $M_y=10.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=66.17$ $T_z=-180.67$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=13.68$ $Sfr.=0.17$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-13.27$ $T_z=-79.50$ $M_y=9.98$ $T_y=-1.33$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.99$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-14.71$ $T_z=-79.35$ $M_y=9.99$ $T_y=-1.08$ $M_z=-1.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.81$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-14.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.72$ $M_{y,dx}=-9.99$ $M_{y,eq}=9.99$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.52$ $M_{z,dx}=-1.36$ $M_{z,eq}=-1.02$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-6.60$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=117.07$ $T_z=131.03$ $M_y=16.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=66.17$ $T_z=-180.67$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=13.68$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=66.17$ $T_z=-180.67$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.07$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-14.71$ $T_z=-79.35$ $M_y=9.99$ $T_y=-1.08$ $M_z=-1.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $\sigma_{m,d}=-6.81$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=66.17$ $T_z=-180.67$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.68$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-14.71$ $T_z=78.68$ $M_y=9.72$ $T_y=-1.08$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.15$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/21883)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26383)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14348)

Asta n. 6024 (186 182) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=50.76$ $T_z=79.25$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=50.76$ $T_z=79.25$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $Sfr.=0.00$

Relazione di calcolo

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=50.76$ $T_z=79.25$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.51$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=50.76$ $T_z=79.25$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=50.76$ $T_z=79.25$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.07$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=63.73$ $T_z=180.27$ $M_y=22.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.64$ $\sigma_{m,d}=13.77$ $Sfr.=0.17$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-18.43$ $T_z=-81.28$ $M_y=11.35$ $T_y=2.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.81$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-17.08$ $T_z=-81.23$ $M_y=11.31$ $T_y=-4.18$ $M_z=-3.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.71$ $Sfr.=0.07$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-17.08$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.58$ $M_{y,dx}=-11.31$ $M_{y,eq}=11.21$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.06$ $M_{z,dx}=-3.20$ $M_{z,eq}=-1.90$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-7.86$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=118.00$ $T_z=131.28$ $M_y=16.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.18$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=63.73$ $T_z=180.27$ $M_y=22.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.64$ $\sigma_{m,d}=13.77$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=63.73$ $T_z=180.27$ $M_y=22.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-17.08$ $T_z=-81.23$ $M_y=11.31$ $T_y=-4.18$ $M_z=-3.20$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-8.71$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=63.73$ $T_z=180.27$ $M_y=22.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.77$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-18.43$ $T_z=76.75$ $M_y=9.58$ $T_y=2.05$ $M_z=-1.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.18$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/23202)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/26172)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/15395)

Asta n. 6024 (182 180) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=49.63$ $T_z=-79.06$ $M_y=10.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=6.00$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=49.63$ $T_z=78.96$ $M_y=9.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=49.63$ $T_z=-79.06$ $M_y=10.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.50$ $\sigma_{m,d}=6.00$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=49.63$ $T_z=-79.06$ $M_y=10.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=49.63$ $T_z=-79.06$ $M_y=10.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.00$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=62.48$ $T_z=-180.13$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ $\sigma_{m,d}=13.69$ $Sfr.=0.17$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-16.95$ $T_z=-81.57$ $M_y=10.49$ $T_y=-3.15$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.29$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-16.95$ $T_z=76.45$ $M_y=8.49$ $T_y=-3.15$ $M_z=2.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.51$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-16.95$
 [Par.] $M_y,sx=-8.49$ $M_y,dx=-10.49$ $M_y,eq=10.49$
 [Lin.] $M_z,sx=-2.35$ $M_z,dx=-0.10$ $M_z,eq=1.37$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=121.73$ $T_z=130.86$ $M_y=16.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.22$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=62.48$ $T_z=-180.13$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ $\sigma_{m,d}=13.69$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=62.48$ $T_z=-180.13$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-16.95$ $T_z=-81.57$ $M_y=10.49$ $T_y=-3.15$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $\sigma_{m,d}=-6.29$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=62.48$ $T_z=-180.13$ $M_y=22.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.69$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-16.95$ $T_z=76.45$ $M_y=8.49$ $T_y=-3.15$ $M_z=2.35$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

- Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.17$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22958)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26068)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15181)
- Asta n. 6024 (180 181) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=48.44$ $T_z=79.08$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=48.44$ $T_z=79.08$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=48.44$ $T_z=79.08$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=48.44$ $T_z=79.08$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=48.44$ $T_z=79.08$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.04$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=60.84$ $T_z=180.12$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $\sigma_{m,d}=13.74$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-20.80$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.24$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.14$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-19.89$ $T_z=-79.41$ $M_y=10.31$ $T_y=0.00$ $M_z=1.21$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.91$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-19.89$
[Par.] $M_{y,sx}=-10.01$ $M_{y,dx}=-10.31$ $M_{y,eq}=10.31$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.08$ $M_{z,dx}=1.21$ $M_{z,eq}=1.16$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ $\sigma_{m,d}=-6.88$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=124.29$ $T_z=131.62$ $M_y=16.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.24$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=60.84$ $T_z=180.12$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.61$ $\sigma_{m,d}=13.74$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=60.84$ $T_z=180.12$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.83$

Sollecitazioni: $N=-19.89$ $T_z=-79.41$ $M_y=10.31$ $T_y=0.00$ $M_z=1.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.20$ $\sigma_{m,d}=-6.91$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=60.84$ $T_z=180.12$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.74$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-20.80$ $T_z=78.83$ $M_y=10.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23536)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26383)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15541)

Asta n. 6024 (181 183) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=47.55$ $T_z=79.33$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=6.02$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=47.55$ $T_z=79.33$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=47.55$ $T_z=79.33$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.48$ $\sigma_{m,d}=6.02$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=47.55$ $T_z=79.33$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=47.55$ $T_z=79.33$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.02$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=59.55$ $T_z=180.17$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ $\sigma_{m,d}=13.68$ $Sfr.=0.17$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=132.44$ $M_y=16.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.10$ $Sfr.=0.10$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-24.92$ $T_z=-79.25$ $M_y=9.94$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.67$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-24.92$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.75$ $M_{y,dx}=-9.94$ $M_{y,eq}=9.94$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.04$ $M_{z,dx}=-1.17$ $M_{z,eq}=-1.12$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-6.63$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=127.59$ $T_z=131.89$ $M_y=16.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.28$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=59.55$ $T_z=180.17$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.60$ $\sigma_{m,d}=13.68$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=59.55$ $T_z=180.17$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-24.92$ $T_z=-79.25$ $M_y=9.94$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.17$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-6.67$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=59.55$ $T_z=180.17$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.68$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-24.92$ $T_z=78.78$ $M_y=9.75$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22878)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/27492)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15007)

Asta n. 6024 (183 179) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=47.10$ $T_z=-80.96$ $M_y=11.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=6.85$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=47.10$ $T_z=77.07$ $M_y=9.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=47.10$ $T_z=-80.96$ $M_y=11.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=6.85$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=47.10$ $T_z=-80.96$ $M_y=11.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.82$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=47.10$ $T_z=-80.96$ $M_y=11.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.85$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=58.81$ $T_z=-181.77$ $M_y=24.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=14.50$ $Sfr.=0.17$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-5.69$ $T_z=-134.85$ $M_y=19.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-11.46$ $Sfr.=0.11$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-28.12$ $T_z=-83.38$ $M_y=12.75$ $T_y=-3.72$ $M_z=-2.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.15$ $Sfr.=0.07$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5.69$

[Par.] $M_{y, sx}=-16.62$ $M_{y, dx}=-19.10$ $M_{y, eq}=18.87$
 [Lin.] $M_{z, sx}=-0.30$ $M_{z, dx}=0.71$ $M_{z, eq}=0.55$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel, y}=0.53$ $\lambda_{rel, z}=0.53$ $K_{c, y}=0.94$ $K_{c, z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.06$ $\sigma_{m, d}=-11.65$ $Sfr.=0.12$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=131.91$ $T_z=128.64$ $M_y=16.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=1.32$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=58.81$ $T_z=-181.77$ $M_y=24.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=51.11$ $f_{m, y, d}=88.89$ $f_{m, z, d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.59$ $\sigma_{m, d}=14.50$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=58.81$ $T_z=-181.77$ $M_y=24.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.09$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-5.69$ $T_z=-134.85$ $M_y=19.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c, 0, d}=95.00$ $f_{m, y, d}=100.00$ $f_{m, z, d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.06$ $\sigma_{m, d}=-11.46$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=58.81$ $T_z=-181.77$ $M_y=24.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m, y, d}=88.89$ $f_{m, z, d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-14.50$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-29.07$ $T_z=76.30$ $M_y=9.57$ $T_y=2.20$ $M_z=-1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c, 0, d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d}=-0.29$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z, G}=0.00$ (L/26598)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/22030)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z, L}=0.00$ (L/18588)

Asta n. 6024 (179 -1862) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.17$ $T_z=81.51$ $M_y=12.44$ $T_y=1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c, 0, t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel, y}=0.54$ $\lambda_{rel, z}=0.54$ $K_{c, y}=0.94$ $K_{c, z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.43$ $\sigma_{m, d}=7.46$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.17$ $T_z=81.51$ $M_y=12.44$ $T_y=1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.43$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.17$ $T_z=81.51$ $M_y=12.44$ $T_y=1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c, 0, t}=119.79$ $f_{m, y, d}=208.33$ $f_{m, z, d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.43$ $\sigma_{m, d}=7.46$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.17$ $T_z=81.51$ $M_y=12.44$ $T_y=1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v, d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.83$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=43.17$ $T_z=81.51$ $M_y=12.44$ $T_y=1.92$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m, y, d}=208.33$ $f_{m, z, d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d}=-7.46$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=53.78$ $T_z=180.95$ $M_y=25.52$ $T_y=4.55$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c, 0, t}=51.11$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel, y}=0.54$ $\lambda_{rel, z}=0.54$ $K_{c, y}=0.94$ $K_{c, z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d}=0.54$ $\sigma_{m, d}=15.94$ $Sfr.=0.19$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-26.39$ $T_z=76.80$ $M_y=9.61$ $T_y=-1.65$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m, y, d}=122.22$ $f_{m, z, d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Relazione di calcolo

Ltors=90.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.77$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-21.55$ $T_z=138.82$ $M_y=22.52$ $T_y=4.12$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=90.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.41$ Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-21.55$
[Par.] $M_{y,sx}=-22.52$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=16.89$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.50$ $M_{z,dx}=0.97$ $M_{z,eq}=-0.60$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-10.49$ Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=135.85$ $T_z=132.13$ $M_y=18.51$ $T_y=2.03$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=53.78$ $T_z=180.95$ $M_y=25.52$ $T_y=4.55$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.54$ $\sigma_{m,d}=15.94$ Sfr.=0.19

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=53.78$ $T_z=180.95$ $M_y=25.52$ $T_y=4.55$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.07$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-21.55$ $T_z=138.82$ $M_y=22.52$ $T_y=4.12$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.22$ $\sigma_{m,d}=-14.41$ Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=53.78$ $T_z=180.95$ $M_y=25.52$ $T_y=4.55$ $M_z=-1.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-15.94$ Sfr.=0.18

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-32.52$ $T_z=78.21$ $M_y=10.46$ $T_y=-1.46$ $M_z=1.48$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.33$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/11439)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/26772)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/8066)

Asta n. 6025 (-1797 177) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=20.54$ $T_z=-93.95$ $M_y=15.89$ $T_y=-4.41$ $M_z=-1.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=10.47$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
Sollecitazioni: $N=20.54$ $T_z=48.88$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.41$ $M_z=1.55$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=20.54$ $T_z=-93.95$ $M_y=15.89$ $T_y=-4.41$ $M_z=-1.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=10.47$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=20.54$ $T_z=-93.95$ $M_y=15.89$ $T_y=-4.41$ $M_z=-1.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=2.12$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=20.54$ $T_z=-93.95$ $M_y=15.89$ $T_y=-4.41$ $M_z=-1.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.47$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.80$ $T_z=-206.91$ $M_y=31.21$ $T_y=-7.31$ $M_z=-2.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=20.24$ Sfr.=0.23

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X1=0.38$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=0.00$ $M_y=-15.32$ $T_y=-6.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.19$ Sfr.=0.09

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-206.37$ $M_y=30.83$ $T_y=-6.55$ $M_z=-2.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.83$ Sfr.=0.19

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-5.99$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-24.33$ $M_{y,eq}=18.25$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.76$ $M_{z,dx}=-1.68$ $M_{z,eq}=0.71$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-11.37$ Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X1=0.12$
 Sollecitazioni: $N=105.75$ $T_z=53.36$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.29$ $M_z=1.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.06$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.80$ $T_z=-206.91$ $M_y=31.21$ $T_y=-7.31$ $M_z=-2.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=20.24$ Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.80$ $T_z=-206.91$ $M_y=31.21$ $T_y=-7.31$ $M_z=-2.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.66$ Sfr.=0.29

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-5.99$ $T_z=-153.52$ $M_y=24.33$ $T_y=-4.88$ $M_z=-1.68$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-15.60$ Sfr.=0.15

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.80$ $T_z=-206.91$ $M_y=31.21$ $T_y=-7.31$ $M_z=-2.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-20.24$ Sfr.=0.22

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X1=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-64.67$ $T_z=44.39$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.52$ $M_z=1.96$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.65$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/16027)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 55 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/16519)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,i}=0.01$ (L/10617)

Asta n. 6025 (177 176) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=32.28$ $T_z=83.64$ $M_y=13.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=7.99$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=32.28$ $T_z=83.64$ $M_y=13.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=32.28$ $T_z=83.64$ $M_y=13.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=7.99$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=32.28$ $T_z=83.64$ $M_y=13.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.88$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=32.28$ $T_z=83.64$ $M_y=13.31$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.99$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=35.96$ $T_z=186.63$ $M_y=27.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ $\sigma_{m,d}=16.54$ $Sfr.=0.19$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-39.89$ $T_z=80.36$ $M_y=11.50$ $T_y=1.72$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.90$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-40.25$ $T_z=79.85$ $M_y=11.17$ $T_y=-4.22$ $M_z=3.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.58$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-40.25$
[Par.] $M_{y,sx}=-11.17$ $M_{y,dx}=-10.52$ $M_{y,eq}=11.17$
[Lin.] $M_{z,sx}=-3.12$ $M_{z,dx}=-0.17$ $M_{z,eq}=1.81$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-7.79$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=104.82$ $T_z=87.42$ $M_y=15.45$ $T_y=3.54$ $M_z=-2.17$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.05$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=35.96$ $T_z=186.63$ $M_y=27.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.36$ $\sigma_{m,d}=16.54$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=35.96$ $T_z=186.63$ $M_y=27.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.20$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-40.25$ $T_z=79.85$ $M_y=11.17$ $T_y=-4.22$ $M_z=3.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-8.58$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=35.96$ $T_z=186.63$ $M_y=27.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.54$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-40.25$ $T_z=79.85$ $M_y=11.17$ $T_y=-4.22$ $M_z=3.12$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/43331)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/27149)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/33554)

Asta n. 6025 (176 178) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=30.58$ $T_z=-79.62$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

- Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=33.58$ $T_z=78.41$ $M_y=9.59$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.58$ $T_z=-79.62$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.58$ $T_z=-79.62$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.58$ $T_z=-79.62$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.04$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.79$ $T_z=-180.87$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=13.73$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-132.69$ $M_y=16.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.09$ $Sfr.=0.10$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-41.39$ $T_z=-79.14$ $M_y=9.92$ $T_y=-1.22$ $M_z=-1.39$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-41.05$
[Par.] $M_{y,sx}=-9.73$ $M_{y,dx}=-9.91$ $M_{y,eq}=9.91$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.51$ $M_{z,dx}=0.39$ $M_{z,eq}=1.06$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.41$ $\sigma_{m,d}=-6.58$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=102.55$ $T_z=77.93$ $M_y=9.36$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.03$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.79$ $T_z=-180.87$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.34$ $\sigma_{m,d}=13.73$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.79$ $T_z=-180.87$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.07$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-41.39$ $T_z=-79.14$ $M_y=9.92$ $T_y=-1.22$ $M_z=-1.39$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.41$ $\sigma_{m,d}=-6.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=33.79$ $T_z=-180.87$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.73$ $Sfr.=0.15$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-41.39$ $T_z=78.89$ $M_y=9.82$ $T_y=-1.22$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.41$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22030)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26490)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14348)

Asta n. 6025 (178 174) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.42$ $T_z=79.38$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=6.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.42$ $T_z=79.38$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.42$ $T_z=79.38$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=6.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.42$ $T_z=79.38$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.42$ $T_z=79.38$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.08$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=32.26$ $T_z=180.52$ $M_y=22.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=13.79$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-6.27$ $T_z=133.18$ $M_y=17.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.23$ $Sfr.=0.10$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-42.20$ $T_z=-82.07$ $M_y=11.80$ $T_y=-4.81$ $M_z=-3.68$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.29$ $Sfr.=0.07$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-6.27$
[Par.] $M_{y,sx}=-17.05$ $M_{y,dx}=-15.88$ $M_{y,eq}=17.05$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.13$ $M_{z,dx}=0.03$ $M_{z,eq}=0.09$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-10.28$ $Sfr.=0.10$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=101.41$ $T_z=82.88$ $M_y=10.84$ $T_y=-2.53$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.01$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=32.26$ $T_z=180.52$ $M_y=22.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.32$ $\sigma_{m,d}=13.79$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=32.26$ $T_z=180.52$ $M_y=22.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-6.27$ $T_z=133.18$ $M_y=17.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-10.23$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=32.26$ $T_z=180.52$ $M_y=22.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.79$ Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-42.57$ $T_z=75.89$ $M_y=9.42$ $T_y=1.96$ $M_z=-1.35$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22878)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/25964)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15216)

Asta n. 6025 (174 172) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=28.14$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=28.14$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=28.14$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=28.14$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=28.14$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=30.51$ $T_z=-179.95$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=13.68$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=180.50$ $M_y=23.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.88$ Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-36.45$ $T_z=-81.95$ $M_y=10.53$ $T_y=2.85$ $M_z=1.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.96$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-14.41$
 [Par.] $M_{y,sx}=-17.27$ $M_{y,dx}=-16.50$ $M_{y,eq}=17.27$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.95$ $M_{z,dx}=-0.21$ $M_{z,eq}=-0.65$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ $\sigma_{m,d}=-10.75$ Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=87.25$ $T_z=130.75$ $M_y=16.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=30.51$ $T_z=-179.95$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.31$ $\sigma_{m,d}=13.68$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=30.51$ $T_z=-179.95$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.05$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-14.41$ $T_z=132.66$ $M_y=17.27$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ $\sigma_{m,d}=-10.36$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=30.51$ $T_z=-179.95$ $M_y=22.80$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.68$ Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-36.45$ $T_z=76.07$ $M_y=8.23$ $T_y=2.85$ $M_z=-1.15$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.36$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22958)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/25964)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15287)

Asta n. 6025 (172 173) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.33$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.33$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.33$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.33$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.33$ $T_z=79.06$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.33$ $T_z=180.10$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=13.71$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-3.82$ $T_z=180.17$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.71$ Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-38.33$ $T_z=-79.34$ $M_y=10.32$ $T_y=0.00$ $M_z=1.25$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.94$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-3.82$
[Par.] $M_{y,sx}=-22.85$ $M_{y,dx}=-22.67$ $M_{y,eq}=22.85$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.05$ $M_{z,dx}=0.15$ $M_{z,eq}=0.07$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-13.75$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=90.57$ $T_z=131.64$ $M_y=16.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.33$ $T_z=180.10$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.29$ $\sigma_{m,d}=13.71$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.33$ $T_z=180.10$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-3.82$ $T_z=180.17$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-13.71$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=29.33$ $T_z=180.10$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.71$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-38.33$ $T_z=78.69$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=1.22$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.38$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23452)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26277)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15468)

Asta n. 6025 (173 175) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.66$ $T_z=79.18$ $M_y=10.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.66$ $T_z=79.18$ $M_y=10.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.66$ $T_z=79.18$ $M_y=10.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.66$ $T_z=79.18$ $M_y=10.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.66$ $T_z=79.18$ $M_y=10.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.01$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=28.28$ $T_z=-179.94$ $M_y=22.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=13.67$ $Sfr.=0.16$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-7.71$ $T_z=180.08$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.71$ $Sfr.=0.14$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-40.41$ $T_z=-79.35$ $M_y=9.95$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.25$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.72$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-7.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-22.85$ $M_{y,dx}=-22.74$ $M_{y,eq}=22.85$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.17$ $M_{z,dx}=0.28$ $M_{z,eq}=0.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-13.85$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=94.37$ $T_z=131.68$ $M_y=16.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.94$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=28.28$ $T_z=-179.94$ $M_y=22.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=13.67$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=28.28$ $T_z=-179.94$ $M_y=22.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-7.71$ $T_z=180.08$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.08$ $\sigma_{m,d}=-13.71$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=28.28$ $T_z=-179.94$ $M_y=22.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.67$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-40.75$ $T_z=78.97$ $M_y=9.74$ $T_y=0.00$ $M_z=1.21$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.41$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23202)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/27608)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15252)

- Asta n. 6025 (175 171) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.28$ $T_z=-80.29$ $M_y=10.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.58$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.28$ $T_z=77.73$ $M_y=9.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.28$ $T_z=-80.29$ $M_y=10.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.58$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.28$ $T_z=-80.29$ $M_y=10.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.81$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.28$ $T_z=-80.29$ $M_y=10.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.58$ $Sfr.=0.03$

Relazione di calcolo

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=27.53$ $T_z=-180.68$ $M_y=23.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=14.06$ Sfr.=0.16
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-11.50$ $T_z=-180.59$ $M_y=23.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.08$ Sfr.=0.14
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-43.42$ $T_z=-82.69$ $M_y=12.25$ $T_y=-4.07$ $M_z=-2.85$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.06$ Sfr.=0.07
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-11.50$
[Par.] $M_{y,sx}=-22.95$ $M_{y,dx}=-23.46$ $M_{y,eq}=23.46$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.27$ $M_{z,dx}=0.11$ $M_{z,eq}=0.21$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-14.20$ Sfr.=0.14
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=98.91$ $T_z=129.52$ $M_y=16.45$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.99$ Sfr.=0.02
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=27.53$ $T_z=-180.68$ $M_y=23.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.28$ $\sigma_{m,d}=14.06$ Sfr.=0.16
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=27.53$ $T_z=-180.68$ $M_y=23.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.07$ Sfr.=0.25
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-11.50$ $T_z=-180.59$ $M_y=23.46$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.11$ $\sigma_{m,d}=-14.08$ Sfr.=0.14
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=27.53$ $T_z=-180.68$ $M_y=23.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.06$ Sfr.=0.16
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-43.42$ $T_z=75.33$ $M_y=9.38$ $T_y=-4.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ Sfr.=0.00
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/25263)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/22180)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/17355)
- Asta n. 6025 (171 -1798) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=21.27$ $T_z=81.08$ $M_y=12.18$ $T_y=2.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=7.31$ Sfr.=0.04
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=21.27$ $T_z=81.08$ $M_y=12.18$ $T_y=2.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ Sfr.=0.00
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=21.27$ $T_z=81.08$ $M_y=12.18$ $T_y=2.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=7.31$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=21.27$ $T_z=81.08$ $M_y=12.18$ $T_y=2.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.82$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=21.27$ $T_z=81.08$ $M_y=12.18$ $T_y=2.34$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.31$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.64$ $T_z=180.19$ $M_y=25.06$ $T_y=4.49$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=15.81$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.45$
 Sollecitazioni: $N=-25.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-9.67$ $T_y=4.60$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.80$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-25.17$ $T_z=182.38$ $M_y=26.38$ $T_y=4.60$ $M_z=-1.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.91$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-25.17$
 [Par.] $M_{y,sx}=-26.38$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=19.79$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.80$ $M_{z,dx}=0.96$ $M_{z,eq}=-0.72$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-12.30$ $Sfr.=0.12$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=102.43$ $T_z=131.06$ $M_y=17.86$ $T_y=3.35$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.02$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.64$ $T_z=180.19$ $M_y=25.06$ $T_y=4.49$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=15.81$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.64$ $T_z=180.19$ $M_y=25.06$ $T_y=4.49$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-25.17$ $T_z=182.38$ $M_y=26.38$ $T_y=4.60$ $M_z=-1.80$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-16.91$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.64$ $T_z=180.19$ $M_y=25.06$ $T_y=4.49$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-15.81$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-50.28$ $T_z=138.39$ $M_y=22.26$ $T_y=3.73$ $M_z=-2.08$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.50$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/12306)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/27354)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/8723)
- Asta n. 6027 (-1795 165) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=11.79$ $T_z=-93.32$ $M_y=15.44$ $T_y=-3.95$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=10.16$ Sfr.=0.05
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=11.79$ $T_z=49.52$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.95$ $M_z=1.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=11.79$ $T_z=-93.32$ $M_y=15.44$ $T_y=-3.95$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=10.16$ Sfr.=0.05
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=11.79$ $T_z=-93.32$ $M_y=15.44$ $T_y=-3.95$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.10$ Sfr.=0.06
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=11.79$ $T_z=-93.32$ $M_y=15.44$ $T_y=-3.95$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.16$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=5.22$ $T_z=-205.83$ $M_y=30.45$ $T_y=-6.81$ $M_z=-2.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=19.73$ Sfr.=0.22
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.38$
 Sollecitazioni: $N=-4.86$ $T_z=0.00$ $M_y=-15.59$ $T_y=-6.35$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=9.36$ Sfr.=0.09
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-4.86$ $T_z=-205.32$ $M_y=30.09$ $T_y=-6.35$ $M_z=-2.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.34$ Sfr.=0.19
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4.86$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-30.09$ $M_{y,eq}=22.57$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-2.33$ $M_{z,dx}=-2.15$ $M_{z,eq}=0.93$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-14.10$ Sfr.=0.14
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=99.61$ $T_z=54.12$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.06$ $M_z=1.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.00$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=5.22$ $T_z=-205.83$ $M_y=30.45$ $T_y=-6.81$ $M_z=-2.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.05$ $\sigma_{m,d}=19.73$ Sfr.=0.22
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=5.22$ $T_z=-205.83$ $M_y=30.45$ $T_y=-6.81$ $M_z=-2.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.63$ Sfr.=0.29
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-4.86$ $T_z=-205.32$ $M_y=30.09$ $T_y=-6.35$ $M_z=-2.15$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.05$ $\sigma_{m,d}=-19.34$ Sfr.=0.19
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=5.22$ $T_z=-205.83$ $M_y=30.45$ $T_y=-6.81$ $M_z=-2.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.73$ Sfr.=0.22
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-76.02$ $T_z=44.91$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.85$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.76$ Sfr.=0.01
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16158)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16519)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10733)

Asta n. 6027 (165 163) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=22.07$ $T_z=83.36$ $M_y=13.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.84$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=22.07$ $T_z=83.36$ $M_y=13.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=22.07$ $T_z=83.36$ $M_y=13.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.22$ $\sigma_{m,d}=7.84$ $Sfr.=0.04$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=22.07$ $T_z=83.36$ $M_y=13.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.88$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=22.07$ $T_z=83.36$ $M_y=13.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.84$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=19.92$ $T_z=186.17$ $M_y=27.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=16.30$ $Sfr.=0.19$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-51.75$ $T_z=79.79$ $M_y=11.07$ $T_y=1.61$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.64$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=81.60$ $M_y=12.06$ $T_y=-10.57$ $M_z=5.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.72$ $Sfr.=0.08$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-51.79$
[Par.] $M_{y,sx}=-10.84$ $M_{y,dx}=-10.54$ $M_{y,eq}=10.84$
[Lin.] $M_{z,sx}=-3.29$ $M_{z,dx}=-0.13$ $M_{z,eq}=1.92$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ $\sigma_{m,d}=-7.66$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=95.93$ $T_z=87.32$ $M_y=15.30$ $T_y=3.87$ $M_z=-2.47$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.96$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=19.92$ $T_z=186.17$ $M_y=27.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=16.30$ $Sfr.=0.19$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=19.92$ $T_z=186.17$ $M_y=27.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.19$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-51.79$ $T_z=79.41$ $M_y=10.84$ $T_y=-4.38$ $M_z=3.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ $\sigma_{m,d}=-8.48$ $Sfr.=0.06$

Relazione di calcolo

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.92$ $T_z=186.17$ $M_y=27.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.30$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-51.79$ $T_z=79.41$ $M_y=10.84$ $T_y=-4.38$ $M_z=3.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/40640)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/27037)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/30863)
- Asta n. 6027 (163 164) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=20.99$ $T_z=-79.69$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=6.05$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.99$ $T_z=78.34$ $M_y=9.55$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=20.99$ $T_z=-79.69$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.21$ $\sigma_{m,d}=6.05$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=20.99$ $T_z=-79.69$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=20.99$ $T_z=-79.69$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.05$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-180.97$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=13.75$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-132.77$ $M_y=16.83$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.10$ $Sfr.=0.10$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-1.25$ $T_z=-79.36$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.91$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 9 SND
 Sollecitazioni: $N=-1.25$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.76$ $M_{y,dx}=-10.03$ $M_{y,eq}=10.03$
 [Lin.] $M_{z,sx}=2.98$ $M_{z,dx}=-3.14$ $M_{z,eq}=-3.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.87$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=94.21$ $T_z=77.79$ $M_y=9.28$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.94$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-180.97$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=13.75$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-180.97$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.07$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 9 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-1.25$ $T_z=-79.36$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.14$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-7.91$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-180.97$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.75$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-52.23$ $T_z=78.89$ $M_y=9.83$ $T_y=-1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.52$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/21883)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26277)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/14286)

Asta n. 6027 (164 169) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.27$ $T_z=79.33$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=6.08$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.27$ $T_z=79.33$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.27$ $T_z=79.33$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=6.08$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.27$ $T_z=79.33$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=20.27$ $T_z=79.33$ $M_y=10.13$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.08$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=17.71$ $T_z=180.46$ $M_y=22.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=13.79$ $Sfr.=0.16$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=180.98$ $M_y=23.10$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.86$ $Sfr.=0.14$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-1.16$ $T_z=-79.64$ $M_y=10.39$ $T_y=-12.19$ $M_z=-7.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.62$ $Sfr.=0.08$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4.30$
 [Par.] $M_{y,sx}=-17.04$ $M_{y,dx}=-16.00$ $M_{y,eq}=17.04$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.13$ $M_{z,dx}=-0.03$ $M_{z,eq}=0.07$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-10.26$ Sfr.=0.10

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=93.46$ $T_z=82.89$ $M_y=10.86$ $T_y=-2.57$ $M_z=1.33$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=17.71$ $T_z=180.46$ $M_y=22.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=13.79$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=17.71$ $T_z=180.46$ $M_y=22.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-4.30$ $T_z=133.00$ $M_y=17.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-10.22$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=17.71$ $T_z=180.46$ $M_y=22.99$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.79$ Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-52.92$ $T_z=75.77$ $M_y=9.41$ $T_y=1.97$ $M_z=-1.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23039)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/25862)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15287)

Asta n. 6027 (169 167) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=19.54$ $T_z=-79.07$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.54$ $T_z=78.96$ $M_y=9.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=19.54$ $T_z=-79.07$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.20$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=19.54$ $T_z=-79.07$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=19.54$ $T_z=-79.07$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.02$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=16.65$ $T_z=-180.08$ $M_y=22.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=13.70$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-4.22$ $T_z=180.29$ $M_y=23.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.81$ Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.05$

Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=78.61$ $M_y=9.76$ $T_y=11.43$ $M_z=-6.94$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.02$ $Sfr.=0.07$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-4.22$
 [Par.] $M_{y,sx}=-23.02$ $M_{y,dx}=-22.75$ $M_{y,eq}=23.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.73$ $M_{z,dx}=-0.03$ $M_{z,eq}=-0.45$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-14.09$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=85.10$ $T_z=82.02$ $M_y=11.83$ $T_y=-2.02$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.85$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=16.65$ $T_z=-180.08$ $M_y=22.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.17$ $\sigma_{m,d}=13.70$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=16.65$ $T_z=-180.08$ $M_y=22.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-4.22$ $T_z=180.29$ $M_y=23.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ $\sigma_{m,d}=-13.81$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=16.65$ $T_z=-180.08$ $M_y=22.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.70$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-46.02$ $T_z=75.90$ $M_y=8.13$ $T_y=2.84$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22878)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/25862)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15146)

Asta n. 6027 (167 168) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.04$ $T_z=79.13$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.04$ $T_z=79.13$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.04$ $T_z=79.13$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.04$ $T_z=79.13$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=19.04$ $T_z=79.13$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=15.88$ $T_z=180.21$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=13.72$ $Sfr.=0.16$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-7.28$ $T_z=180.28$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.72$ $Sfr.=0.14$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-1.12$ $T_z=-79.30$ $M_y=10.14$ $T_y=1.51$ $M_z=3.80$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.37$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
Sollecitazioni: $N=-7.28$
[Par.] $M_{y,sx}=-22.87$ $M_{y,dx}=-22.61$ $M_{y,eq}=22.87$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.02$ $M_{z,dx}=0.18$ $M_{z,eq}=0.12$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-13.79$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=85.65$ $T_z=79.50$ $M_y=10.01$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.18$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.86$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=15.88$ $T_z=180.21$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=13.72$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=15.88$ $T_z=180.21$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-7.28$ $T_z=180.28$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.07$ $\sigma_{m,d}=-13.72$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=15.88$ $T_z=180.21$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.72$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-47.56$ $T_z=78.77$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=1.26$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.48$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23120)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26172)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15216)

Asta n. 6027 (168 170) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=78.83$ $M_y=9.98$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.19$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$

-
- Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.63$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.07$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=15.13$ $T_z=-180.52$ $M_y=23.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=13.90$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-10.41$ $T_z=-180.44$ $M_y=23.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.90$ $Sfr.=0.14$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-1.92$ $T_z=79.21$ $M_y=9.97$ $T_y=-1.17$ $M_z=3.82$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.27$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-10.41$
 [Par.] $M_{y,sx}=-22.77$ $M_{y,dx}=-23.16$ $M_{y,eq}=23.16$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.19$ $M_{z,dx}=0.18$ $M_{z,eq}=0.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=-14.01$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=87.04$ $T_z=79.02$ $M_y=10.25$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=15.13$ $T_z=-180.52$ $M_y=23.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.15$ $\sigma_{m,d}=13.90$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=15.13$ $T_z=-180.52$ $M_y=23.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-10.41$ $T_z=-180.44$ $M_y=23.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.10$ $\sigma_{m,d}=-13.90$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=15.13$ $T_z=-180.52$ $M_y=23.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.90$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-49.78$ $T_z=78.65$ $M_y=9.71$ $T_y=0.00$ $M_z=1.18$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.50$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/23967)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/27725)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/15766)
- Asta n. 6027 (170 166) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=18.36$ $T_z=79.48$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=18.36$ $T_z=79.48$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=18.36$ $T_z=79.48$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=18.36$ $T_z=79.48$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=18.36$ $T_z=79.48$ $M_y=10.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.07$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=14.45$ $T_z=182.13$ $M_y=23.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $\sigma_{m,d}=13.87$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-13.60$ $T_z=182.38$ $M_y=23.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.93$ $Sfr.=0.14$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 13 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-2.73$ $T_z=-80.68$ $M_y=11.02$ $T_y=-10.62$ $M_z=-5.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.19$ $Sfr.=0.07$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-13.60$
 [Par.] $M_{y,sx}=-23.22$ $M_{y,dx}=-21.32$ $M_{y,eq}=23.22$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.15$ $M_{z,dx}=-0.30$ $M_{z,eq}=-0.12$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ $\sigma_{m,d}=-14.01$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=89.25$ $T_z=81.04$ $M_y=10.57$ $T_y=-2.31$ $M_z=1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.89$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=14.45$ $T_z=182.13$ $M_y=23.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $\sigma_{m,d}=13.87$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=14.45$ $T_z=182.13$ $M_y=23.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.10$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-13.60$ $T_z=182.38$ $M_y=23.22$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.14$ $\sigma_{m,d}=-13.93$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=14.45$ $T_z=182.13$ $M_y=23.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.87$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-52.53$ $T_z=77.92$ $M_y=9.67$ $T_y=1.69$ $M_z=-1.25$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/21594)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/21737)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14475)

Asta n. 6027 (166 -1796) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=16.26$ $T_z=77.63$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=6.07$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=16.26$ $T_z=77.63$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=16.26$ $T_z=77.63$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.16$ $\sigma_{m,d}=6.07$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=16.26$ $T_z=77.63$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.75$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=16.26$ $T_z=77.63$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.07$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=12.08$ $T_z=174.57$ $M_y=21.69$ $T_y=2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=13.02$ Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 50 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-14.66$ $T_z=130.43$ $M_y=17.48$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-10.49$ Sfr.=0.10

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-21.21$ $T_z=175.95$ $M_y=22.52$ $T_y=1.84$ $M_z=-1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-14.14$ Sfr.=0.14

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 49 SLU
 Sollecitazioni: $N=-21.21$
 [Par.] $M_{y,sx}=-22.52$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=16.89$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.04$ $M_{z,dx}=0.06$ $M_{z,eq}=-0.60$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-10.49$ Sfr.=0.11

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=74.41$ $T_z=126.75$ $M_y=15.28$ $T_y=3.40$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.74$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=12.08$ $T_z=174.57$ $M_y=21.69$ $T_y=2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.12$ $\sigma_{m,d}=13.02$ Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=12.08$ $T_z=174.57$ $M_y=21.69$ $T_y=2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.93$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 49 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-21.21$ $T_z=175.95$ $M_y=22.52$ $T_y=1.84$ $M_z=-1.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.21$ $\sigma_{m,d}=-14.14$ Sfr.=0.14

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=12.08$ $T_z=174.57$ $M_y=21.69$ $T_y=2.74$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.02$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-50.22$ $T_z=73.81$ $M_y=7.82$ $T_y=0.00$ $M_z=2.05$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.50$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23967)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/34474)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/17061)

Asta n. 6029 (-1752 -1751) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-309.78$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.36$ $M_{z,dx}=0.16$ $M_{z,eq}=0.28$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.20$ $\sigma_{m,d}=14.79$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-309.78$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
Sollecitazioni: $N=-309.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.20$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
Sollecitazioni: $N=-309.78$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-309.78$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.20$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1151.87$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.14$ $M_{z,dx}=0.47$ $M_{z,eq}=0.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-23.04$ $\sigma_{m,d}=19.84$ $Sfr.=0.49$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1151.87$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.14$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1151.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-23.04$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.36$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1151.87$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 46 SLU $Xl=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1351.99$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.04$ $Sfr.=0.28$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/5541720)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)

Asta n. 6030 (-1803 1153) Tlg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.49$ $T_z=-92.68$ $M_y=14.99$ $T_y=-3.25$ $M_z=-1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=9.79$ $Sfr.=0.05$

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=18.49$ $T_z=50.15$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.25$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $Sfr.=0.00$

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.49$ $T_z=-92.68$ $M_y=14.99$ $T_y=-3.25$ $M_z=-1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.18$ $\sigma_{m,d}=9.79$ $Sfr.=0.05$

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.49$ $T_z=-92.68$ $M_y=14.99$ $T_y=-3.25$ $M_z=-1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.09$ $Sfr.=0.06$

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=18.49$ $T_z=-92.68$ $M_y=14.99$ $T_y=-3.25$ $M_z=-1.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.79$ $Sfr.=0.05$

 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=14.08$ $T_z=-204.81$ $M_y=29.73$ $T_y=-5.79$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $\sigma_{m,d}=19.15$ $Sfr.=0.21$

 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=0.36$
 Sollecitazioni: $N=-4.49$ $T_z=0.00$ $M_y=-5.76$ $T_y=7.87$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.46$ $Sfr.=0.03$

 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-47.82$ $T_z=-96.86$ $M_y=17.94$ $T_y=-10.16$ $M_z=-5.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.81$ $Sfr.=0.11$

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-47.82$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-17.94$ $M_{y,eq}=13.45$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-2.09$ $M_{z,dx}=-5.07$ $M_{z,eq}=-2.21$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.48$ $\sigma_{m,d}=-9.40$ $Sfr.=0.08$

 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=86.51$ $T_z=54.65$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.61$ $M_z=1.89$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $Sfr.=0.01$

 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=14.08$ $T_z=-204.81$ $M_y=29.73$ $T_y=-5.79$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.14$ $\sigma_{m,d}=19.15$ $Sfr.=0.21$

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=14.08$ $T_z=-204.81$ $M_y=29.73$ $T_y=-5.79$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.61$ $Sfr.=0.29$

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-47.82$ $T_z=-96.86$ $M_y=17.94$ $T_y=-10.16$ $M_z=-5.07$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.48$ $\sigma_{m,d}=-13.81$ $Sfr.=0.11$

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=14.08$ $T_z=-204.81$ $M_y=29.73$ $T_y=-5.79$ $M_z=-2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-19.15$ $Sfr.=0.21$

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.12$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=-49.52$ $T_z=45.65$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.90$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.50$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16114)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16519)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/10791)

Asta n. 6030 (1153 200) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.42$ $T_z=83.13$ $M_y=12.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=7.75$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.42$ $T_z=83.13$ $M_y=12.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.42$ $T_z=83.13$ $M_y=12.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=7.75$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.42$ $T_z=83.13$ $M_y=12.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.87$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.42$ $T_z=83.13$ $M_y=12.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.75$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.63$ $T_z=185.79$ $M_y=26.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=16.14$ $Sfr.=0.19$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-31.42$ $T_z=79.76$ $M_y=11.03$ $T_y=2.41$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.62$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-31.95$ $T_z=79.19$ $M_y=10.68$ $T_y=-5.16$ $M_z=3.61$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.57$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-31.95$
[Par.] $M_{y,sx}=-10.68$ $M_{y,dx}=-10.54$ $M_{y,eq}=10.68$
[Lin.] $M_{z,sx}=-3.61$ $M_{z,dx}=-0.42$ $M_{z,eq}=2.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ $\sigma_{m,d}=-7.61$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=86.80$ $T_z=87.07$ $M_y=15.14$ $T_y=4.82$ $M_z=-2.87$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.87$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.63$ $T_z=185.79$ $M_y=26.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=16.14$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.63$ $T_z=185.79$ $M_y=26.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.18$ $Sfr.=0.26$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-31.95$ $T_z=79.19$ $M_y=10.68$ $T_y=-5.16$ $M_z=3.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ $\sigma_{m,d}=-8.57$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.63$ $T_z=185.79$ $M_y=26.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.14$ $Sfr.=0.18$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-31.95$ $T_z=79.19$ $M_y=10.68$ $T_y=-5.16$ $M_z=3.61$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.32$ $Sfr.=0.00$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/38716)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26816)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/29080)
- Asta n. 6030 (200 1154) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=-79.66$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=78.37$ $M_y=9.57$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=-79.66$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=-79.66$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=-79.66$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.04$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.77$ $T_z=-180.92$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=13.74$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-36.57$ $T_z=-79.24$ $M_y=9.90$ $T_y=-1.53$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.94$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-36.57$ $T_z=78.79$ $M_y=9.73$ $T_y=-1.53$ $M_z=1.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.99$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-36.57$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.73$ $M_{y,dx}=-9.90$ $M_{y,eq}=9.90$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.92$ $M_{z,dx}=0.73$ $M_{z,eq}=1.44$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ $\sigma_{m,d}=-6.81$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=90.62$ $T_z=77.81$ $M_y=9.27$ $T_y=0.00$ $M_z=1.16$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.91$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.77$ $T_z=-180.92$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=13.74$ $Sfr.=0.16$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.77$ $T_z=-180.92$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.07$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-36.57$ $T_z=78.79$ $M_y=9.73$ $T_y=-1.53$ $M_z=1.92$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ $\sigma_{m,d}=-6.99$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.77$ $T_z=-180.92$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.74$ $Sfr.=0.15$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-37.31$ $T_z=78.93$ $M_y=9.86$ $T_y=-1.13$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.37$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22105)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26490)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14412)
- Asta n. 6030 (1154 198) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.29$ $T_z=79.20$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.29$ $T_z=79.20$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.29$ $T_z=79.20$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.07$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.29$ $T_z=79.20$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.29$ $T_z=79.20$ $M_y=10.11$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.07$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.32$ $T_z=180.28$ $M_y=22.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.78$ $Sfr.=0.16$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-42.83$ $T_z=-82.23$ $M_y=11.93$ $T_y=3.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.16$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-41.84$ $T_z=-82.25$ $M_y=11.91$ $T_y=-6.06$ $M_z=-4.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.77$ $Sfr.=0.07$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND

Sollecitazioni: $N=-41.84$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.39$ $M_{y,dx}=-11.91$ $M_{y,eq}=11.30$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.35$ $M_{z,dx}=-4.38$ $M_{z,eq}=-2.49$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=-8.27$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=95.41$ $T_z=82.60$ $M_y=10.80$ $T_y=-3.71$ $M_z=1.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.95$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.32$ $T_z=180.28$ $M_y=22.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.78$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.32$ $T_z=180.28$ $M_y=22.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-41.84$ $T_z=-82.25$ $M_y=11.91$ $T_y=-6.06$ $M_z=-4.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.42$ $\sigma_{m,d}=-9.77$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.32$ $T_z=180.28$ $M_y=22.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.78$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-42.83$ $T_z=75.80$ $M_y=9.42$ $T_y=3.00$ $M_z=-1.52$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.43$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/23202)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/26068)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/15359)

Asta n. 6030 (198 196) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.34$ $T_z=-79.20$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.34$ $T_z=78.82$ $M_y=9.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.34$ $T_z=-79.20$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.34$ $T_z=-79.20$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=26.34$ $T_z=-79.20$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.31$ $T_z=-180.26$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.72$ $Sfr.=0.16$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-40.25$ $T_z=-82.62$ $M_y=10.67$ $T_y=-4.99$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=88.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.40$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-39.76$ $T_z=-82.08$ $M_y=10.55$ $T_y=3.82$ $M_z=1.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=88.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.09$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-40.25$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.86$ $M_{y,dx}=-10.67$ $M_{y,eq}=10.67$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-3.81$ $M_{z,dx}=-0.09$ $M_{z,eq}=2.25$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=92.93$ $T_z=82.24$ $M_y=11.95$ $T_y=5.70$ $M_z=-4.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.93$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.31$ $T_z=-180.26$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.72$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.31$ $T_z=-180.26$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-39.76$ $T_z=-82.08$ $M_y=10.55$ $T_y=3.82$ $M_z=1.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=-7.09$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=25.31$ $T_z=-180.26$ $M_y=22.87$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.72$ Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-40.25$ $T_z=75.41$ $M_y=7.86$ $T_y=-4.99$ $M_z=3.81$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22798)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/25964)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15076)

Asta n. 6030 (196 197) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.31$ $T_z=79.14$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.03$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.31$ $T_z=79.14$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.31$ $T_z=79.14$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.03$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.31$ $T_z=79.14$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.31$ $T_z=79.14$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.03$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=25.15$ $T_z=180.23$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.73$ Sfr.=0.16

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-46.54$ $T_z=79.04$ $M_y=10.22$ $T_y=-1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=88.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.13$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-45.85$ $T_z=-79.29$ $M_y=10.29$ $T_y=0.00$ $M_z=1.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=88.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.13$ Sfr.=0.06

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-45.85$
[Par.] $M_{y,sx}=-10.07$ $M_{y,dx}=-10.29$ $M_{y,eq}=10.29$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.47$ $M_{z,dx}=1.59$ $M_{z,eq}=1.54$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ $\sigma_{m,d}=-7.10$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=99.15$ $T_z=79.25$ $M_y=9.90$ $T_y=1.28$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.99$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=25.15$ $T_z=180.23$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.73$ Sfr.=0.16

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=25.15$ $T_z=180.23$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.06$ Sfr.=0.25

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-45.85$ $T_z=-79.29$ $M_y=10.29$ $T_y=0.00$ $M_z=1.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ $\sigma_{m,d}=-7.13$ Sfr.=0.06

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=25.15$ $T_z=180.23$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.73$ Sfr.=0.15

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-46.54$ $T_z=79.04$ $M_y=10.22$ $T_y=-1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.47$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23202)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26172)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15323)

Asta n. 6030 (197 199) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=26.39$ $T_z=-79.31$ $M_y=10.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.12$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.39$ $T_z=78.72$ $M_y=9.96$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ Sfr.=0.00

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$

Relazione di calcolo

Sollecitazioni: $N=26.39$ $T_z=-79.31$ $M_y=10.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.26$ $\sigma_{m,d}=6.12$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=26.39$ $T_z=-79.31$ $M_y=10.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=26.39$ $T_z=-79.31$ $M_y=10.19$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.12$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=-180.71$ $M_y=23.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.97$ $Sfr.=0.16$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-52.56$ $T_z=-79.39$ $M_y=10.00$ $T_y=-1.10$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.00$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-53.48$ $T_z=-79.87$ $M_y=10.30$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.17$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-53.48$
[Par.] $M_{y,sx}=-9.64$ $M_{y,dx}=-10.30$ $M_{y,eq}=10.30$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.44$ $M_{z,dx}=-1.64$ $M_{z,eq}=-1.56$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ $\sigma_{m,d}=-7.12$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=106.26$ $T_z=79.27$ $M_y=10.28$ $T_y=0.00$ $M_z=1.62$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.06$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=-180.71$ $M_y=23.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.97$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=-180.71$ $M_y=23.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.07$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-53.48$ $T_z=-79.87$ $M_y=10.30$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ $\sigma_{m,d}=-7.17$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=-180.71$ $M_y=23.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.97$ $Sfr.=0.16$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-53.48$ $T_z=78.16$ $M_y=9.64$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.44$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.53$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/24055)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,u}=0.00$ (L/27608)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,u}=0.00$ (L/15881)

Asta n. 6030 (199 195) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$

-
- Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=80.01$ $M_y=10.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=80.01$ $M_y=10.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=80.01$ $M_y=10.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=6.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=80.01$ $M_y=10.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.80$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=26.65$ $T_z=80.01$ $M_y=10.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.09$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=183.07$ $M_y=23.17$ $T_y=-1.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.90$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-60.92$ $T_z=-79.13$ $M_y=9.86$ $T_y=2.38$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.92$ $Sfr.=0.05$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-59.71$ $T_z=-80.92$ $M_y=11.01$ $T_y=-5.23$ $M_z=-3.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.83$ $Sfr.=0.07$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-59.71$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.52$ $M_{y,dx}=-11.01$ $M_{y,eq}=11.01$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.37$ $M_{z,dx}=-3.71$ $M_{z,eq}=-2.08$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.60$ $\sigma_{m,d}=-7.85$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=114.21$ $T_z=81.11$ $M_y=10.52$ $T_y=-3.36$ $M_z=1.41$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.14$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=183.07$ $M_y=23.17$ $T_y=-1.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.25$ $\sigma_{m,d}=13.90$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=183.07$ $M_y=23.17$ $T_y=-1.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.12$ $Sfr.=0.26$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-59.71$ $T_z=-80.92$ $M_y=11.01$ $T_y=-5.23$ $M_z=-3.71$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.60$ $\sigma_{m,d}=-8.83$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=25.06$ $T_z=183.07$ $M_y=23.17$ $T_y=-1.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.90$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-60.92$ $T_z=78.90$ $M_y=9.77$ $T_y=2.38$ $M_z=-1.54$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$

Relazione di calcolo

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.61$ Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/20511)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/21665)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/13688)

Asta n. 6030 (195 -1804) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.32$ $T_z=75.99$ $M_y=9.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=5.47$ Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.32$ $T_z=75.99$ $M_y=9.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.32$ $T_z=75.99$ $M_y=9.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=5.47$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.32$ $T_z=75.99$ $M_y=9.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.71$ Sfr.=0.05
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=27.32$ $T_z=75.99$ $M_y=9.12$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.47$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.97$ $T_z=171.89$ $M_y=20.09$ $T_y=1.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=12.05$ Sfr.=0.14
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-1.99$ $T_z=127.81$ $M_y=15.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.55$ Sfr.=0.10
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 9 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-10.39$ $T_z=77.66$ $M_y=10.13$ $T_y=-1.31$ $M_z=4.11$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.54$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 47 SLU
Sollecitazioni: $N=-1.99$
[Par.] $M_{y,sx}=-15.91$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=11.93$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.78$ $M_{z,dx}=0.92$ $M_{z,eq}=-0.87$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-7.68$ Sfr.=0.08
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=117.29$ $T_z=79.31$ $M_y=11.12$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.97$ $T_z=171.89$ $M_y=20.09$ $T_y=1.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.27$ $\sigma_{m,d}=12.05$ Sfr.=0.14
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.97$ $T_z=171.89$ $M_y=20.09$ $T_y=1.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=3.87$ Sfr.=0.24
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-1.99$ $T_z=127.81$ $M_y=15.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-9.55$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=26.97$ $T_z=171.89$ $M_y=20.09$ $T_y=1.55$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.05$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-62.64$ $T_z=72.66$ $M_y=7.13$ $T_y=0.00$ $M_z=2.32$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.63$ $Sfr.=0.01$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/32472)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/37009)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22270)

Asta n. 6031 (-1805 1161) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=47.26$ $T_z=-92.34$ $M_y=14.75$ $T_y=-2.11$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=9.53$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.12$
Sollecitazioni: $N=47.26$ $T_z=50.50$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.11$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=47.26$ $T_z=-92.34$ $M_y=14.75$ $T_y=-2.11$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.47$ $\sigma_{m,d}=9.53$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=47.26$ $T_z=-92.34$ $M_y=14.75$ $T_y=-2.11$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=2.08$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=47.26$ $T_z=-92.34$ $M_y=14.75$ $T_y=-2.11$ $M_z=-1.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.53$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=55.21$ $T_z=-204.22$ $M_y=29.32$ $T_y=-4.12$ $M_z=-1.91$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=18.73$ $Sfr.=0.22$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $Xl=0.36$
Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-5.47$ $T_y=-7.77$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.28$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=-95.77$ $M_y=17.17$ $T_y=-7.77$ $M_z=-4.57$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.05$ $Sfr.=0.10$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-2.50$
[Par.] $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=12.88$
[Lin.] $M_{z,dx}=-0.90$ $M_{z,eq}=-2.38$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-9.16$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.12$
Sollecitazioni: $N=100.95$ $T_z=54.46$ $M_y=0.00$ $T_y=-3.50$ $M_z=1.74$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.01$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$

Sollecitazioni: $N=55.21$ $T_z=-204.22$ $M_y=29.32$ $T_y=-4.12$ $M_z=-1.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=18.73$ $Sfr.=0.22$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=55.21$ $T_z=-204.22$ $M_y=29.32$ $T_y=-4.12$ $M_z=-1.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.60$ $Sfr.=0.29$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-2.50$ $T_z=-95.77$ $M_y=17.17$ $T_y=-7.77$ $M_z=-4.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.02$ $\sigma_{m,d}=-13.05$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=55.21$ $T_z=-204.22$ $M_y=29.32$ $T_y=-4.12$ $M_z=-1.91$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.73$ $Sfr.=0.21$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-6.44$ $T_z=46.54$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.03$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16519)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16473)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11095)

Asta n. 6031 (1161 1160) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=83.01$ $M_y=12.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $\sigma_{m,d}=7.70$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=83.01$ $M_y=12.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=83.01$ $M_y=12.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $\sigma_{m,d}=7.70$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=83.01$ $M_y=12.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.87$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=55.65$ $T_z=83.01$ $M_y=12.84$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.70$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.78$ $T_z=185.58$ $M_y=26.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.67$ $\sigma_{m,d}=16.06$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=78.55$ $T_z=137.66$ $M_y=20.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.79$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.78$ $T_z=185.58$ $M_y=26.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.67$ $\sigma_{m,d}=16.06$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.78$ $T_z=185.58$ $M_y=26.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.18$ $Sfr.=0.26$

Relazione di calcolo

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=66.78$ $T_z=185.58$ $M_y=26.77$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.06$ $Sfr.=0.18$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/37821)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26598)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/28203)

Asta n. 6031 (1160 1162) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=78.42$ $M_y=9.58$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.79$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.05$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=66.08$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=13.73$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=108.32$ $T_z=77.91$ $M_y=9.31$ $T_y=0.00$ $M_z=1.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.08$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=66.08$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=13.73$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=66.08$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.07$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=66.08$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.73$ $Sfr.=0.15$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/22180)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26490)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14443)

Asta n. 6031 (1162 1158) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.02$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=6.05$ $Sfr.=0.03$

Relazione di calcolo

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=79.01$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.02$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.55$ $\sigma_{m,d}=6.05$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.02$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=55.03$ $T_z=-79.02$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.05$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.10$ $T_z=180.03$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=13.75$ Sfr.=0.17
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-4.49$ $T_z=-82.09$ $M_y=11.85$ $T_y=3.06$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-1.41$ $T_z=-82.19$ $M_y=11.88$ $T_y=-6.04$ $M_z=-4.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.70$ Sfr.=0.07
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
 Sollecitazioni: $N=-1.41$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.40$ $M_{y,dx}=-11.88$ $M_{y,eq}=11.30$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.42$ $M_{z,dx}=-4.30$ $M_{z,eq}=-2.41$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-8.23$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=114.55$ $T_z=82.08$ $M_y=10.71$ $T_y=-3.87$ $M_z=1.44$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.15$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.10$ $T_z=180.03$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.66$ $\sigma_{m,d}=13.75$ Sfr.=0.17
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.10$ $T_z=180.03$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ Sfr.=0.25
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-1.41$ $T_z=-82.19$ $M_y=11.88$ $T_y=-6.04$ $M_z=-4.30$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.01$ $\sigma_{m,d}=-9.70$ Sfr.=0.07
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=66.10$ $T_z=180.03$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.75$ Sfr.=0.15
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-4.49$ $T_z=75.94$ $M_y=9.45$ $T_y=3.06$ $M_z=-1.45$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.04$ Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/23706)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/26277)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/15766)

Asta n. 6031 (1158 1156) Tlg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=56.19$ $T_z=-79.38$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $\sigma_{m,d}=6.05$ Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=56.19$ $T_z=78.64$ $M_y=9.79$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ Sfr.=0.00
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=56.19$ $T_z=-79.38$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.56$ $\sigma_{m,d}=6.05$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=56.19$ $T_z=-79.38$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ Sfr.=0.05
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=56.19$ $T_z=-79.38$ $M_y=10.08$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.05$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=67.61$ $T_z=-180.51$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $\sigma_{m,d}=13.75$ Sfr.=0.17
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-2.58$ $T_z=-82.55$ $M_y=10.66$ $T_y=-5.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.40$ Sfr.=0.05
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=0.00$ $T_z=-81.96$ $M_y=10.52$ $T_y=3.77$ $M_z=1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.05$ Sfr.=0.06
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-2.58$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.90$ $M_{y,dx}=-10.66$ $M_{y,eq}=10.66$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-3.84$ $M_{z,dx}=-0.10$ $M_{z,eq}=2.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-7.75$ Sfr.=0.06
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=114.97$ $T_z=81.81$ $M_y=11.68$ $T_y=5.53$ $M_z=-4.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.15$ Sfr.=0.02
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=67.61$ $T_z=-180.51$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $\sigma_{m,d}=13.75$ Sfr.=0.17
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=67.61$ $T_z=-180.51$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ Sfr.=0.25
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-2.58$ $T_z=-82.55$ $M_y=10.66$ $T_y=-5.05$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $\sigma_{m,d}=-6.40$ Sfr.=0.05
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=67.61$ $T_z=-180.51$ $M_y=22.91$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.75$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-2.58$ $T_z=75.48$ $M_y=7.90$ $T_y=-5.05$ $M_z=3.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.03$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/22407)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/26068)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.01$ (L/14770)

Asta n. 6031 (1156 1157) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=56.92$ $T_z=79.09$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=56.92$ $T_z=79.09$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=56.92$ $T_z=79.09$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.57$ $\sigma_{m,d}=6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=56.92$ $T_z=79.09$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=56.92$ $T_z=79.09$ $M_y=10.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.03$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=68.48$ $T_z=180.16$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $\sigma_{m,d}=13.73$ $Sfr.=0.17$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=-9.03$ $T_z=79.01$ $M_y=10.21$ $T_y=-1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-6.01$ $T_z=-79.37$ $M_y=10.32$ $T_y=0.00$ $M_z=1.60$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.15$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: $N=-6.01$
[Par.] $M_{y,sx}=-10.05$ $M_{y,dx}=-10.32$ $M_{y,eq}=10.32$
[Lin.] $M_{z,sx}=-1.43$ $M_{z,dx}=1.60$ $M_{z,eq}=1.53$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=122.87$ $T_z=79.18$ $M_y=9.90$ $T_y=1.24$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.23$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=68.48$ $T_z=180.16$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.68$ $\sigma_{m,d}=13.73$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$

Sollecitazioni: $N=68.48$ $T_z=180.16$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-6.01$ $T_z=-79.37$ $M_y=10.32$ $T_y=0.00$ $M_z=1.60$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.06$ $\sigma_{m,d}=-7.15$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=68.48$ $T_z=180.16$ $M_y=22.89$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.73$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-9.03$ $T_z=79.01$ $M_y=10.21$ $T_y=-1.29$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.09$ $Sfr.=0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23202)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26172)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/15359)

Asta n. 6031 (1157 1159) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=57.95$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=6.05$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_1=0.05$
 Sollecitazioni: $N=57.95$ $T_z=78.84$ $M_y=9.95$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $Sfr.=0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=57.95$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.58$ $\sigma_{m,d}=6.05$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=57.95$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=57.95$ $T_z=-79.19$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.05$ $Sfr.=0.03$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=69.69$ $T_z=-180.54$ $M_y=23.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ $\sigma_{m,d}=13.88$ $Sfr.=0.17$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-12.48$ $T_z=-79.15$ $M_y=9.83$ $T_y=-1.16$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.90$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_1=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-15.89$ $T_z=-79.72$ $M_y=10.20$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.65$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.06$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-15.89$
 [Par.] $M_{y,sx}=-9.65$ $M_{y,dx}=-10.20$ $M_{y,eq}=10.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.50$ $M_{z,dx}=-1.65$ $M_{z,eq}=-1.59$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=-7.07$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=131.79$ $T_z=79.37$ $M_y=10.25$ $T_y=0.00$ $M_z=1.65$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.32$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=69.69$ $T_z=-180.54$ $M_y=23.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.70$ $\sigma_{m,d}=13.88$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=69.69$ $T_z=-180.54$ $M_y=23.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-15.89$ $T_z=-79.72$ $M_y=10.20$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.65$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $\sigma_{m,d}=-7.11$ $Sfr.=0.06$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=69.69$ $T_z=-180.54$ $M_y=23.14$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.88$ $Sfr.=0.16$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=-15.89$ $T_z=78.31$ $M_y=9.65$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.16$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/23793)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/27725)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/15653)
- Asta n. 6031 (1159 1155) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=59.38$ $T_z=79.04$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=6.02$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=59.38$ $T_z=79.04$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=59.38$ $T_z=79.04$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.59$ $\sigma_{m,d}=6.02$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=59.38$ $T_z=79.04$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=59.38$ $T_z=79.04$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.02$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=71.33$ $T_z=181.71$ $M_y=23.00$ $T_y=-1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $\sigma_{m,d}=13.80$ $Sfr.=0.17$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-22.98$ $T_z=-80.01$ $M_y=10.47$ $T_y=2.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.28$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=-19.04$ $T_z=-82.34$ $M_y=11.98$ $T_y=-5.25$ $M_z=-3.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Ltors=88.00 $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.45$ Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: N=-19.04
[Par.] $M_{y,sx}=-9.39$ $M_{y,dx}=-11.98$ $M_{y,eq}=11.32$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.33$ $M_{z,dx}=-3.77$ $M_{z,eq}=-2.13$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
L=88.00 $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ $\sigma_{m,d}=-8.07$ Sfr.=0.06

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=141.74 $T_z=80.06$ $M_y=10.36$ $T_y=-3.56$ $M_z=1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.42$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=71.33 $T_z=181.71$ $M_y=23.00$ $T_y=-1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.71$ $\sigma_{m,d}=13.80$ Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=71.33 $T_z=181.71$ $M_y=23.00$ $T_y=-1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.09$ Sfr.=0.26

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: N=-19.04 $T_z=-82.34$ $M_y=11.98$ $T_y=-5.25$ $M_z=-3.77$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.19$ $\sigma_{m,d}=-9.45$ Sfr.=0.07

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=71.33 $T_z=181.71$ $M_y=23.00$ $T_y=-1.26$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.80$ Sfr.=0.16

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=-22.98 $T_z=78.02$ $M_y=9.69$ $T_y=2.42$ $M_z=-1.54$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.23$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/21810)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/21665)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.01$ (L/14736)

Asta n. 6031 (1155 -1806) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=61.89 $T_z=76.65$ $M_y=9.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
L=90.00 $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ $\sigma_{m,d}=5.71$ Sfr.=0.03

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=61.89 $T_z=76.65$ $M_y=9.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=61.89 $T_z=76.65$ $M_y=9.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.62$ $\sigma_{m,d}=5.71$ Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=61.89 $T_z=76.65$ $M_y=9.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.72$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=61.89 $T_z=76.65$ $M_y=9.52$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.71$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: N=75.94 $T_z=172.78$ $M_y=20.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
L=90.00 $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.76$ $\sigma_{m,d}=12.37$ Sfr.=0.15

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 3 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-15.91$ $T_z=73.30$ $M_y=7.51$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.51$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-24.93$ $T_z=73.98$ $M_y=7.92$ $T_y=-1.17$ $M_z=2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=90.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.07$ Sfr.=0.05

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
 Sollecitazioni: $N=-24.93$
 [Par.] $M_{y,sx}=-7.92$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=5.94$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-2.19$ $M_{z,dx}=1.48$ $M_{z,eq}=1.91$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-4.71$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=148.72$ $T_z=79.31$ $M_y=11.12$ $T_y=0.00$ $M_z=-2.59$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.49$ Sfr.=0.02

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=75.94$ $T_z=172.78$ $M_y=20.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.76$ $\sigma_{m,d}=12.37$ Sfr.=0.15

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=75.94$ $T_z=172.78$ $M_y=20.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.89$ Sfr.=0.24

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-24.93$ $T_z=73.98$ $M_y=7.92$ $T_y=-1.17$ $M_z=2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ $\sigma_{m,d}=-6.07$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=75.94$ $T_z=172.78$ $M_y=20.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-12.37$ Sfr.=0.14

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=-24.93$ $T_z=73.98$ $M_y=7.92$ $T_y=-1.17$ $M_z=2.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.25$ Sfr.=0.00

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/34008)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/38130)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/23302)

Asta n. 6033 (-1750 -1749) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-329.84$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.43$ $M_{z,dx}=0.42$ $M_{z,eq}=0.43$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.60$ $\sigma_{m,d}=14.97$ Sfr.=0.10

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-329.84$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-329.84$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.60$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ Sfr.=0.09

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$

-
- Sollecitazioni: $N=-329.84$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-329.84$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.60$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1231.39$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.37$ $M_{z,dx}=1.26$ $M_{z,eq}=1.32$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-24.63$ $\sigma_{m,d}=20.38$ $Sfr.=0.52$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1231.39$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1231.39$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=1.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-24.63$ $\sigma_{m,d}=-26.63$ $Sfr.=0.38$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1231.39$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=1.31$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.63$ $Sfr.=0.29$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1231.39$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.37$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-24.63$ $Sfr.=0.29$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 38 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/5541720)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)
- Asta n. 6034 (-1807 1169) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=112.09$ $T_z=-91.86$ $M_y=14.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=8.65$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=112.09$ $T_z=50.97$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=112.09$ $T_z=-91.86$ $M_y=14.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.12$ $\sigma_{m,d}=8.65$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=112.09$ $T_z=-91.86$ $M_y=14.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=2.07$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=112.09$ $T_z=-91.86$ $M_y=14.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.65$ $Sfr.=0.04$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=147.16$ $T_z=-203.48$ $M_y=28.80$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.47$ $\sigma_{m,d}=18.05$ $Sfr.=0.23$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.12$
 Sollecitazioni: $N=162.27$ $T_z=86.35$ $M_y=0.00$ $T_y=1.47$ $M_z=-2.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.62$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=147.16$ $T_z=-203.48$ $M_y=28.80$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.47$ $\sigma_{m,d}=18.05$ Sfr.=0.23

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=147.16$ $T_z=-203.48$ $M_y=28.80$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.58$ Sfr.=0.29

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=147.16$ $T_z=-203.48$ $M_y=28.80$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-18.05$ Sfr.=0.20

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/17092)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/16519)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/11573)

Asta n. 6034 (1169 1168) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=118.38$ $T_z=83.29$ $M_y=13.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.18$ $\sigma_{m,d}=7.82$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=118.38$ $T_z=83.29$ $M_y=13.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.18$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=118.38$ $T_z=83.29$ $M_y=13.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.18$ $\sigma_{m,d}=7.82$ Sfr.=0.05

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=118.38$ $T_z=83.29$ $M_y=13.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.87$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=118.38$ $T_z=83.29$ $M_y=13.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.82$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=155.66$ $T_z=185.95$ $M_y=27.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.56$ $\sigma_{m,d}=16.21$ Sfr.=0.21

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=170.88$ $T_z=138.06$ $M_y=21.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.71$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=155.66$ $T_z=185.95$ $M_y=27.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.56$ $\sigma_{m,d}=16.21$ Sfr.=0.21

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=155.66$ $T_z=185.95$ $M_y=27.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.18$ Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=155.66$ $T_z=185.95$ $M_y=27.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-16.21$ Sfr.=0.18

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/38947)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 71 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/26383)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 71 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/29473)

Asta n. 6034 (1168 1170) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=117.21$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=117.21$ $T_z=78.42$ $M_y=9.56$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=117.21$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=6.02$ Sfr.=0.04
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=117.21$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.79$ Sfr.=0.05
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=117.21$ $T_z=-79.61$ $M_y=10.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.02$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=154.19$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.54$ $\sigma_{m,d}=13.71$ Sfr.=0.18
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=169.05$ $T_z=130.76$ $M_y=16.01$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.69$ Sfr.=0.03
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=154.19$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.54$ $\sigma_{m,d}=13.71$ Sfr.=0.18
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=154.19$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=4.07$ Sfr.=0.25
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=154.19$ $T_z=-180.84$ $M_y=22.85$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.71$ Sfr.=0.15
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/21956)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/26490)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,G}=0.01$ (L/14317)

Asta n. 6034 (1170 1166) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=117.08$ $T_z=-79.12$ $M_y=10.15$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=6.09$ Sfr.=0.04
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=117.08$ $T_z=78.91$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$

Sollecitazioni: $N=117.08$ $T_z=-79.12$ $M_y=10.15$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.17$ $\sigma_{m,d}=6.09$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=117.08$ $T_z=-79.12$ $M_y=10.15$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=117.08$ $T_z=-79.12$ $M_y=10.15$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.09$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=154.04$ $T_z=-179.98$ $M_y=22.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.54$ $\sigma_{m,d}=13.76$ Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=168.73$ $T_z=131.59$ $M_y=16.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.69$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=154.04$ $T_z=-179.98$ $M_y=22.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.54$ $\sigma_{m,d}=13.76$ Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=154.04$ $T_z=-179.98$ $M_y=22.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=154.04$ $T_z=-179.98$ $M_y=22.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.76$ Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/23967)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/26383)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/15920)

Asta n. 6034 (1166 1164) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=118.85$ $T_z=-79.47$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.19$ $\sigma_{m,d}=6.05$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=118.85$ $T_z=78.56$ $M_y=9.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.19$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=118.85$ $T_z=-79.47$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.19$ $\sigma_{m,d}=6.05$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=118.85$ $T_z=-79.47$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.79$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=118.85$ $T_z=-79.47$ $M_y=10.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.05$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=156.37$ $T_z=-180.62$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.56$ $\sigma_{m,d}=13.75$ Sfr.=0.19

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=171.03$ $T_z=131.04$ $M_y=16.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.71$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=156.37$ $T_z=-180.62$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.56$ $\sigma_{m,d}=13.75$ $Sfr.=0.19$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=156.37$ $T_z=-180.62$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.06$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=156.37$ $T_z=-180.62$ $M_y=22.92$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.75$ $Sfr.=0.15$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22331)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26068)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14703)
- Asta n. 6034 (1164 1165) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=120.19$ $T_z=-79.05$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=120.19$ $T_z=78.97$ $M_y=10.04$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=120.19$ $T_z=-79.05$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.20$ $\sigma_{m,d}=6.04$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=120.19$ $T_z=-79.05$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=120.19$ $T_z=-79.05$ $M_y=10.07$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.04$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=158.12$ $T_z=179.98$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.58$ $\sigma_{m,d}=13.72$ $Sfr.=0.19$
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=172.83$ $T_z=131.63$ $M_y=16.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.73$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=158.12$ $T_z=179.98$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.58$ $\sigma_{m,d}=13.72$ $Sfr.=0.19$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=158.12$ $T_z=179.98$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ $Sfr.=0.25$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=158.12$ $T_z=179.98$ $M_y=22.86$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.72$ Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/23621)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/26172)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/15616)

Asta n. 6034 (1165 1167) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=122.20$ $T_z=79.20$ $M_y=9.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.22$ $\sigma_{m,d}=5.98$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=122.20$ $T_z=79.20$ $M_y=9.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.22$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=122.20$ $T_z=79.20$ $M_y=9.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.22$ $\sigma_{m,d}=5.98$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=122.20$ $T_z=79.20$ $M_y=9.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=122.20$ $T_z=79.20$ $M_y=9.97$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.98$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=160.75$ $T_z=-180.00$ $M_y=22.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.61$ $\sigma_{m,d}=13.65$ Sfr.=0.18

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=175.60$ $T_z=131.94$ $M_y=16.62$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.76$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=160.75$ $T_z=-180.00$ $M_y=22.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.61$ $\sigma_{m,d}=13.65$ Sfr.=0.18

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=160.75$ $T_z=-180.00$ $M_y=22.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.05$ Sfr.=0.25

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=160.75$ $T_z=-180.00$ $M_y=22.75$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.65$ Sfr.=0.15

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/22798)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/27725)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/14938)

Asta n. 6034 (1167 1163) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=125.05$ $T_z=-81.23$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.25$ $\sigma_{m,d}=6.90$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=125.05$ $T_z=76.80$ $M_y=9.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$

Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.25$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=125.05$ $T_z=-81.23$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.25$ $\sigma_{m,d}=6.90$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=125.05$ $T_z=-81.23$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.83$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=125.05$ $T_z=-81.23$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.90$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=164.43$ $T_z=-181.39$ $M_y=23.78$ $T_y=-1.34$ $M_z=-1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.64$ $\sigma_{m,d}=15.01$ Sfr.=0.20

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=179.59$ $T_z=128.53$ $M_y=16.35$ $T_y=-1.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.80$ Sfr.=0.04

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=164.43$ $T_z=-181.39$ $M_y=23.78$ $T_y=-1.34$ $M_z=-1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.64$ $\sigma_{m,d}=15.01$ Sfr.=0.20

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=164.43$ $T_z=-181.39$ $M_y=23.78$ $T_y=-1.34$ $M_z=-1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=4.08$ Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=164.43$ $T_z=-181.39$ $M_y=23.78$ $T_y=-1.34$ $M_z=-1.23$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-15.01$ Sfr.=0.17

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,i}=0.00$ (L/25964)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/21737)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/18225)

Asta n. 6034 (1163 -1808) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=128.41$ $T_z=79.26$ $M_y=11.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.28$ $\sigma_{m,d}=6.65$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=128.41$ $T_z=79.26$ $M_y=11.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=128.41$ $T_z=79.26$ $M_y=11.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.28$ $\sigma_{m,d}=6.65$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=128.41$ $T_z=79.26$ $M_y=11.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.78$ Sfr.=0.05

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=128.41$ $T_z=79.26$ $M_y=11.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.65$ Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=170.20$ $T_z=176.58$ $M_y=22.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ $\sigma_{m,d}=13.74$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=184.07$ $T_z=131.85$ $M_y=18.33$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.84$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=170.20$ $T_z=176.58$ $M_y=22.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ $\sigma_{m,d}=13.74$ $Sfr.=0.19$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=170.20$ $T_z=176.58$ $M_y=22.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=3.97$ $Sfr.=0.25$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
Sollecitazioni: $N=170.20$ $T_z=176.58$ $M_y=22.90$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-13.74$ $Sfr.=0.15$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/29782)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/39017)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/19815)

Asta n. 6035 (-1809 1177) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=136.07$ $T_z=-48.37$ $M_y=8.35$ $T_y=4.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.36$ $\sigma_{m,d}=5.01$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.12$
Sollecitazioni: $N=136.07$ $T_z=24.67$ $M_y=0.00$ $T_y=4.14$ $M_z=-2.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.36$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=136.07$ $T_z=-48.37$ $M_y=8.35$ $T_y=4.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.36$ $\sigma_{m,d}=5.01$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=136.07$ $T_z=-48.37$ $M_y=8.35$ $T_y=4.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=1.09$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=136.07$ $T_z=-48.37$ $M_y=8.35$ $T_y=4.14$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.01$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=212.50$ $T_z=-105.08$ $M_y=16.01$ $T_y=6.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.12$ $\sigma_{m,d}=9.61$ $Sfr.=0.15$

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 1 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-257.60$ $T_z=-49.04$ $M_y=8.83$ $T_y=6.36$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-5.30$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 3 SND $Xl=0.83$
Sollecitazioni: $N=-252.70$ $T_z=-48.76$ $M_y=8.63$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=88.00$ $\lambda_{rel,m}=0.19$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.28$ $Sfr.=0.05$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 1 SND
Sollecitazioni: $N=-257.60$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-8.83$ $M_{y,eq}=6.62$

[Lin.] $M_{z,sk}=4.34$ $M_{z,dx}=0.15$ $M_{z,eq}=-2.54$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.58$ $\sigma_{m,d}=-5.50$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 7 SND $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=529.74$ $T_z=25.35$ $M_y=0.00$ $T_y=1.92$ $M_z=-1.28$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=5.30$ $Sfr.=0.08$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=212.50$ $T_z=-105.08$ $M_y=16.01$ $T_y=6.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.12$ $\sigma_{m,d}=9.61$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=212.50$ $T_z=-105.08$ $M_y=16.01$ $T_y=6.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.37$ $Sfr.=0.15$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=-252.70$ $T_z=-48.76$ $M_y=8.63$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$ $f_{m,y,d}=122.22$ $f_{m,z,d}=122.22$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.53$ $\sigma_{m,d}=-6.28$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $Xl=0.83$
 Sollecitazioni: $N=212.50$ $T_z=-105.08$ $M_y=16.01$ $T_y=6.31$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.61$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 1 SND $Xl=0.12$
 Sollecitazioni: $N=-257.60$ $T_z=23.99$ $M_y=0.00$ $T_y=6.36$ $M_z=-4.34$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,d}=116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.58$ $Sfr.=0.02$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/36505)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/32494)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.00$ (L/25273)

Asta n. 6035 (1177 1176) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=248.54$ $T_z=44.39$ $M_y=8.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.49$ $\sigma_{m,d}=4.84$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=248.54$ $T_z=44.39$ $M_y=8.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.49$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=248.54$ $T_z=44.39$ $M_y=8.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.49$ $\sigma_{m,d}=4.84$ $Sfr.=0.04$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=248.54$ $T_z=44.39$ $M_y=8.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=1.00$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=248.54$ $T_z=44.39$ $M_y=8.06$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.84$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=344.00$ $T_z=96.85$ $M_y=15.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.44$ $\sigma_{m,d}=9.44$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $Xl=0.05$
 Sollecitazioni: $N=366.04$ $T_z=72.98$ $M_y=12.88$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.66$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=344.00$ $T_z=96.85$ $M_y=15.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.44$ $\sigma_{m,d}=9.44$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=344.00$ $T_z=96.85$ $M_y=15.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.18$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=344.00$ $T_z=96.85$ $M_y=15.73$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-9.44$ $Sfr.=0.11$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/84975)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/54526)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/49569)
- Asta n. 6035 (1176 1178) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=214.13$ $T_z=-40.70$ $M_y=5.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.14$ $\sigma_{m,d}=3.10$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=214.13$ $T_z=40.11$ $M_y=4.93$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.14$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=214.13$ $T_z=-40.70$ $M_y=5.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.14$ $\sigma_{m,d}=3.10$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=214.13$ $T_z=-40.70$ $M_y=5.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.92$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=214.13$ $T_z=-40.70$ $M_y=5.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.10$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=292.13$ $T_z=-91.65$ $M_y=11.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.92$ $\sigma_{m,d}=6.97$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=311.96$ $T_z=66.50$ $M_y=8.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.12$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=292.13$ $T_z=-91.65$ $M_y=11.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.92$ $\sigma_{m,d}=6.97$ $Sfr.=0.14$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=292.13$ $T_z=-91.65$ $M_y=11.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.06$ $Sfr.=0.13$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
 Sollecitazioni: $N=292.13$ $T_z=-91.65$ $M_y=11.61$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hY}=1.00$ $K_{hZ}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.97$ $Sfr.=0.08$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/43331)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/51520)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/28448)

Asta n. 6035 (1178 1174) Tlg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=170.33$ $T_z=40.69$ $M_y=5.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ $\sigma_{m,d}=3.18$ Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=170.33$ $T_z=40.69$ $M_y=5.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=170.33$ $T_z=40.69$ $M_y=5.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ $\sigma_{m,d}=3.18$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=170.33$ $T_z=40.69$ $M_y=5.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.92$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=170.33$ $T_z=40.69$ $M_y=5.29$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.18$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=230.88$ $T_z=91.48$ $M_y=11.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.31$ $\sigma_{m,d}=7.07$ Sfr.=0.12
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=246.60$ $T_z=67.43$ $M_y=8.74$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.47$ Sfr.=0.05
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=230.88$ $T_z=91.48$ $M_y=11.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.31$ $\sigma_{m,d}=7.07$ Sfr.=0.12
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=230.88$ $T_z=91.48$ $M_y=11.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.06$ Sfr.=0.13
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=230.88$ $T_z=91.48$ $M_y=11.78$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.07$ Sfr.=0.08

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/47413)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/53196)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/31609)

Asta n. 6035 (1174 1172) Tlg-10x10 Crit. 9

-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=155.43$ $T_z=40.43$ $M_y=5.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $\sigma_{m,d}=3.05$ Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=155.43$ $T_z=40.43$ $M_y=5.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ Sfr.=0.01
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=155.43$ $T_z=40.43$ $M_y=5.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.55$ $\sigma_{m,d}=3.05$ Sfr.=0.03
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=155.43$ $T_z=40.43$ $M_y=5.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=155.43$ $T_z=40.43$ $M_y=5.09$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.05$ Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=209.70$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.10$ $\sigma_{m,d}=6.90$ Sfr.=0.12
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=224.23$ $T_z=67.03$ $M_y=8.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.24$ Sfr.=0.04
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=209.70$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.10$ $\sigma_{m,d}=6.90$ Sfr.=0.12
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=209.70$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=2.05$ Sfr.=0.13
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=209.70$ $T_z=-91.18$ $M_y=11.50$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.90$ Sfr.=0.08
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,G}=0.00$ (L/44210)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 23 (teorica) $f_{z,I}=0.00$ (L/51520)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/29210)
- Asta n. 6035 (1172 1173) Tlg-10x10 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=169.54$ $T_z=-40.41$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ $\sigma_{m,d}=3.10$ Sfr.=0.03
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=169.54$ $T_z=40.39$ $M_y=5.16$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ Sfr.=0.01
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=169.54$ $T_z=-40.41$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=1.70$ $\sigma_{m,d}=3.10$ Sfr.=0.03
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=169.54$ $T_z=-40.41$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.91$ Sfr.=0.02
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.83$
Sollecitazioni: $N=169.54$ $T_z=-40.41$ $M_y=5.17$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.10$ Sfr.=0.01
 - Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
Sollecitazioni: $N=227.44$ $T_z=91.14$ $M_y=11.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.27$ $\sigma_{m,d}=6.96$ Sfr.=0.12
 - Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$

Sollecitazioni: $N=244.50$ $T_z=66.96$ $M_y=8.54$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.44$ $Sfr.=0.05$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=227.44$ $T_z=91.14$ $M_y=11.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.27$ $\sigma_{m,d}=6.96$ $Sfr.=0.12$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=227.44$ $T_z=91.14$ $M_y=11.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.05$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=227.44$ $T_z=91.14$ $M_y=11.60$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.96$ $Sfr.=0.08$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/47413)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/52767)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/31457)

Asta n. 6035 (1173 1175) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=216.86$ $T_z=40.61$ $M_y=5.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.17$ $\sigma_{m,d}=3.14$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=216.86$ $T_z=40.61$ $M_y=5.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.17$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=216.86$ $T_z=40.61$ $M_y=5.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.17$ $\sigma_{m,d}=3.14$ $Sfr.=0.03$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=216.86$ $T_z=40.61$ $M_y=5.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.91$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=216.86$ $T_z=40.61$ $M_y=5.23$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.14$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=289.37$ $T_z=91.28$ $M_y=11.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.89$ $\sigma_{m,d}=7.00$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 18 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=313.35$ $T_z=67.29$ $M_y=8.64$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.13$ $Sfr.=0.06$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=289.37$ $T_z=91.28$ $M_y=11.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=2.89$ $\sigma_{m,d}=7.00$ $Sfr.=0.14$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=289.37$ $T_z=91.28$ $M_y=11.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=2.05$ $Sfr.=0.13$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X_l=0.05$
 Sollecitazioni: $N=289.37$ $T_z=91.28$ $M_y=11.67$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.00$ $Sfr.=0.08$

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/47072)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/54526)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 8 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/31010)

Asta n. 6035 (1175 1171) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=303.11$ $T_z=-42.45$ $M_y=6.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.03$ $\sigma_{m,d}=4.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=303.11$ $T_z=38.36$ $M_y=5.21$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.03$ Sfr.=0.03

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=303.11$ $T_z=-42.45$ $M_y=6.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.03$ $\sigma_{m,d}=4.08$ Sfr.=0.04

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=303.11$ $T_z=-42.45$ $M_y=6.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.96$ Sfr.=0.03

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=303.11$ $T_z=-42.45$ $M_y=6.81$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.08$ Sfr.=0.02

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=401.36$ $T_z=-93.43$ $M_y=13.51$ $T_y=-1.24$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,t}=51.11$
 $L=88.00$ $\lambda_{rel,y}=0.53$ $\lambda_{rel,z}=0.53$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.01$ $\sigma_{m,d}=8.76$ Sfr.=0.17

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=497.98$ $T_z=64.11$ $M_y=8.62$ $T_y=-1.45$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=57.50$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.98$ Sfr.=0.09

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=401.36$ $T_z=-93.43$ $M_y=13.51$ $T_y=-1.24$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=51.11$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=4.01$ $\sigma_{m,d}=8.76$ Sfr.=0.17

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=401.36$ $T_z=-93.43$ $M_y=13.51$ $T_y=-1.24$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=2.10$ Sfr.=0.13

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU $X1=0.83$
Sollecitazioni: $N=401.36$ $T_z=-93.43$ $M_y=13.51$ $T_y=-1.24$ $M_z=-1.09$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-8.76$ Sfr.=0.10

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 55 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/80779)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 8 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/45756)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 39 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/63525)

Asta n. 6035 (1171 -1884) Tlg-10x10 Crit. 9

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=393.88$ $T_z=42.53$ $M_y=6.87$ $T_y=1.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,t}=119.79$
 $L=90.00$ $\lambda_{rel,y}=0.54$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=0.94$ $K_{c,z}=0.94$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.94$ $\sigma_{m,d}=4.12$ Sfr.=0.05

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 94 SLU I $X1=0.05$
Sollecitazioni: $N=393.88$ $T_z=42.53$ $M_y=6.87$ $T_y=1.73$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=119.79$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=3.94$ Sfr.=0.03

Relazione di calcolo

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=393.88 Tz=42.53 My=6.87 Ty=1.73 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_h=1.00 f_{c,0,t}=119.79 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =3.94 $\sigma_{m,d}$ =4.12 Sfr.=0.05
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=393.88 Tz=42.53 My=6.87 Ty=1.73 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cx}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: τ_d =0.96 Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.05
Sollecitazioni: N=393.88 Tz=42.53 My=6.87 Ty=1.73 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-4.12 Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=516.04 Tz=92.41 My=13.38 Ty=2.07 Mz=-1.08 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,t}=51.11
L=90.00 $\lambda_{rel,y}$ =0.54 $\lambda_{rel,z}$ =0.54 K_{c,y}=0.94 K_{c,z}=0.94
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =5.16 $\sigma_{m,d}$ =8.68 Sfr.=0.20
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-37.45 Tz=43.58 My=7.50 Ty=-2.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.00 $\lambda_{rel,m}$ =0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-4.50 Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 7 SND Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-6.34 Tz=43.90 My=7.69 Ty=1.77 Mz=-1.61 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=90.00 $\lambda_{rel,m}$ =0.19 K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-5.58 Sfr.=0.04
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 5 SND
Sollecitazioni: N=-37.45
[Par.] My,sx=-7.50 My,dx=-0.00 My,eq=5.63
[Lin.] Mz,sx=0.28 Mz,dx=-1.48 Mz,eq=-1.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=90.00 $\lambda_{rel,y}$ =0.54 $\lambda_{rel,z}$ =0.54 K_{c,y}=0.94 K_{c,z}=0.94
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$ =-0.37 $\sigma_{m,d}$ =-3.98 Sfr.=0.03
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 31 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=683.27 Tz=68.86 My=10.39 Ty=2.32 Mz=-1.10 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 K_h=1.00 f_{c,0,t}=57.50
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =6.83 Sfr.=0.12
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=516.04 Tz=92.41 My=13.38 Ty=2.07 Mz=-1.08 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_h=1.00 f_{c,0,t}=51.11 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}$ =5.16 $\sigma_{m,d}$ =8.68 Sfr.=0.20
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=516.04 Tz=92.41 My=13.38 Ty=2.07 Mz=-1.08 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cx}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=16.00
Tensioni: τ_d =2.08 Sfr.=0.13
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 7 SND Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-6.34 Tz=43.90 My=7.69 Ty=1.77 Mz=-1.61 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11 f_{m,y,d}=122.22 f_{m,z,d}=122.22 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$ =-0.06 $\sigma_{m,d}$ =-5.58 Sfr.=0.04
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 19 SLU Xl=0.05
Sollecitazioni: N=516.04 Tz=92.41 My=13.38 Ty=2.07 Mz=-1.08 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}$ =-8.68 Sfr.=0.10
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 5 SND Xl=0.05
Sollecitazioni: N=-37.45 Tz=43.58 My=7.50 Ty=-2.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: K_{mod}=1.10 f_{c,0,d}=116.11
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}$ =-0.37 Sfr.=0.00
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 37 (teorica) f_{z,i}=0.00 (L/27807)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 39 (teorica) f_{z,i}=0.00 (L/62915)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) f_{z,i}=0.00 (L/19137)

Asta n. 6037 (-1680 -1679) Tlg-10x5 Crit. 10

-
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-327.15$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.41$ $M_{z,dx}=0.37$ $M_{z,eq}=0.39$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.54$ $\sigma_{m,d}=14.93$ $Sfr.=0.10$

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-327.15$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-327.15$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.54$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-327.15$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-327.15$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-6.54$ $Sfr.=0.03$

 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1055.22$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-1.11$ $M_{z,dx}=1.09$ $M_{z,eq}=1.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-21.10$ $\sigma_{m,d}=20.12$ $Sfr.=0.47$

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1055.22$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1055.22$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=1.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-21.10$ $\sigma_{m,d}=-26.38$ $Sfr.=0.35$

 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1055.22$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=1.10$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.38$ $Sfr.=0.29$

 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1055.22$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=1.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-21.10$ $Sfr.=0.25$

 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=1.87$ (L/282)

 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/5541720)

 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,G}=3.36$ (L/157)
- Asta n. 6038 (-1682 -1681) Tlg-10x5 Crit. 10
-
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-369.90$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.14$ $M_{z,dx}=0.26$ $M_{z,eq}=0.22$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.40$ $\sigma_{m,d}=14.71$ $Sfr.=0.11$

 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-369.90$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-369.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.40$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-369.90$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-369.90$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.40$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1365.05$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.35$ $M_{z,dx}=0.75$ $M_{z,eq}=0.59$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.30$ $\sigma_{m,d}=19.50$ $Sfr.=0.54$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1365.05$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1365.05$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.30$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.39$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1365.05$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1365.05$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-27.30$ $Sfr.=0.32$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/5541720)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)

Asta n. 6039 (-1684 -1683) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-360.51$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
[Lin.] $M_{z,sx}=-0.10$ $M_{z,dx}=0.11$ $M_{z,eq}=0.10$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=14.58$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-360.51$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-360.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-360.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-360.51$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1334.17$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.24$ $M_{z,dx}=0.25$ $M_{z,eq}=0.24$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.68$ $\sigma_{m,d}=19.08$ $Sfr.=0.53$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1334.17$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1334.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.68$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.38$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1334.17$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1334.17$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.68$ $Sfr.=0.32$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3694480)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)

Asta n. 6040 (-1686 -1685) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-360.55$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.09$ $M_{z,dx}=0.09$ $M_{z,eq}=0.09$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=14.57$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-360.55$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-360.55$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-360.55$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-360.55$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1334.26$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.23$ $M_{z,dx}=0.23$ $M_{z,eq}=0.23$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $\sigma_{m,d}=19.07$ $Sfr.=0.53$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1334.26$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1334.26$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.38$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1334.26$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1334.26$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $Sfr.=0.32$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/5541720)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)
- Asta n. 6041 (-1688 -1687) Tlg-10x5 Crit. 10
-
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-360.57$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.08$ $M_{z,dx}=0.07$ $M_{z,eq}=0.08$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=14.55$ $Sfr.=0.11$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1334.32$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.23$ $M_{z,dx}=0.22$ $M_{z,eq}=0.22$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $\sigma_{m,d}=19.06$ $Sfr.=0.53$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1334.32$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1334.32$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.38$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.64$
 Sollecitazioni: $N=-1334.32$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1334.32$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $Sfr.=0.32$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3694480)

Relazione di calcolo

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)

Asta n. 6042 (-1690 -1689) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-360.57$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.02$

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.07$ $M_{z,dx}=0.06$ $M_{z,eq}=0.06$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=14.53$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$

Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $\sigma_{m,d}=-19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.64$

Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.03$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=19.27$ $Sfr.=0.09$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-360.57$ $T_z=6.08$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.21$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU

Sollecitazioni: $N=-1334.31$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-7.83$

[Lin.] $M_{z,sx}=-0.21$ $M_{z,dx}=0.21$ $M_{z,eq}=0.21$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=528.50$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $\sigma_{m,d}=19.04$ $Sfr.=0.53$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-1334.31$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cx}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$

Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$

Sollecitazioni: $N=-1334.31$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $\sigma_{m,d}=-25.05$ $Sfr.=0.38$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.64$

Sollecitazioni: $N=-1334.31$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.44$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=25.05$ $Sfr.=0.28$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-1334.31$ $T_z=7.90$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.69$ $Sfr.=0.32$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=1.87$ (L/282)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/5541720)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 37 (teorica) $f_{z,g}=3.36$ (L/157)

Asta n. 6043 (-1734 -1691) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $Xl=0.53$

Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=19.18$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.03$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$Ltors=264.25$ $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.53$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.36$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$Ltors=264.25$ $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.46$ $Sfr.=0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-593.48$
 [Par.] $M_{y,sx}=-12.14$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=9.84$
 [Lin.] $M_{z,sx}=7.36$ $M_{z,dx}=-5.71$ $M_{z,eq}=-6.70$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=264.25$ $\lambda_{rel,y}=0.78$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.84$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ $\sigma_{m,d}=-1.24$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.22$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ $\sigma_{m,d}=-1.46$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.46$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=0.00$ $M_z=-7.36$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 79 SLU $Xl=0.35$
 Sollecitazioni: $N=-1196.62$ $T_z=27.07$ $M_y=0.00$ $T_y=3.00$ $M_z=-31.98$ $M_x=-1.06$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=264.25$ $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.40$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $Xl=1.23$
 Sollecitazioni: $N=-1563.65$ $T_z=5.48$ $M_y=-16.03$ $T_y=3.11$ $M_z=-31.56$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=264.25$ $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.57$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1563.85$
 [Par.] $M_{y,sx}=-8.68$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-12.57$
 [Lin.] $M_{z,sx}=26.04$ $M_{z,dx}=-19.95$ $M_{z,eq}=-23.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=264.25$ $\lambda_{rel,y}=0.78$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.84$ $K_{c,z}=0.84$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.91$ $\sigma_{m,d}=2.71$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1563.65$ $T_z=34.98$ $M_y=8.92$ $T_y=3.11$ $M_z=-35.39$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 31 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1194.86$ $T_z=36.29$ $M_y=12.39$ $T_y=2.95$ $M_z=-33.97$ $M_x=-1.17$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1195.20$ $T_z=36.14$ $M_y=11.99$ $T_y=1.61$ $M_z=-18.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 30 SLU $Xl=1.23$
 Sollecitazioni: $N=-1563.65$ $T_z=5.48$ $M_y=-16.03$ $T_y=3.11$ $M_z=-31.56$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.91$ $\sigma_{m,d}=-3.57$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $Xl=1.23$
 Sollecitazioni: $N=-1563.65$ $T_z=5.48$ $M_y=-16.03$ $T_y=3.11$ $M_z=-31.56$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=3.57$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1563.85$ $T_z=34.89$ $M_y=8.68$ $T_y=2.31$ $M_z=-26.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.91$ $Sfr.=0.03$

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/49041)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/167930)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/30787)

Asta n. 6043 (-1692 -1734) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=19.72$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.20$ $M_z=-4.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=264.25 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.31$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=-28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=-1.20$ $M_z=-7.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=264.25 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.46$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-593.48$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-12.14$ $M_{y,eq}=9.84$
[Lin.] $M_{z,sx}=4.13$ $M_{z,dx}=-7.29$ $M_{z,eq}=-6.02$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=264.25$ $\lambda_{rel,y}=0.78$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.84$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ $\sigma_{m,d}=-1.19$ Sfr.=0.01
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=-28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=-1.20$ $M_z=-7.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.22$ Sfr.=0.00
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=-28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=-1.20$ $M_z=-7.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ $\sigma_{m,d}=-1.46$ Sfr.=0.00
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=-28.91$ $M_y=12.14$ $T_y=-1.20$ $M_z=-7.29$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.46$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-593.48$ $T_z=19.72$ $M_y=0.00$ $T_y=-1.20$ $M_z=-4.13$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.48$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 31 SLU $X_l=2.27$
Sollecitazioni: $N=-1194.86$ $T_z=-27.27$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.45$ $M_z=-31.59$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=264.25 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.37$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 31 SLU $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1194.86$ $T_z=-36.29$ $M_y=12.39$ $T_y=-5.45$ $M_z=-33.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=264.25 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.45$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1563.85$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-8.68$ $M_{y,eq}=-12.57$
[Lin.] $M_{z,sx}=14.86$ $M_{z,dx}=-25.81$ $M_{z,eq}=-21.43$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=264.25$ $\lambda_{rel,y}=0.78$ $\lambda_{rel,z}=0.78$ $K_{c,y}=0.84$ $K_{c,z}=0.84$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.91$ $\sigma_{m,d}=2.55$ Sfr.=0.06
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 11 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-591.56$ $T_z=19.78$ $M_y=0.00$ $T_y=5.29$ $M_z=8.25$ $M_x=-1.43$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 11 SND $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-591.56$ $T_z=-28.85$ $M_y=11.98$ $T_y=5.29$ $M_z=22.22$ $M_x=-1.43$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.22$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=2.64$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: $N=-1195.20$ $T_z=-36.14$ $M_y=11.99$ $T_y=-2.94$ $M_z=-18.23$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 31 SLU $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1194.86$ $T_z=-36.29$ $M_y=12.39$ $T_y=-5.45$ $M_z=-33.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.99$ $\sigma_{m,d}=-3.45$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 31 SLU $X_l=2.64$
Sollecitazioni: $N=-1194.86$ $T_z=-36.29$ $M_y=12.39$ $T_y=-5.45$ $M_z=-33.64$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.45$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1563.85$ $T_z=28.32$ $M_y=0.00$ $T_y=-4.14$ $M_z=-14.86$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.91$ $Sfr.=0.03$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/50379)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/178765)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/31848)
- Asta n. 6055 (-1657 -1735) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=2.16$
Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=-19.81$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.42$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=270.50 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.11$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=-29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=270.50 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-616.46$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-13.19$ $M_{y,eq}=10.43$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.10$ $M_{z,dx}=-1.50$ $M_{z,eq}=-1.34$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=270.50$ $\lambda_{rel,y}=0.79$ $\lambda_{rel,z}=0.79$ $K_{c,y}=0.83$ $K_{c,z}=0.83$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.54$ $\sigma_{m,d}=-0.88$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=-29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.22$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=-29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.54$ $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=-29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=20.01$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.10$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.54$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=2.16$
Sollecitazioni: $N=-614.51$ $T_z=-19.74$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.96$ $M_z=-30.35$ $M_x=1.42$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=270.50 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.28$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-1243.68$ $T_z=-37.91$ $M_y=15.04$ $T_y=-3.02$ $M_z=-25.40$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Ltors=270.50 $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.03$ $Sfr.=0.02$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1631.22$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-10.37$ $M_{y,eq}=-12.75$
 [Lin.] $M_{z,sx}=3.84$ $M_{z,dx}=-5.34$ $M_{z,eq}=-4.74$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=270.50$ $\lambda_{rel,y}=0.79$ $\lambda_{rel,z}=0.79$ $K_{c,y}=0.83$ $K_{c,z}=0.83$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $\sigma_{m,d}=1.31$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 5 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-614.51$ $T_z=20.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.96$ $M_z=-15.29$ $M_x=1.42$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 5 SND $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-614.51$ $T_z=-29.70$ $M_y=13.01$ $T_y=-6.96$ $M_z=-34.12$ $M_x=1.42$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.23$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1244.95$ $T_z=-37.35$ $M_y=13.52$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.77$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1243.68$ $T_z=-37.91$ $M_y=15.04$ $T_y=-3.02$ $M_z=-25.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $\sigma_{m,d}=-3.03$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1243.68$ $T_z=-37.91$ $M_y=15.04$ $T_y=-3.02$ $M_z=-25.40$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.03$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1631.22$ $T_z=28.52$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.84$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $Sfr.=0.04$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/49328)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.00$ (L/189093)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/30830)
- Asta n. 6055 (-1735 -1667) Tlg-20x20 Crit. 8
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=2.34$
 Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=-13.37$ $M_y=-6.02$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=270.50$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.45$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=270.50$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-616.46$
 [Par.] $M_{y,sx}=-13.19$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=10.43$
 [Lin.] $M_{z,sx}=1.49$ $M_{z,dx}=-0.89$ $M_{z,eq}=-1.25$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=270.50$ $\lambda_{rel,y}=0.79$ $\lambda_{rel,z}=0.79$ $K_{c,y}=0.83$ $K_{c,z}=0.83$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.54$ $\sigma_{m,d}=-0.88$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.22$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.54$ $\sigma_{m,d}=-1.10$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

- Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.10$ Sfr.=0.00
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-616.46$ $T_z=29.76$ $M_y=13.19$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.49$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.54$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 5 SND $X_l=0.54$
 Sollecitazioni: $N=-618.69$ $T_z=19.74$ $M_y=0.00$ $T_y=7.36$ $M_z=-30.09$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=270.50$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.26$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1243.68$ $T_z=37.91$ $M_y=15.04$ $T_y=3.26$ $M_z=-25.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=270.50$ $\lambda_{rel,m}=0.24$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.03$ Sfr.=0.02
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1631.22$
 [Par.] $M_{y,sx}=-10.37$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-12.75$
 [Lin.] $M_{z,sx}=5.32$ $M_{z,dx}=-3.26$ $M_{z,eq}=-4.49$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=270.50$ $\lambda_{rel,y}=0.79$ $\lambda_{rel,z}=0.79$ $K_{c,y}=0.83$ $K_{c,z}=0.83$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ $\sigma_{m,d}=1.29$ Sfr.=0.05
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-618.39$ $T_z=29.83$ $M_y=13.37$ $T_y=-6.84$ $M_z=31.03$ $M_x=1.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 1 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-618.39$ $T_z=29.83$ $M_y=13.37$ $T_y=-6.84$ $M_z=31.03$ $M_x=1.26$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.23$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 19 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1244.95$ $T_z=37.35$ $M_y=13.52$ $T_y=0.00$ $M_z=-3.75$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1243.68$ $T_z=37.91$ $M_y=15.04$ $T_y=3.26$ $M_z=-25.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.11$ $\sigma_{m,d}=-3.03$ Sfr.=0.02
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 47 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1243.68$ $T_z=37.91$ $M_y=15.04$ $T_y=3.26$ $M_z=-25.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.03$ Sfr.=0.02
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1631.22$ $T_z=36.18$ $M_y=10.37$ $T_y=0.00$ $M_z=-5.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-4.08$ Sfr.=0.04
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/49328)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/182993)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,l}=0.01$ (L/30498)
- Asta n. 6056 (-1658 -1668) Tlg-10x5 Crit. 10
-
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-402.67$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.02$ $M_{z,dx}=-0.03$ $M_{z,eq}=-0.02$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.05$ $\sigma_{m,d}=15.17$ Sfr.=0.11
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-402.67$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$

Sollecitazioni: $N=-402.67$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.05$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-402.67$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-402.67$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.05$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1508.20$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.09$ $M_{z,dx}=-0.10$ $M_{z,eq}=-0.10$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.16$ $\sigma_{m,d}=19.81$ $Sfr.=0.58$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1508.20$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1508.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.16$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ $Sfr.=0.42$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1508.20$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ $Sfr.=0.30$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1508.20$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.16$ $Sfr.=0.36$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3781860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6058 (-1660 -1670) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-377.48$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.12$ $M_{z,dx}=-0.10$ $M_{z,eq}=-0.11$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=15.28$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-377.48$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-377.48$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-377.48$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-377.48$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU

Sollecitazioni: N=-1402.51
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.35$ $M_{z,dx}=-0.32$ $M_{z,eq}=-0.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=20.10$ Sfr.=0.56

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-1402.51 $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: N=-1402.51 $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: N=-1402.51 $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-1402.51 $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ Sfr.=0.33

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3781860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6059 (-1661 -1671) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: N=-377.49
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.12$ $M_{z,dx}=-0.11$ $M_{z,eq}=-0.12$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=15.29$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-377.49 $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: N=-377.49 $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: N=-377.49 $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-377.49 $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: N=-1402.56
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.34$ $M_{z,dx}=-0.32$ $M_{z,eq}=-0.34$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=20.09$ Sfr.=0.56

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: N=-1402.56 $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: N=-1402.56 $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1402.56$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1402.56$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ Sfr.=0.33

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 70 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3781860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6060 (-1662 -1672) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-377.50$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.10$ $M_{z,dx}=-0.10$ $M_{z,eq}=-0.10$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=15.27$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-377.50$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-377.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-377.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-377.50$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1402.59$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
 [Lin.] $M_{z,sx}=0.29$ $M_{z,dx}=-0.28$ $M_{z,eq}=-0.29$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=20.04$ Sfr.=0.56

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ Sfr.=0.41

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ Sfr.=0.33

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3781860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6061 (-1663 -1673) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-377.51$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$

[Lin.] $M_{z,sx}=0.10$ $M_{z,dx}=-0.08$ $M_{z,eq}=-0.09$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=15.26$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-377.51$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$

Tensioni: $\tau_d=0.28$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.71$

Sollecitazioni: $N=-377.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=2.71$

Sollecitazioni: $N=-377.51$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ $Sfr.=0.10$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-377.51$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.55$ $Sfr.=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU

Sollecitazioni: $N=-1402.59$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$

[Lin.] $M_{z,sx}=0.27$ $M_{z,dx}=-0.22$ $M_{z,eq}=-0.25$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=19.99$ $Sfr.=0.56$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$

Tensioni: $\tau_d=0.36$ $Sfr.=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.71$

Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ $Sfr.=0.41$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $Xl=2.71$

Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ $Sfr.=0.30$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-1402.59$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-28.05$ $Sfr.=0.33$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 24 (teorica) $f_{z,t}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3781860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6062 (-1664 -1674) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I

Sollecitazioni: $N=-391.24$

[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$

[Lin.] $M_{z,sx}=0.10$ $M_{z,dx}=-0.08$ $M_{z,eq}=-0.09$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$

$L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.82$ $\sigma_{m,d}=15.26$ $Sfr.=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$

Sollecitazioni: $N=-391.24$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.28$ $S_{fr}=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.71$
Sollecitazioni: $N=-391.24$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.82$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ $S_{fr}=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.71$
Sollecitazioni: $N=-391.24$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ $S_{fr}=0.10$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-391.24$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.82$ $S_{fr}=0.04$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1460.25$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.26$ $M_{z,dx}=-0.21$ $M_{z,eq}=-0.24$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-29.20$ $\sigma_{m,d}=19.97$ $S_{fr}=0.57$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1460.25$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ $S_{fr}=0.02$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_1=2.71$
Sollecitazioni: $N=-1460.25$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-29.20$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ $S_{fr}=0.41$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_1=2.71$
Sollecitazioni: $N=-1460.25$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ $S_{fr}=0.30$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1460.25$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-29.20$ $S_{fr}=0.35$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 52 (teorica) $f_{z,g}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/3781860)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6063 (-1665 -1675) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-409.50$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.14$ $M_{z,dx}=-0.11$ $M_{z,eq}=-0.13$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.19$ $\sigma_{m,d}=15.30$ $S_{fr}=0.11$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-409.50$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.28$ $S_{fr}=0.01$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.71$
Sollecitazioni: $N=-409.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.19$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ $S_{fr}=0.10$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_1=2.71$
Sollecitazioni: $N=-409.50$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ $S_{fr}=0.10$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-409.50$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$

Relazione di calcolo

Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.19$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1538.53$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.38$ $M_{z,dx}=-0.25$ $M_{z,eq}=-0.32$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.77$ $\sigma_{m,d}=20.08$ Sfr.=0.59

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1538.53$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-1538.53$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.77$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ Sfr.=0.43

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-1538.53$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ Sfr.=0.30

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1538.53$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.77$ Sfr.=0.36

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=2.05$ (L/263)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/5672800)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,g}=3.69$ (L/146)

Asta n. 6065 (-1745 -1746) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-356.60$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.05$ $M_{z,dx}=-0.25$ $M_{z,eq}=-0.17$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.13$ $\sigma_{m,d}=15.35$ Sfr.=0.11

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-356.60$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-356.60$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.13$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ Sfr.=0.10

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=2.71$
Sollecitazioni: $N=-356.60$ $T_z=0.00$ $M_y=-8.41$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ Sfr.=0.10

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-356.60$ $T_z=6.22$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.13$ Sfr.=0.04

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-1314.65$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-8.20$
[Lin.] $M_{z,sx}=0.18$ $M_{z,dx}=-0.55$ $M_{z,eq}=-0.40$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.29$ $\sigma_{m,d}=20.17$ Sfr.=0.54

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1314.65$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1314.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.29$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ $Sfr.=0.39$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=2.71$
 Sollecitazioni: $N=-1314.65$ $T_z=0.00$ $M_y=-10.94$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ $Sfr.=0.30$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-1314.65$ $T_z=8.09$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.29$ $Sfr.=0.31$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=2.05$ (L/263)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 7 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/5672800)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 53 (teorica) $f_{z,G}=3.69$ (L/146)
- Asta n. 6066 (-1646 -1647) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.46$
 Sollecitazioni: $N=-51.80$ $T_z=-79.45$ $M_y=35.78$ $T_y=-14.42$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=58.00 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-4.43$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-51.80$ $T_z=-80.62$ $M_y=45.06$ $T_y=-14.42$ $M_z=-2.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=58.00 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.20$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-51.80$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-45.06$ $M_{y,eq}=27.04$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-6.12$ $M_{z,dx}=-2.24$ $M_{z,eq}=2.78$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=58.00 $\lambda_{rel,y}=0.16$ $\lambda_{rel,z}=0.35$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.99$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ $\sigma_{m,d}=-4.11$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-51.80$ $T_z=-80.62$ $M_y=45.06$ $T_y=-14.42$ $M_z=-2.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ct}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $Sfr.=0.02$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-51.80$ $T_z=-80.62$ $M_y=45.06$ $T_y=-14.42$ $M_z=-2.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ $\sigma_{m,d}=-6.20$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-51.80$ $T_z=-80.62$ $M_y=45.06$ $T_y=-14.42$ $M_z=-2.24$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.20$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-51.80$ $T_z=-74.75$ $M_y=0.00$ $T_y=-14.42$ $M_z=6.12$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 17 SLU $X_l=0.43$
 Sollecitazioni: $N=-181.44$ $T_z=-302.05$ $M_y=127.28$ $T_y=-54.07$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=58.00 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-15.78$ $Sfr.=0.18$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 17 SLU $X_l=0.58$
 Sollecitazioni: $N=-181.44$ $T_z=-304.09$ $M_y=174.16$ $T_y=-54.07$ $M_z=-8.04$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=58.00 $\lambda_{rel,m}=0.23$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-23.78$ $Sfr.=0.26$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-181.44$
 [Lin.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-174.16$ $M_{y,eq}=104.50$


```
[Lin.] Mz,sx=-23.32 Mz,dx=-8.04 Mz,eq=10.77
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=88.89 fm,z,d=88.89 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
L=58.00 λrel,y=0.16 λrel,z=0.35 Kc,y=1.00 Kc,z=0.99
Tensioni: σc,0,d=-0.82 σm,d=-15.89 Sfr.=0.18

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 47 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-100.31 Tz=-159.64 My=0.00 Ty=-28.32 Mz=18.70 Mx=-1.56
Resistenze: Kmod=0.90
Tensioni: τtor,d=0.00 Sfr.=0.00

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU Xl=0.58
Sollecitazioni: N=-164.54 Tz=-277.62 My=158.81 Ty=-48.39 Mz=-3.26 Mx=-1.04
Resistenze: Kmod=0.90 Kcr=0.67
Tensioni: τd=2.88 τtor,d=0.00 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.58
Sollecitazioni: N=-181.44 Tz=-304.09 My=174.16 Ty=-54.07 Mz=-8.04 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 Kcr=0.67 Kl=1.00 fv,d=16.00
Tensioni: τd=3.16 Sfr.=0.20

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU Xl=0.58
Sollecitazioni: N=-181.44 Tz=-304.09 My=174.16 Ty=-54.07 Mz=-8.04 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,d=84.44 fm,y,d=88.89 fm,z,d=88.89 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σc,0,d=-0.82 σm,d=-23.78 Sfr.=0.26

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=0.58
Sollecitazioni: N=-181.44 Tz=-304.09 My=174.16 Ty=-54.07 Mz=-8.04 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=88.89 fm,z,d=88.89 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σm,d=-23.78 Sfr.=0.26

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-181.44 Tz=-296.46 My=0.00 Ty=-54.07 Mz=23.32 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fc,0,d=84.44
Tensioni: σc,0,d=-0.82 Sfr.=0.01

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) fz,l=0.01 (L/10669)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) fz,l=0.00 (L/16662)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) fz,l=0.01 (L/8331)

Asta n. 6066 (-1647 -1648) Tlg-10x22 Crit. 9
-----
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 Tz=55.87 My=50.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Ltors=99.97 λrel,m=0.30 Kcrit=1.00
Tensioni: σm,d=-6.30 Sfr.=0.03

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 Tz=55.87 My=50.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 Kcr=0.67 Kl=1.00 fv,d=37.50
Tensioni: τd=0.57 Sfr.=0.02

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 Tz=55.87 My=50.80 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kfi=1.25 fm,y,d=208.33 fm,z,d=208.33 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Tensioni: σm,d=-6.30 Sfr.=0.03

- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 1 SND Xl=0.00
Sollecitazioni: N=3.34 Tz=55.87 My=50.80 Ty=11.14 Mz=-11.14 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=1.10 fc,0,t=70.28
L=99.97 λrel,y=0.27 λrel,z=0.60 Kc,y=1.00 Kc,z=0.92
Tensioni: σt,0,d=0.02 σm,d=9.34 Sfr.=0.07

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 Tz=204.38 My=197.74 Ty=0.00 Mz=0.00 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.80 fm,y,d=88.89 fm,z,d=88.89 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Ltors=99.97 λrel,m=0.30 Kcrit=1.00
Tensioni: σm,d=-24.51 Sfr.=0.28

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=0.00 Tz=222.24 My=215.60 Ty=11.36 Mz=-11.35 Mx=0.00
Resistenze: Kmod=0.90 fm,y,d=100.00 fm,z,d=100.00 Khy=1.00 Khz=1.00 Km=0.70
Ltors=99.97 λrel,m=0.30 Kcrit=1.00
Tensioni: σm,d=-29.82 Sfr.=0.29

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 3 SND
Sollecitazioni: N=-3.34
```

[Par.] $M_{y, sx} = -50.80$ $M_{y, dx} = -0.00$ $M_{y, eq} = 38.10$
 [Lin.] $M_{z, sx} = 11.14$ $M_{z, dx} = -0.00$ $M_{z, eq} = -6.68$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 99.97$ $\lambda_{rel, y} = 0.27$ $\lambda_{rel, z} = 0.60$ $K_{c, y} = 1.00$ $K_{c, z} = 0.92$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -0.02$ $\sigma_{m, d} = -6.55$ $Sfr. = 0.05$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 9 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 11.14$ $T_z = 55.87$ $M_y = 50.80$ $T_y = 3.34$ $M_z = -3.34$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $K_h = 1.00$ $f_{c, 0, t} = 70.28$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d} = 0.05$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 1 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 3.34$ $T_z = 55.87$ $M_y = 50.80$ $T_y = 11.14$ $M_z = -11.14$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $K_h = 1.00$ $f_{c, 0, t} = 70.28$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t, 0, d} = 0.02$ $\sigma_{m, d} = 9.34$ $Sfr. = 0.07$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 0.00$ $T_z = 204.38$ $M_y = 197.74$ $T_y = 0.00$ $M_z = 0.00$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.80$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v, d} = 16.00$
 Tensioni: $\tau_d = 2.09$ $Sfr. = 0.13$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 3 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -3.34$ $T_z = 55.87$ $M_y = 50.80$ $T_y = 11.14$ $M_z = -11.14$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c, 0, d} = 116.11$ $f_{m, y, d} = 122.22$ $f_{m, z, d} = 122.22$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -0.02$ $\sigma_{m, d} = -9.34$ $Sfr. = 0.07$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = 0.00$ $T_z = 222.24$ $M_y = 215.60$ $T_y = 11.36$ $M_z = -11.35$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 0.90$ $f_{m, y, d} = 100.00$ $f_{m, z, d} = 100.00$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = -29.82$ $Sfr. = 0.29$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 13 SND $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -11.14$ $T_z = 55.87$ $M_y = 50.80$ $T_y = 3.34$ $M_z = -3.34$ $M_x = 0.00$
 Resistenze: $K_{mod} = 1.10$ $f_{c, 0, d} = 116.11$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -0.05$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z, l} = 0.01$ (L/9194)

- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z, l} = 0.01$ (L/14165)

- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z, l} = 0.01$ (L/7229)

Asta n. 6067 (-1649 -1642) Tlg-10x22 Crit. 9

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l = 0.74$
 Sollecitazioni: $N = -212.65$ $T_z = -13.23$ $M_y = 0.00$ $T_y = -2.15$ $M_z = -1.44$ $M_x = -1.20$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m, y, d} = 208.33$ $f_{m, z, d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 73.73$ $\lambda_{rel, m} = 0.25$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = 0.39$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l = 0.54$
 Sollecitazioni: $N = -208.82$ $T_z = -6.52$ $M_y = -1.95$ $T_y = -2.15$ $M_z = -1.02$ $M_x = -1.20$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m, y, d} = 208.33$ $f_{m, z, d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L_{tors} = 73.73$ $\lambda_{rel, m} = 0.25$ $K_{crit} = 1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m, d} = 0.52$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N = -212.65$
 [Par.] $M_{y, sx} = 0.00$ $M_{y, dx} = 0.00$ $M_{y, eq} = -1.89$
 [Lin.] $M_{z, sx} = -0.14$ $M_{z, dx} = -1.44$ $M_{z, eq} = -0.81$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $f_{m, y, d} = 208.33$ $f_{m, z, d} = 208.33$ $K_{hy} = 1.00$ $K_{hz} = 1.00$ $K_m = 0.70$
 $L = 73.73$ $\lambda_{rel, y} = 0.20$ $\lambda_{rel, z} = 0.44$ $K_{c, y} = 1.00$ $K_{c, z} = 0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c, 0, d} = -0.97$ $\sigma_{m, d} = 0.46$ $Sfr. = 0.01$

- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -197.58$ $T_z = 13.23$ $M_y = 0.00$ $T_y = -2.15$ $M_z = 0.00$ $M_x = -1.20$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$
 Tensioni: $\tau_{tor, d} = 0.00$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -197.58$ $T_z = 13.23$ $M_y = 0.00$ $T_y = -2.15$ $M_z = 0.00$ $M_x = -1.20$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_{cr} = 0.67$
 Tensioni: $\tau_d = 0.14$ $\tau_{tor, d} = 0.00$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l = 0.00$
 Sollecitazioni: $N = -197.58$ $T_z = 13.23$ $M_y = 0.00$ $T_y = -2.15$ $M_z = 0.00$ $M_x = -1.20$
 Resistenze: $K_{fi} = 1.25$ $K_{cr} = 0.67$ $K_1 = 1.00$ $f_{v, d} = 37.50$
 Tensioni: $\tau_d = 0.14$ $Sfr. = 0.00$

- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.54$
 Sollecitazioni: $N=-208.82$ $T_z=-6.52$ $M_y=-1.95$ $T_y=-2.15$ $M_z=-1.02$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.95$ $\sigma_{m,d}=-0.52$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.54$
 Sollecitazioni: $N=-208.82$ $T_z=-6.52$ $M_y=-1.95$ $T_y=-2.15$ $M_z=-1.02$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=0.52$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=-212.65$ $T_z=-13.23$ $M_y=0.00$ $T_y=-2.15$ $M_z=-1.44$ $M_x=-1.20$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.97$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 17 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=-651.75$ $T_z=-46.75$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.71$ $M_z=-4.04$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=73.73$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.10$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=0.44$
 Sollecitazioni: $N=-612.42$ $T_z=-12.58$ $M_y=-10.51$ $T_y=-6.42$ $M_z=-2.15$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=73.73$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
 Sollecitazioni: $N=-651.75$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.73$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.16$ $M_{z,dx}=-4.04$ $M_{z,eq}=-2.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=73.73$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.44$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.96$ $\sigma_{m,d}=1.48$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-598.51$ $T_z=46.75$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.71$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-579.94$ $T_z=57.10$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.42$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
 Tensioni: $\tau_d=0.59$ $\tau_{tor,d}=0.01$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-579.94$ $T_z=57.10$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.42$ $M_z=0.00$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=18.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.59$ $Sfr.=0.03$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.44$
 Sollecitazioni: $N=-630.99$ $T_z=-10.29$ $M_y=-8.60$ $T_y=-5.71$ $M_z=-2.36$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.87$ $\sigma_{m,d}=-1.71$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=0.44$
 Sollecitazioni: $N=-612.42$ $T_z=-12.58$ $M_y=-10.51$ $T_y=-6.42$ $M_z=-2.15$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.89$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.74$
 Sollecitazioni: $N=-651.75$ $T_z=-46.75$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.71$ $M_z=-4.04$ $M_x=-4.61$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.96$ $Sfr.=0.04$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/77308)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/140561)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 38 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/61847)

Asta n. 6068 (-1747 -1748) Tlg-10x5 Crit. 10

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-367.92$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-6.31$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-0.08$ $M_{z,dx}=-0.25$ $M_{z,eq}=-0.12$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=541.00$ $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=1.00$

- Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.36$ $\sigma_{m,d}=15.29$ Sfr.=0.11
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-367.92 T_z=6.22 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=37.50
Tensioni: $\tau_d=0.28$ Sfr.=0.01
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I Xl=2.71
Sollecitazioni: N=-367.92 T_z=0.00 M_y=-8.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,d}=197.92 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.36$ $\sigma_{m,d}=-20.20$ Sfr.=0.10
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I Xl=2.71
Sollecitazioni: N=-367.92 T_z=0.00 M_y=-8.41 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=208.33 f_{m,z,d}=208.33 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=20.20$ Sfr.=0.10
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-367.92 T_z=6.22 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{c,0,d}=197.92
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-7.36$ Sfr.=0.04
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: N=-1338.47
[Par.] M_{y,sx}=0.00 M_{y,dx}=0.00 M_{y,eq}=-8.20
[Lin.] M_{z,sx}=-0.35 M_{z,dx}=-0.76 M_{z,eq}=-0.32
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=541.00 $\lambda_{rel,y}=0.00$ $\lambda_{rel,z}=0.00$ K_{c,y}=1.00 K_{c,z}=1.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.77$ $\sigma_{m,d}=20.07$ Sfr.=0.54
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1338.47 T_z=8.09 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.67 K_i=1.00 f_{v,d}=16.00
Tensioni: $\tau_d=0.36$ Sfr.=0.02
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU Xl=2.71
Sollecitazioni: N=-1338.47 T_z=0.00 M_y=-10.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=84.44 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-26.77$ $\sigma_{m,d}=-26.25$ Sfr.=0.40
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU Xl=2.71
Sollecitazioni: N=-1338.47 T_z=0.00 M_y=-10.94 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{m,y,d}=88.89 f_{m,z,d}=88.89 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Tensioni: $\sigma_{m,d}=26.25$ Sfr.=0.30
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 62 SLU Xl=0.00
Sollecitazioni: N=-1549.54 T_z=8.09 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=95.00
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-30.99$ Sfr.=0.33
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 21 (teorica) f_{z,i}=2.05 (L/263)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 21 (teorica) f_{z,i}=0.00 (L/5672800)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) f_{z,L}=3.69 (L/146)
- Asta n. 6069 (-1655 -1635) Tlg-10x26 nuovo Crit. 8
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I Xl=1.52
Sollecitazioni: N=-61.60 T_z=0.00 M_y=-60.76 T_y=0.00 M_z=0.00 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=303.89 $\lambda_{rel,m}=0.57$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.39$ Sfr.=0.02
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I Xl=0.20
Sollecitazioni: N=-23.97 T_z=66.07 M_y=-14.13 T_y=0.00 M_z=-1.04 M_x=0.00
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
Ltors=303.89 $\lambda_{rel,m}=0.57$ K_{crit}=1.00
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.49$ Sfr.=0.00
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: N=-103.35
[Par.] M_{y,sx}=0.00 M_{y,dx}=0.00 M_{y,eq}=-45.57
[Lin.] M_{z,sx}=1.19 M_{z,dx}=0.97 M_{z,eq}=-0.47
Resistenze: K_{fi}=1.25 f_{m,y,d}=300.00 f_{m,z,d}=300.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
L=303.89 $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.79$ K_{c,y}=0.88 K_{c,z}=0.28
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $\sigma_{m,d}=4.15$ Sfr.=0.02
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I Xl=0.00

- Sollecitazioni: $N=-19.84$ $T_z=73.32$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=-1.19$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.85$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=-61.60$ $T_z=0.00$ $M_y=-60.76$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.24$ $\sigma_{m,d}=-5.39$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=-61.60$ $T_z=0.00$ $M_y=-60.76$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.39$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=3.04$
 Sollecitazioni: $N=-103.35$ $T_z=-73.32$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.40$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 79 SLU $X_l=0.61$
 Sollecitazioni: $N=1.77$ $T_z=194.64$ $M_y=-147.65$ $T_y=1.83$ $M_z=-2.07$ $M_x=-1.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,t}=87.00$
 $L=303.89$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.79$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.28$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=13.58$ $Sfr.=0.09$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 78 SLU $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=-119.83$ $T_z=0.00$ $M_y=-273.76$ $T_y=3.19$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=303.89$ $\lambda_{rel,m}=0.57$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.30$ $Sfr.=0.17$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 78 SLU $X_l=1.22$
 Sollecitazioni: $N=-83.06$ $T_z=79.25$ $M_y=-261.71$ $T_y=3.19$ $M_z=-1.44$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=303.89$ $\lambda_{rel,m}=0.57$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=23.56$ $Sfr.=0.16$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
 Sollecitazioni: $N=-271.04$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.01$ $M_{y,eq}=-205.32$
 [Lin.] $M_{z,sx}=5.32$ $M_{z,dx}=4.38$ $M_{z,eq}=-2.13$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=303.89$ $\lambda_{rel,y}=0.69$ $\lambda_{rel,z}=1.79$ $K_{c,y}=0.88$ $K_{c,z}=0.28$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.04$ $\sigma_{m,d}=18.71$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 15 SND $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=58.73$ $T_z=73.32$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.23$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=3.13$ $T_z=265.53$ $M_y=0.00$ $T_y=3.48$ $M_z=-5.68$ $M_x=-2.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 79 SLU $X_l=0.61$
 Sollecitazioni: $N=1.77$ $T_z=194.64$ $M_y=-147.65$ $T_y=1.83$ $M_z=-2.07$ $M_x=-1.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=87.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.01$ $\sigma_{m,d}=13.58$ $Sfr.=0.09$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=31.39$ $T_z=325.12$ $M_y=0.00$ $T_y=3.19$ $M_z=-5.32$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
 Tensioni: $\tau_d=3.75$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.02$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 78 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=31.39$ $T_z=325.12$ $M_y=0.00$ $T_y=3.19$ $M_z=-5.32$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=24.00$
 Tensioni: $\tau_d=3.75$ $Sfr.=0.16$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 78 SLU $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=-119.83$ $T_z=0.00$ $M_y=-273.76$ $T_y=3.19$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.46$ $\sigma_{m,d}=-24.30$ $Sfr.=0.17$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 78 SLU $X_l=1.52$
 Sollecitazioni: $N=-119.83$ $T_z=0.00$ $M_y=-273.76$ $T_y=3.19$ $M_z=0.00$ $M_x=-2.19$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=24.30$ $Sfr.=0.17$

- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=3.04$
 Sollecitazioni: $N=-299.30$ $T_z=-265.53$ $M_y=0.00$ $T_y=3.48$ $M_z=4.88$ $M_x=-2.20$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.15$ $Sfr.=0.01$
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.09$ (L/3347) $f_{z,g}=0.08$ (L/3834)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.06$ (L/5025) $f_{z,g}=0.05$ (L/5767)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 68 (teorica) $f_{z,l}=0.12$ (L/2633) $f_{z,g}=0.10$ (L/3020)
- Asta n. 6090 (-1775 -1693) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=2.26$
 Sollecitazioni: $N=-516.88$ $T_z=-6.02$ $M_y=-27.22$ $T_y=-5.15$ $M_z=0.00$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=377.05 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.04$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=-521.49$ $T_z=2.01$ $M_y=-28.23$ $T_y=-5.15$ $M_z=2.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=377.05 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.34$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-537.60$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-21.27$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-12.02$ $M_{z,dx}=-7.38$ $M_{z,eq}=4.81$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=377.05 $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=1.11$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.61$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.34$ $\sigma_{m,d}=1.96$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=3.77$
 Sollecitazioni: $N=-503.06$ $T_z=-30.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.15$ $M_z=-7.38$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{ci}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.23$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=-521.49$ $T_z=2.01$ $M_y=-28.23$ $T_y=-5.15$ $M_z=2.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.30$ $\sigma_{m,d}=-2.34$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=1.76$
 Sollecitazioni: $N=-521.49$ $T_z=2.01$ $M_y=-28.23$ $T_y=-5.15$ $M_z=2.97$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.34$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-537.60$ $T_z=30.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-5.15$ $M_z=12.02$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-1.34$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a tensoflessione (7.27) - CC 5 SND $X_l=2.01$
 Sollecitazioni: $N=11.11$ $T_z=-2.01$ $M_y=-28.23$ $T_y=3.36$ $M_z=8.25$ $M_x=-1.42$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{c,0,t}=106.33$
 L=377.05 $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=1.11$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.61$
 Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=2.74$ $Sfr.=0.01$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 9 SND $X_l=3.77$
 Sollecitazioni: $N=-382.13$ $T_z=-30.08$ $M_y=0.00$ $T_y=-29.92$ $M_z=-62.04$ $M_x=2.01$
 Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=377.05 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.65$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 46 SLU $X_l=0.50$
 Sollecitazioni: $N=-796.53$ $T_z=28.68$ $M_y=-17.04$ $T_y=-18.27$ $M_z=39.68$ $M_x=-1.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=377.05 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.25$ $Sfr.=0.03$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 78 SLU
 Sollecitazioni: $N=-1531.00$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-27.65$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-30.07$ $M_{z,dx}=-5.43$ $M_{z,eq}=15.87$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=377.05 $\lambda_{rel,y}=1.11$ $\lambda_{rel,z}=1.11$ $K_{c,y}=0.61$ $K_{c,z}=0.61$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.83$ $\sigma_{m,d}=3.26$ $Sfr.=0.07$

- Verifica a trazione (4.4.2) - CC 5 SND $X_l=3.77$
Sollecitazioni: $N=27.23$ $T_z=-30.08$ $M_y=0.00$ $T_y=3.36$ $M_z=14.16$ $M_x=-1.42$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.07$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 7 SND $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-161.45$ $T_z=30.08$ $M_y=0.00$ $T_y=15.59$ $M_z=-18.09$ $M_x=-2.39$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a tensoflessione (4.4.6a/b) - CC 5 SND $X_l=2.01$
Sollecitazioni: $N=11.11$ $T_z=-2.01$ $M_y=-28.23$ $T_y=3.36$ $M_z=8.25$ $M_x=-1.42$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$ $K_h=1.00$ $f_{c,0,t}=106.33$ $f_{m,y,d}=176.00$ $f_{m,z,d}=176.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{t,0,d}=0.03$ $\sigma_{m,d}=2.74$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 46 SLU $X_l=3.77$
Sollecitazioni: $N=-757.62$ $T_z=-39.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-18.27$ $M_z=-20.01$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.32$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=3.77$
Sollecitazioni: $N=-1115.26$ $T_z=-39.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-16.70$ $M_z=-23.41$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.50$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=21.33$
Tensioni: $\tau_d=0.32$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=1.26$
Sollecitazioni: $N=-1145.20$ $T_z=13.04$ $M_y=-32.77$ $T_y=-16.70$ $M_z=18.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=112.00$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.86$ $\sigma_{m,d}=-3.85$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 46 SLU $X_l=0.50$
Sollecitazioni: $N=-796.53$ $T_z=28.68$ $M_y=-17.04$ $T_y=-18.27$ $M_z=39.68$ $M_x=-1.16$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=4.25$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 79 SLU $X_l=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1561.65$ $T_z=39.11$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=12.49$ $M_x=-1.11$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=126.00$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.90$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 23 (teorica) $f_{z,t}=0.03$ (L/14429) $f_{z,g}=0.02$ (L/15689)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 69 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/192860)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 69 (teorica) $f_{z,t}=0.05$ (L/8019) $f_{z,g}=0.04$ (L/8708)
- Asta n. 6096 (-1639 -1647) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-147.81$ $T_z=-15.53$ $M_y=0.00$ $T_y=11.22$ $M_z=6.90$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=72.83$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.88$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.63$
Sollecitazioni: $N=-150.69$ $T_z=-10.94$ $M_y=-1.28$ $T_y=11.22$ $M_z=5.81$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_{tors}=72.83$ $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.74$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-165.99$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-1.98$
[Lin.] $M_{z,sx}=1.27$ $M_{z,dx}=6.90$ $M_{z,eq}=3.63$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=72.83$ $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.44$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $\sigma_{m,d}=1.24$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-147.81$ $T_z=-15.53$ $M_y=0.00$ $T_y=11.22$ $M_z=6.90$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
Tensioni: $\tau_d=0.20$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
Sollecitazioni: $N=-147.81$ $T_z=-15.53$ $M_y=0.00$ $T_y=11.22$ $M_z=6.90$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.67$ $\sigma_{m,d}=-1.88$ $Sfr.=0.01$

- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X_l=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-147.81$ $T_z=-15.53$ $M_y=0.00$ $T_y=11.22$ $M_z=6.90$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.88$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-165.99$ $T_z=13.45$ $M_y=0.00$ $T_y=11.22$ $M_z=-1.27$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.75$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-546.39$ $T_z=-55.90$ $M_y=0.00$ $T_y=47.90$ $M_z=27.76$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=72.83 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.57$ $Sfr.=0.09$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 17 SLU $X_l=0.68$
 Sollecitazioni: $N=-551.72$ $T_z=-47.40$ $M_y=-2.51$ $T_y=47.90$ $M_z=25.44$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=72.83 $\lambda_{rel,m}=0.25$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=7.25$ $Sfr.=0.08$
 - Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 46 SLU
 Sollecitazioni: $N=-571.02$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-5.41$
 [Par.] $M_{z,sx}=8.69$ $M_{z,dx}=28.97$ $M_{z,eq}=24.48$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 L=72.83 $\lambda_{rel,y}=0.20$ $\lambda_{rel,z}=0.44$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.97$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.60$ $\sigma_{m,d}=7.35$ $Sfr.=0.10$
 - Verifica a torsione (4.4.9) - CC 30 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-651.14$ $T_z=58.15$ $M_y=0.00$ $T_y=43.15$ $M_z=-5.56$ $M_x=-2.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $X_l=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-586.44$ $T_z=-69.03$ $M_y=0.00$ $T_y=45.24$ $M_z=26.55$ $M_x=-2.36$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
 Tensioni: $\tau_d=0.84$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
 - Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-546.39$ $T_z=-55.90$ $M_y=0.00$ $T_y=47.90$ $M_z=27.76$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_1=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.75$ $Sfr.=0.05$
 - Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-546.39$ $T_z=-55.90$ $M_y=0.00$ $T_y=47.90$ $M_z=27.76$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.48$ $\sigma_{m,d}=-7.57$ $Sfr.=0.09$
 - Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 17 SLU $X_l=0.73$
 Sollecitazioni: $N=-546.39$ $T_z=-55.90$ $M_y=0.00$ $T_y=47.90$ $M_z=27.76$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=88.89$ $f_{m,z,d}=88.89$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-7.57$ $Sfr.=0.09$
 - Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-611.08$ $T_z=47.22$ $M_y=0.00$ $T_y=47.90$ $M_z=-7.13$ $M_x=-1.76$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-2.78$ $Sfr.=0.03$
 - Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/109096)
 - Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/152734)
 - Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 22 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/80386)
- Asta n. 6097 (-1647 -1636) Tlg-10x22 Crit. 9
-
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X_l=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-168.09$ $T_z=18.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=3.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=90.33 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.09$ $Sfr.=0.01$
 - Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X_l=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-169.81$ $T_z=15.68$ $M_y=-1.03$ $T_y=-6.75$ $M_z=3.57$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Ltors=90.33 $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=1.10$ $Sfr.=0.01$

- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
 Sollecitazioni: $N=-188.62$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=0.00$ $M_{y,eq}=-2.88$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-3.98$ $M_{z,dx}=-2.11$ $M_{z,eq}=1.59$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.33$ $\lambda_{rel,y}=0.25$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.86$ $\sigma_{m,d}=0.79$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-168.09$ $T_z=18.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=3.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=37.50$
 Tensioni: $\tau_d=0.20$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-168.09$ $T_z=18.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=3.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.76$ $\sigma_{m,d}=-1.09$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-168.09$ $T_z=18.51$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=3.98$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=208.33$ $f_{m,z,d}=208.33$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-1.09$ $Sfr.=0.01$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $Xl=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-188.62$ $T_z=-15.46$ $M_y=0.00$ $T_y=-6.75$ $M_z=-2.11$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=197.92$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-0.86$ $Sfr.=0.00$
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-688.68$ $T_z=66.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-39.07$ $M_z=22.46$ $M_x=-1.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=90.33$ $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 30 SLU $Xl=0.06$
 Sollecitazioni: $N=-694.94$ $T_z=55.76$ $M_y=-3.67$ $T_y=-39.07$ $M_z=20.11$ $M_x=-1.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $Ltors=90.33$ $\lambda_{rel,m}=0.28$ $K_{crit}=1.00$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.94$ $Sfr.=0.06$
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 30 SLU
 Sollecitazioni: $N=-760.86$
 [Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-10.14$
 [Lin.] $M_{z,sx}=-22.46$ $M_{z,dx}=-12.83$ $M_{z,eq}=8.98$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=90.33$ $\lambda_{rel,y}=0.25$ $\lambda_{rel,z}=0.54$ $K_{c,y}=1.00$ $K_{c,z}=0.94$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.46$ $\sigma_{m,d}=3.71$ $Sfr.=0.07$
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 78 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-619.94$ $T_z=66.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-31.20$ $M_z=17.30$ $M_x=-1.16$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$
 Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-688.68$ $T_z=66.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-39.07$ $M_z=22.46$ $M_x=-1.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.67$
 Tensioni: $\tau_d=0.79$ $\tau_{tor,d}=0.00$ $Sfr.=0.00$
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-622.62$ $T_z=66.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-28.64$ $M_z=16.55$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $K_{cr}=0.67$ $K_l=1.00$ $f_{v,d}=16.00$
 Tensioni: $\tau_d=0.74$ $Sfr.=0.05$
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-688.68$ $T_z=66.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-39.07$ $M_z=22.46$ $M_x=-1.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{c,0,d}=95.00$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.13$ $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 30 SLU $Xl=0.00$
 Sollecitazioni: $N=-688.68$ $T_z=66.11$ $M_y=0.00$ $T_y=-39.07$ $M_z=22.46$ $M_x=-1.05$
 Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=100.00$ $f_{m,z,d}=100.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 Tensioni: $\sigma_{m,d}=-6.13$ $Sfr.=0.06$
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU $Xl=0.90$
 Sollecitazioni: $N=-694.80$ $T_z=-53.34$ $M_y=0.00$ $T_y=-28.64$ $M_z=-9.32$ $M_x=0.00$
 Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{c,0,d}=84.44$
 Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.16$ $Sfr.=0.04$

Relazione di calcolo

- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/111435)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 20 (teorica) $f_{z,g}=0.00$ (L/157866)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 6 (teorica) $f_{z,L}=0.00$ (L/94719)

Asta n. 6188 (-1775 -1696) Tlg-20x20 Crit. 8

- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1222.01$ $T_z=26.33$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=5.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=352.55$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-0.43$ Sfr.=0.00
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 94 SLU I $X1=1.76$
Sollecitazioni: $N=-1203.08$ $T_z=0.00$ $M_y=-23.21$ $T_y=0.00$ $M_z=5.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=352.55$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.12$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 94 SLU I
Sollecitazioni: $N=-1222.01$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-17.41$
[Lin.] $M_{z,sx}=-5.78$ $M_{z,dx}=4.36$ $M_{z,eq}=5.21$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=352.55$ $\lambda_{rel,y}=1.04$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.66$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.06$ $\sigma_{m,d}=1.70$ Sfr.=0.02
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 94 SLU I $X1=3.53$
Sollecitazioni: $N=-1184.14$ $T_z=-26.33$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=4.36$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $K_{cr}=0.50$ $K_i=1.00$ $f_{v,d}=50.00$
Tensioni: $\tau_d=0.20$ Sfr.=0.00
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 94 SLU I $X1=1.76$
Sollecitazioni: $N=-1203.08$ $T_z=0.00$ $M_y=-23.21$ $T_y=0.00$ $M_z=5.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.01$ $\sigma_{m,d}=-2.12$ Sfr.=0.01
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 94 SLU I $X1=1.76$
Sollecitazioni: $N=-1203.08$ $T_z=0.00$ $M_y=-23.21$ $T_y=0.00$ $M_z=5.07$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{m,y,d}=300.00$ $f_{m,z,d}=300.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=2.12$ Sfr.=0.01
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 94 SLU I $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1222.01$ $T_z=26.33$ $M_y=0.00$ $T_y=0.00$ $M_z=5.78$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{fi}=1.25$ $f_{c,0,d}=262.50$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-3.06$ Sfr.=0.01
- Verifica stabilità a flessione (7.20) - CC 47 SLU $X1=3.53$
Sollecitazioni: $N=-2747.74$ $T_z=-34.23$ $M_y=0.00$ $T_y=10.29$ $M_z=51.56$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=352.55$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=-3.87$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a flessione (7.26) - CC 79 SLU $X1=1.65$
Sollecitazioni: $N=-2129.91$ $T_z=2.28$ $M_y=-30.04$ $T_y=-2.85$ $M_z=39.50$ $M_x=0.00$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $f_{m,y,d}=144.00$ $f_{m,z,d}=144.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L_tors=352.55$ $\lambda_{rel,m}=0.27$ $K_{crit}=1.00$
Tensioni: $\sigma_{m,d}=5.22$ Sfr.=0.03
- Verifica stabilità a pressoflessione (7.31) - CC 17 SLU
Sollecitazioni: $N=-3231.26$
[Par.] $M_{y,sx}=0.00$ $M_{y,dx}=-0.00$ $M_{y,eq}=-22.63$
[Lin.] $M_{z,sx}=-18.21$ $M_{z,dx}=15.02$ $M_{z,eq}=16.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.80$ $f_{m,y,d}=128.00$ $f_{m,z,d}=128.00$ $K_{hy}=1.00$ $K_{hz}=1.00$ $K_m=0.70$
 $L=352.55$ $\lambda_{rel,y}=1.04$ $\lambda_{rel,z}=1.04$ $K_{c,y}=0.66$ $K_{c,z}=0.66$
Tensioni: $\sigma_{c,0,d}=-8.08$ $\sigma_{m,d}=2.97$ Sfr.=0.13
- Verifica a torsione (4.4.9) - CC 9 SND $X1=0.00$
Sollecitazioni: $N=-1268.86$ $T_z=26.33$ $M_y=0.00$ $T_y=9.60$ $M_z=-25.06$ $M_x=-3.21$
Resistenze: $K_{mod}=1.10$
Tensioni: $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio e torsione (4.4.10) - CC 31 SLU $X1=3.53$
Sollecitazioni: $N=-2087.43$ $T_z=-34.23$ $M_y=0.00$ $T_y=-11.74$ $M_z=-30.28$ $M_x=-1.93$
Resistenze: $K_{mod}=0.90$ $K_{cr}=0.50$
Tensioni: $\tau_d=0.27$ $\tau_{tor,d}=0.00$ Sfr.=0.00
- Verifica a taglio (4.4.8) - CC 17 SLU $X1=3.53$

Relazione di calcolo

- Sollecitazioni: N=-3182.02 T_z=-34.23 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=15.02 M_x=-1.04
 Resistenze: K_{mod}=0.80 K_{cr}=0.50 K₁=1.00 f_{v,d}=21.33
 Tensioni: τ_d=0.26 Sfr.=0.01
- Verifica a pressoflessione (4.4.7a/b) - CC 47 SLU Xl=2.59
 Sollecitazioni: N=-2760.87 T_z=-15.97 M_y=-23.60 T_y=10.29 M_z=41.88 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{c,0,d}=126.00 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-6.90 σ_{m,d}=-4.91 Sfr.=0.03
- Verifica a flessione (4.4.5a/b) - CC 79 SLU Xl=1.65
 Sollecitazioni: N=-2129.91 T_z=2.28 M_y=-30.04 T_y=-2.85 M_z=39.50 M_x=0.00
 Resistenze: K_{mod}=0.90 f_{m,y,d}=144.00 f_{m,z,d}=144.00 K_{hY}=1.00 K_{hZ}=1.00 K_m=0.70
 Tensioni: σ_{m,d}=5.22 Sfr.=0.03
- Verifica a compressione (4.4.3) - CC 17 SLU Xl=0.00
 Sollecitazioni: N=-3231.26 T_z=34.23 M_y=0.00 T_y=0.00 M_z=18.21 M_x=-1.04
 Resistenze: K_{mod}=0.80 f_{c,0,d}=112.00
 Tensioni: σ_{c,0,d}=-8.08 Sfr.=0.07
- Verifica freccia istantanea per carichi totali CC 36 (teorica) f_{z,g}=0.02 (L/17074) f_{z,L}=0.02 (L/19153)
- Verifica freccia istantanea per carichi accidentali CC 36 (teorica) f_{z,g}=0.00 (L/71090)
- Verifica freccia a lungo termine per carichi totali CC 52 (teorica) f_{z,g}=0.03 (L/10100) f_{z,L}=0.03 (L/10546)

Verifiche muratura

Tabelle riassuntive verifiche

Verifiche maschi, fasce e cinematismi

Simbologia
 Num. =Numero elemento V (ver. statiche), S (ver. sismiche), C (ver. cinematismi)
 TG =Tasso di sfruttamento globale
 TP =Tasso di sfruttamento per pressoflessione nel piano
 TPO =Tasso di sfruttamento per pressoflessione ortogonale al piano
 TT =Tasso di sfruttamento per taglio nel piano
 Zv =Coordinata Z di verifica

Num.	Zv <m>	TP	TPO	TT	TG
9V	-2.68	---	0.28	---	0.28
9V	-0.92	---	0.22	---	0.22
9V	0.85	---	0.14	---	0.14
9V	0.85	---	0.47	---	0.47
9V	3.04	---	0.24	---	0.24
8V	-2.68	---	0.21	---	0.21
8V	-0.92	---	0.17	---	0.17
43V	-2.68	---	0.25	---	0.25
43V	-0.92	---	0.23	---	0.23
43V	0.85	---	0.20	---	0.20
43V	0.85	---	0.16	---	0.16
43V	3.04	---	0.10	---	0.10
7V	0.00	---	0.26	---	0.26
7V	0.42	---	0.25	---	0.25
7V	0.85	---	0.24	---	0.24
7V	0.85	---	0.30	---	0.30
7V	3.04	---	0.63	---	0.63
6V	0.00	---	0.14	---	0.14
6V	0.42	---	0.13	---	0.13
5V	0.00	---	0.17	---	0.17
5V	0.42	---	0.16	---	0.16
5V	0.85	---	0.15	---	0.15
5V	0.85	---	0.23	---	0.23
5V	3.04	---	0.50	---	0.50
4V	0.00	---	0.13	---	0.13
4V	0.42	---	0.12	---	0.12
3V	0.00	---	0.19	---	0.19
3V	0.42	---	0.17	---	0.17
3V	0.85	---	0.16	---	0.16
3V	0.85	---	0.28	---	0.28
3V	3.04	---	0.54	---	0.54
2V	0.00	---	0.12	---	0.12
2V	0.42	---	0.11	---	0.11
1V	0.00	---	0.18	---	0.18
1V	0.42	---	0.17	---	0.17
1V	0.85	---	0.15	---	0.15

Relazione di calcolo

1V	0.85	---	0.20	---	0.20
1V	3.04	---	0.42	---	0.42
10V	0.00	---	0.19	---	0.19
10V	0.42	---	0.18	---	0.18
10V	0.85	---	0.17	---	0.17
10V	0.85	---	0.20	---	0.20
10V	3.04	---	0.14	---	0.14
15V	0.00	---	0.21	---	0.21
15V	0.42	---	0.20	---	0.20
15V	0.85	---	0.19	---	0.19
15V	0.85	---	0.25	---	0.25
15V	3.04	---	0.16	---	0.16
14V	0.00	---	0.08	---	0.08
14V	0.42	---	0.07	---	0.07
13V	0.00	---	0.18	---	0.18
13V	0.42	---	0.17	---	0.17
13V	0.85	---	0.15	---	0.15
13V	0.85	---	0.21	---	0.21
13V	3.04	---	0.14	---	0.14
12V	0.00	---	0.08	---	0.08
12V	0.42	---	0.07	---	0.07
11V	0.00	---	0.15	---	0.15
11V	0.42	---	0.14	---	0.14
11V	0.85	---	0.13	---	0.13
11V	0.85	---	0.20	---	0.20
11V	3.04	---	0.15	---	0.15
31V	0.00	---	0.27	---	0.27
31V	0.42	---	0.26	---	0.26
31V	0.85	---	0.25	---	0.25
31V	0.85	---	0.38	---	0.38
31V	3.04	---	0.35	---	0.35
30V	0.00	---	0.04	---	0.04
30V	0.42	---	0.05	---	0.05
29V	0.00	---	0.26	---	0.26
29V	0.42	---	0.25	---	0.25
29V	0.85	---	0.24	---	0.24
29V	0.85	---	0.40	---	0.40
29V	3.04	---	0.34	---	0.34
28V	0.00	---	0.10	---	0.10
28V	0.42	---	0.08	---	0.08
27V	0.00	---	0.21	---	0.21
27V	0.42	---	0.20	---	0.20
27V	0.85	---	0.19	---	0.19
27V	0.85	---	0.39	---	0.39
27V	3.04	---	0.30	---	0.30
26V	0.00	---	0.21	---	0.21
26V	0.42	---	0.20	---	0.20
26V	0.85	---	0.19	---	0.19
26V	0.85	---	0.40	---	0.40
26V	3.04	---	0.52	---	0.52
25V	0.00	---	0.12	---	0.12
25V	0.42	---	0.11	---	0.11
24V	0.00	---	0.19	---	0.19
24V	0.42	---	0.17	---	0.17
24V	0.85	---	0.16	---	0.16
24V	0.85	---	0.32	---	0.32
24V	3.04	---	0.57	---	0.57
23V	0.00	---	0.13	---	0.13
23V	0.42	---	0.12	---	0.12
22V	0.00	---	0.15	---	0.15
22V	0.42	---	0.13	---	0.13
22V	0.85	---	0.12	---	0.12
22V	0.85	---	0.27	---	0.27
22V	3.04	---	0.72	---	0.72
21V	0.00	---	0.14	---	0.14
21V	0.42	---	0.13	---	0.13
20V	0.00	---	0.15	---	0.15
20V	0.42	---	0.14	---	0.14
20V	0.85	---	0.13	---	0.13
20V	0.85	---	0.29	---	0.29
20V	3.04	---	0.79	---	0.79
19V	0.00	---	0.15	---	0.15
19V	0.42	---	0.14	---	0.14
18V	0.00	---	0.20	---	0.20
18V	0.42	---	0.19	---	0.19
18V	0.85	---	0.18	---	0.18
18V	0.85	---	0.38	---	0.38
18V	3.04	---	0.70	---	0.70
17V	0.00	---	0.05	---	0.05

Relazione di calcolo

17V	0.42	---	0.05	---	0.05
16V	0.00	---	0.17	---	0.17
16V	0.42	---	0.16	---	0.16
16V	0.85	---	0.15	---	0.15
16V	0.85	---	0.23	---	0.23
16V	3.04	---	0.44	---	0.44
34V	0.00	---	0.26	---	0.26
34V	0.42	---	0.25	---	0.25
34V	0.85	---	0.24	---	0.24
34V	0.85	---	0.32	---	0.32
34V	3.04	---	0.48	---	0.48
33V	0.00	---	0.11	---	0.11
33V	0.42	---	0.11	---	0.11
32V	0.00	---	0.18	---	0.18
32V	0.42	---	0.16	---	0.16
32V	0.85	---	0.16	---	0.16
32V	0.85	---	0.45	---	0.45
32V	3.04	---	0.61	---	0.61
37V	0.00	---	0.19	---	0.19
37V	0.42	---	0.18	---	0.18
37V	0.85	---	0.17	---	0.17
37V	0.85	---	0.26	---	0.26
37V	3.04	---	0.19	---	0.19
36V	0.00	---	0.07	---	0.07
36V	0.42	---	0.06	---	0.06
35V	0.00	---	0.17	---	0.17
35V	0.42	---	0.16	---	0.16
35V	0.85	---	0.15	---	0.15
35V	0.85	---	0.18	---	0.18
35V	3.04	---	0.16	---	0.16
42V	0.00	---	0.16	---	0.16
42V	0.42	---	0.15	---	0.15
42V	0.85	---	0.14	---	0.14
42V	0.85	---	0.21	---	0.21
42V	3.04	---	0.13	---	0.13
41V	0.00	---	0.08	---	0.08
41V	0.42	---	0.07	---	0.07
40V	0.00	---	0.14	---	0.14
40V	0.42	---	0.12	---	0.12
40V	0.85	---	0.11	---	0.11
40V	0.85	---	0.18	---	0.18
40V	3.04	---	0.10	---	0.10
39V	0.00	---	0.12	---	0.12
39V	0.42	---	0.11	---	0.11
38V	0.00	---	0.18	---	0.18
38V	0.42	---	0.17	---	0.17
38V	0.85	---	0.16	---	0.16
38V	0.85	---	0.27	---	0.27
38V	3.04	---	0.18	---	0.18
52V	0.00	---	0.20	---	0.20
52V	0.42	---	0.17	---	0.17
52V	0.85	---	0.18	---	0.18
52V	0.85	---	0.34	---	0.34
52V	3.04	---	0.54	---	0.54
51V	0.00	---	0.11	---	0.11
51V	0.42	---	0.12	---	0.12
50V	0.00	---	0.26	---	0.26
50V	0.42	---	0.25	---	0.25
50V	0.85	---	0.24	---	0.24
50V	0.85	---	0.39	---	0.39
50V	3.04	---	0.64	---	0.64
49V	0.00	---	0.17	---	0.17
49V	0.42	---	0.16	---	0.16
48V	0.00	---	0.23	---	0.23
48V	0.42	---	0.21	---	0.21
48V	0.85	---	0.20	---	0.20
48V	0.85	---	0.33	---	0.33
48V	3.04	---	0.61	---	0.61
47V	0.00	---	0.16	---	0.16
47V	0.42	---	0.15	---	0.15
46V	0.00	---	0.21	---	0.21
46V	0.42	---	0.20	---	0.20
46V	0.85	---	0.19	---	0.19
46V	0.85	---	0.31	---	0.31
46V	3.04	---	0.62	---	0.62
45V	0.00	---	0.22	---	0.22
45V	0.42	---	0.21	---	0.21
45V	0.85	---	0.20	---	0.20
45V	0.85	---	0.41	---	0.41

Relazione di calcolo

45V	3.04	---	0.26	---	0.26
44V	0.00	---	0.09	---	0.09
44V	0.42	---	0.08	---	0.08
53V	0.00	---	0.34	---	0.34
53V	0.42	---	0.33	---	0.33
53V	0.85	---	0.32	---	0.32
53V	0.85	---	0.67	---	0.67
53V	3.04	---	0.44	---	0.44
66V	0.00	---	0.22	---	0.22
66V	0.42	---	0.19	---	0.19
66V	0.85	---	0.20	---	0.20
66V	0.85	---	0.25	---	0.25
66V	3.04	---	0.53	---	0.53
65V	0.00	---	0.11	---	0.11
65V	0.42	---	0.10	---	0.10
64V	0.00	---	0.25	---	0.25
64V	0.42	---	0.23	---	0.23
64V	0.85	---	0.23	---	0.23
64V	0.85	---	0.39	---	0.39
64V	3.04	---	0.65	---	0.65
63V	0.00	---	0.10	---	0.10
63V	0.42	---	0.10	---	0.10
62V	0.00	---	0.26	---	0.26
62V	0.42	---	0.25	---	0.25
62V	0.85	---	0.24	---	0.24
62V	0.85	---	0.41	---	0.41
62V	3.04	---	0.69	---	0.69
61V	0.00	---	0.15	---	0.15
61V	0.42	---	0.15	---	0.15
60V	0.00	---	0.25	---	0.25
60V	0.42	---	0.25	---	0.25
60V	0.85	---	0.24	---	0.24
60V	0.85	---	0.31	---	0.31
60V	3.04	---	0.50	---	0.50
59V	0.00	---	0.17	---	0.17
59V	0.42	---	0.17	---	0.17
58V	0.00	---	0.23	---	0.23
58V	0.42	---	0.22	---	0.22
58V	0.85	---	0.23	---	0.23
58V	0.85	---	0.34	---	0.34
58V	3.04	---	0.85	---	0.85
57V	0.00	---	0.16	---	0.16
57V	0.42	---	0.14	---	0.14
56V	0.00	---	0.15	---	0.15
56V	0.42	---	0.14	---	0.14
56V	0.85	---	0.13	---	0.13
56V	0.85	---	0.20	---	0.20
56V	3.04	---	0.40	---	0.40
55V	0.00	---	0.11	---	0.11
55V	0.42	---	0.10	---	0.10
54V	0.00	---	0.16	---	0.16
54V	0.42	---	0.15	---	0.15
54V	0.85	---	0.14	---	0.14
54V	0.85	---	0.17	---	0.17
54V	3.04	---	0.33	---	0.33
101S	-2.68	0.04	0.18	0.09	0.18
101S	-0.92	0.04	0.06	0.10	0.10
101S	0.85	0.14	---	0.20	0.20
102S	-2.68	0.07	---	0.15	0.15
102S	-0.92	0.06	0.04	0.16	0.16
102S	0.85	0.05	---	0.23	0.23
201S	0.00	0.04	0.01	0.13	0.13
201S	0.42	0.03	0.00	0.13	0.13
201S	0.85	0.03	---	0.14	0.14
202S	0.00	0.14	---	0.30	0.30
202S	0.42	0.12	0.00	0.31	0.31
202S	0.85	0.11	---	0.32	0.32
203S	0.00	0.02	0.01	0.30	0.30
203S	0.42	0.00	0.00	0.31	0.31
203S	0.85	0.01	---	0.32	0.32
204S	0.00	0.02	---	0.08	0.08
204S	0.42	0.03	0.00	0.08	0.08
204S	0.85	0.03	---	0.08	0.08
205S	0.00	0.07	0.01	0.20	0.20
205S	0.42	0.05	0.00	0.21	0.21
205S	0.85	0.05	---	0.21	0.21
206S	0.00	0.09	0.01	0.25	0.25
206S	0.42	0.08	0.00	0.26	0.26
206S	0.85	0.07	---	0.26	0.26

Relazione di calcolo

207S	0.00	0.05	0.02	0.17	0.17
207S	0.42	0.05	0.00	0.17	0.17
207S	0.85	0.06	---	0.18	0.18
208S	0.00	0.01	0.01	0.13	0.13
208S	0.42	0.01	0.00	0.13	0.13
208S	0.85	0.01	---	0.13	0.13
209S	0.00	0.10	---	0.33	0.33
209S	0.42	0.04	0.00	0.34	0.34
209S	0.85	0.03	---	0.34	0.34
210S	0.00	0.01	---	0.15	0.15
210S	0.42	0.01	0.00	0.15	0.15
210S	0.85	0.02	---	0.16	0.16
301S	0.85	0.11	---	0.13	0.13
301S	3.04	0.00	0.15	0.20	0.20
302S	0.85	0.10	---	0.03	0.10
302S	3.04	0.01	0.10	0.18	0.18
303S	0.85	0.13	---	0.05	0.13
303S	3.04	0.00	0.10	0.29	0.29
304S	0.85	0.07	---	0.01	0.07
304S	3.04	0.00	0.09	0.23	0.23
305S	0.85	0.21	---	0.10	0.21
305S	3.04	0.05	0.17	0.29	0.29
306S	0.85	0.16	---	0.33	0.33
306S	3.04	0.10	0.20	0.37	0.37
307S	0.85	0.46	---	0.50	0.50
307S	3.04	0.06	0.18	0.40	0.40
308S	0.85	0.24	---	0.36	0.36
308S	3.04	0.03	0.15	0.38	0.38
309S	0.85	0.18	---	0.35	0.35
309S	3.04	0.03	0.14	0.36	0.36
310S	0.85	0.41	---	0.27	0.41
310S	3.04	0.00	0.13	0.17	0.17
311S	0.85	0.06	---	0.05	0.06
311S	3.04	0.01	0.08	0.07	0.08
312S	0.85	0.00	---	0.08	0.08
312S	3.04	0.00	0.07	0.17	0.17
313S	0.85	0.00	---	0.09	0.09
313S	3.04	0.01	0.08	0.17	0.17
314S	0.85	0.11	---	0.03	0.11
314S	3.04	0.02	0.09	0.20	0.20
315S	0.85	0.28	---	0.16	0.28
315S	3.04	0.00	0.10	0.07	0.10
316S	0.85	0.31	---	0.19	0.31
316S	3.04	0.00	0.09	0.09	0.09
317S	0.85	0.19	---	0.20	0.20
317S	3.04	0.04	0.07	0.18	0.18
318S	0.85	0.19	---	0.27	0.27
318S	3.04	0.01	0.07	0.21	0.21
319S	0.85	0.14	---	0.12	0.14
319S	3.04	0.05	0.07	0.09	0.09
320S	0.85	0.25	---	0.35	0.35
320S	3.04	0.09	0.11	0.36	0.36
321S	0.85	0.14	---	0.30	0.30
321S	3.04	0.08	0.21	0.34	0.34
322S	0.85	0.20	---	0.20	0.20
322S	3.04	0.00	0.19	0.18	0.19
323S	0.85	0.23	---	0.29	0.29
323S	3.04	0.03	0.16	0.25	0.25
324S	0.85	0.26	---	0.32	0.32
324S	3.04	0.04	0.20	0.34	0.34
325S	0.85	0.28	---	0.33	0.33
325S	3.04	0.06	0.20	0.27	0.27
326S	0.85	0.12	---	0.29	0.29
326S	3.04	0.06	0.22	0.31	0.31
327S	0.85	0.14	---	0.09	0.14
327S	3.04	0.00	0.10	0.16	0.16
328S	0.85	0.12	---	0.14	0.14
328S	3.04	0.01	0.08	0.32	0.32
329S	0.85	0.11	---	0.07	0.11
329S	3.04	0.01	0.08	0.24	0.24
330S	0.85	0.13	---	0.11	0.13
330S	3.04	0.00	0.07	0.18	0.18
331S	0.85	0.06	---	0.08	0.08
331S	3.04	0.03	0.09	0.05	0.09
332S	0.85	0.42	---	0.41	0.42
332S	3.04	0.04	0.27	0.27	0.27
333S	0.85	0.10	---	0.31	0.31
333S	3.04	0.03	0.21	0.32	0.32
334S	0.85	0.18	---	0.20	0.20

Relazione di calcolo

334S	3.04	0.01	0.18	0.41	0.41
335S	0.85	0.14	---	0.07	0.14
335S	3.04	0.01	0.12	0.38	0.38
336S	0.85	0.05	---	0.03	0.05
336S	3.04	0.01	0.07	0.20	0.20
337S	0.85	0.13	---	0.11	0.13
337S	3.04	0.04	0.09	0.39	0.39
338S	0.85	0.16	---	0.09	0.16
338S	3.04	0.01	0.07	0.29	0.29
339S	0.85	0.16	---	0.09	0.16
339S	3.04	0.01	0.07	0.20	0.20
340S	0.85	0.22	---	0.26	0.26
340S	3.04	0.01	0.11	0.23	0.23

Verifiche cinematicismi

Num.	Comm.	An.	TCC	ζ_E (A_g)
8C	Ribalt. a z=-2.68	NL	SLV	1.7714
8C	Ribalt. a z=-2.68	NL	SLV	9.7936
6C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
6C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
4C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
4C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
2C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
2C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
14C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
14C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
12C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
12C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
30C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.7765
30C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.9650
28C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
28C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
25C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
25C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
23C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
23C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
21C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
21C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
19C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
19C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
17C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
17C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
33C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
33C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
36C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
36C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
41C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
41C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
39C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
39C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
51C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
51C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
49C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
49C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
47C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
47C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
44C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
44C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
65C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
65C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
63C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
63C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
61C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
61C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
59C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
59C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
57C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
57C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288
55C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	3.6498
55C	Ribalt. a z=0.00	NL	SLV	14.0288

Verifiche maschi, fasce e cinematicismi

Simbologia

Φ_e =Coefficiente di riduzione della resistenza per eccentricità trasversale
 ΣN_{2dx} =Reazione totale dei solai a destra

Relazione di calcolo

ΣN2_{sx}

δ

δ/h

λ

ρ

τ₀

τ_{0d SLU}

τ_{0d SLV}

ζ_k (A_g)

An.

CC

Comm.

L

M_v

Mu

N

N1

Nu

Num.

S_{dx}

S_{sx}

Sic.

Spess.

TCC

V_{Ed}

Vu

Xg

Yg

Zf

Zi

Zv

a

d₁

d₂

e

e₁

e₂

e_a

e_{s1}

e_{s2}

e_v

f_{d SLU}

f_{d SLV}

f_k

h

m

= Reazione totale dei solai a sinistra

= Spostamento relativo

= Rapporto (moltiplicato per 1000) tra lo spostamento relativo e l'altezza

= Snellezza convenzionale

= Fattore laterale di vincolo

= Resistenza media a taglio della muratura a tessitura irregolare in assenza di tensioni normali

= Resistenza di calcolo a taglio della muratura a tessitura irregolare in assenza di tensioni normali per azioni statiche

= Resistenza di calcolo a taglio della muratura a tessitura irregolare in assenza di tensioni normali per azioni sismiche

= Indice di sicurezza in termini di accelerazione

= Tipo di analisi

L = Lineare

NL = Non lineare

PD = P-Delta

= Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari

= Commento

= Lunghezza

= Momento flettente dovuto al vento o al sisma

= Momento ultimo

= Sforzo normale

= Carico trasmesso dal pannello sovrastante

= Sforzo normale ultimo

= Numero elemento V (ver. statiche), S (ver. sismiche), C (ver. cinematicismi)

= Numero del solaio a destra

= Numero del solaio a sinistra

= Sicurezza

= Spessore

= Tipo di combinazione di carico

SLU = Stato limite ultimo

SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara

SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente

SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente

SLD = Stato limite di danno

SLV = Stato limite di salvaguardia della vita

SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco

SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

= Taglio agente

= Taglio ultimo

= Coord. X del baricentro al piede

= Coord. Y del baricentro al piede

= Coordinata Z finale

= Coordinata Z iniziale

= Coordinata Z di verifica

= Interasse irrigidimenti

= Eccentricità della muratura soprastante

= Eccentricità di appoggio del solaio

= Eccentricità di calcolo

= Eccentricità per sezioni di estremità

= Eccentricità per sezione di massimo M_v

= Eccentricità per tolleranze di esecuzione

= Eccentricità convenzionale della muratura soprastante

= Eccentricità convenzionale della reazione d'appoggio dei solai

= Eccentricità dovuta alle azioni orizzontali ortogonali al piano

= Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni statiche

= Resistenza di calcolo a compressione della muratura per verifiche per azioni sismiche

= Resistenza caratteristica della muratura

= Altezza

= Coefficiente di eccentricità

Maschio n. 1V (ver. statiche)

Xg=0.49 <m> Yg=0.17 <m> L=0.90 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		312	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							344	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	-6641.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7460.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6963.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6465.90	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
18	SLU	-6717.83	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7528.23	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7030.98	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6533.73	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
19	SLU	-6313.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7141.62	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6644.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6147.12	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
20	SLU	-6309.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7136.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6639.18	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6141.93	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
30	SLU	-6496.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7144.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6647.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6150.01	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
31	SLU	-6067.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6609.63	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6112.38	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5615.13	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
32	SLU	-6572.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7212.33	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6715.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---

Relazione di calcolo

								0.85	-6217.83	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
33	SLU	-6168.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6825.73	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6328.48	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5831.23	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
34	SLU	-6164.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6820.54	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6323.29	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5826.04	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
46	SLU	-6786.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7776.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7279.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6781.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
47	SLU	-6550.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7662.61	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7165.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6668.11	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
48	SLU	-6862.91	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7844.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7346.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6849.62	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
49	SLU	-6458.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7457.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6960.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6463.01	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
50	SLU	-6454.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7452.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6955.07	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6457.82	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
62	SLU	-6185.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6861.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6364.09	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5866.84	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
63	SLU	-5548.81	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6137.68	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-5640.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5143.18	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
64	SLU	-6261.68	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6929.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6431.91	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5934.66	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
65	SLU	-5857.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6542.55	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6045.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5548.05	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
66	SLU	-5853.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-6537.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-6040.11	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-5542.86	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
78	SLU	-7097.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8059.47	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7562.22	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-7064.97	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
79	SLU	-7069.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8134.57	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7637.31	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-7140.07	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
80	SLU	-7173.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8127.29	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7630.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-7132.79	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
81	SLU	-6769.61	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7740.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7243.44	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6746.19	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
82	SLU	-6765.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7735.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.42	-7238.25	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-46157.10	---
								0.85	-6741.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-46149.50	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6641.39	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6525.39	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6717.83	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6728.91	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6313.46	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6024.39	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6309.24	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6021.62	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6496.31	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6401.35	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6067.27	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5814.73	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6572.76	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6604.87	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6168.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5900.35	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6164.17	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5897.58	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6786.47	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6649.43	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6550.86	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6228.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6862.91	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6852.95	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6458.53	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6148.43	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6454.32	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---

Relazione di calcolo

								3.04	-6145.66	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-23450.80	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6185.24	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6397.89	-161.15	2.52	10.59	10.59	1.27	0.39	-18449.50	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-5548.81	-150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5808.98	-268.57	4.62	12.69	12.69	1.52	0.30	-14353.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-6261.68	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6601.42	-161.15	2.44	10.51	10.51	1.26	0.39	-18605.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-5857.31	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5896.90	-161.15	2.73	10.80	10.80	1.30	0.38	-18020.90	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-5853.09	-90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-5894.12	-161.15	2.73	10.80	10.80	1.30	0.38	-18018.30	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-7097.54	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6652.88	161.15	-2.42	10.49	10.49	1.26	0.39	-18642.80	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-7069.32	150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6233.95	268.57	-4.31	12.38	12.38	1.49	0.31	-14865.30	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	1477.91	14.00	16.14	0.85	-7173.98	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6856.40	161.15	-2.35	10.42	10.42	1.25	0.39	-18786.80	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6769.61	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6151.89	161.15	-2.62	10.69	10.69	1.28	0.38	-18247.80	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	1223.10	14.00	16.14	0.85	-6765.40	90.26	---	---	2.13	0.26	0.76	-36537.60	---
								3.04	-6149.11	161.15	-2.62	10.69	10.69	1.28	0.38	-18245.40	---

Maschio n. 2V (ver. statiche)

Xg=2.00 <m> Yg=0.17 <m> L=2.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-7872.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12959.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11856.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
18	SLU	-7937.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13070.00	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11967.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
19	SLU	-7410.34	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12246.40	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11149.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
20	SLU	-7408.56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12243.70	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11146.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
30	SLU	-7839.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12929.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11820.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
31	SLU	-7352.15	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12192.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11086.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
32	SLU	-7903.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13039.60	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11931.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
33	SLU	-7376.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12215.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11113.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
34	SLU	-7374.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12213.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11110.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
46	SLU	-7906.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12990.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11891.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
47	SLU	-7464.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12294.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11205.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
48	SLU	-7971.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13100.50	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-12003.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
49	SLU	-7444.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12276.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11184.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
50	SLU	-7442.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12274.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11182.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
62	SLU	-7787.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12818.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11685.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
63	SLU	-7266.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12007.60	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-10861.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
64	SLU	-7852.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12928.50	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11796.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
65	SLU	-7324.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12104.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-10978.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
66	SLU	-7323.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12102.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-10975.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
78	SLU	-7958.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13101.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-12027.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
79	SLU	-7550.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12479.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11431.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
80	SLU	-8022.76	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13211.60	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---

Relazione di calcolo

								0.42	-12138.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
81	SLU	-7495.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12387.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11320.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
82	SLU	-7493.92	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12385.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---
								0.42	-11317.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-108726.00	---

Maschio n. 3V (ver. statiche)

Xg=3.81 <m> Yg=0.17 <m> L=1.50 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		314	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						342	14.00											
						315	14.00	200	14.00									
							341	14.00										
							316	14.00	200	14.00								
							361	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{ax} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-16101.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13703.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12770.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12046.20	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
18	SLU	-16501.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13987.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-13050.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12330.30	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
19	SLU	-14792.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12766.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11838.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11108.70	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
20	SLU	-14792.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12766.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11838.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11108.50	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
30	SLU	-16133.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13733.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12794.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12076.30	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
31	SLU	-14844.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12816.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11878.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11158.70	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
32	SLU	-16533.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14017.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-13074.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12360.40	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
33	SLU	-14824.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12796.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11862.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11138.80	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
34	SLU	-14823.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12796.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11862.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11138.60	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
46	SLU	-16070.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13673.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12746.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12016.10	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
47	SLU	-14740.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12715.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11798.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11058.20	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
48	SLU	-16470.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13957.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-13025.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12300.20	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
49	SLU	-14761.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12736.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11814.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11078.60	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
50	SLU	-14760.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12735.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11814.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11078.40	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
62	SLU	-16430.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13952.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-13018.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12295.40	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
63	SLU	-15339.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13181.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12251.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11523.70	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
64	SLU	-16830.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14237.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-13297.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12579.50	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
65	SLU	-15121.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13015.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12086.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11357.90	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---

Relazione di calcolo

66	SLU	-15120.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13015.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12086.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11357.70	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
78	SLU	-15773.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13454.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12522.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-11797.00	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
79	SLU	-14245.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12350.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11425.60	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-10693.20	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
80	SLU	-16173.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13738.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-12802.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-12081.10	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
81	SLU	-14464.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12517.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11591.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-10859.50	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
82	SLU	-14464.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12516.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.42	-11590.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
								0.85	-10859.30	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76928.60	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-16101.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17036.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	2463.19	14.00	16.14	0.85	-16501.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17599.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14792.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15264.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14792.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15263.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-16133.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17046.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14844.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15279.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	2463.19	14.00	16.14	0.85	-16533.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17609.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14824.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15273.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14823.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15272.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-16070.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17027.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14740.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15247.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	2463.19	14.00	16.14	0.85	-16470.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17590.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14761.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15255.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14760.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15254.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39084.60	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-16430.20	-150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17490.70	-268.57	1.54	9.60	9.60	1.15	0.43	-34031.20	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-15339.30	-250.73	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-16019.90	-447.62	2.79	10.86	10.86	1.30	0.37	-29829.70	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	2463.19	14.00	16.14	0.85	-16830.20	-150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18053.80	-268.57	1.49	9.56	9.56	1.15	0.43	-34191.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-15121.10	-150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15718.30	-268.57	1.71	9.78	9.78	1.17	0.42	-33453.20	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-15120.50	-150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-15717.40	-268.57	1.71	9.78	9.78	1.17	0.42	-33452.80	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-15773.60	150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-16583.00	268.58	-1.62	9.69	9.69	1.16	0.42	-33750.50	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14245.10	250.73	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-14506.90	447.63	-3.09	11.15	11.15	1.34	0.36	-28856.90	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	2463.19	14.00	16.14	0.85	-16173.70	150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-17146.00	268.58	-1.57	9.63	9.63	1.16	0.42	-33928.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14464.60	150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-14810.50	268.58	-1.81	9.88	9.88	1.19	0.41	-33103.50	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	2038.50	14.00	16.14	0.85	-14464.00	150.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-14809.60	268.58	-1.81	9.88	9.88	1.19	0.41	-33103.10	---

Maschio n. 4V (ver. statiche)

Xg=5.61 <m> Yg=0.17 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

Relazione di calcolo

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-8445.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14011.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13004.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
18	SLU	-8603.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14253.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13248.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
19	SLU	-8001.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13293.20	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12269.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
20	SLU	-7999.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13291.00	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12267.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
30	SLU	-8408.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13963.00	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12955.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
31	SLU	-7939.34	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13209.60	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12185.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
32	SLU	-8567.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14205.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13199.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
33	SLU	-7965.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13244.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12220.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
34	SLU	-7963.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13242.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12218.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
46	SLU	-8481.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14060.50	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13053.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
47	SLU	-8059.74	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13372.00	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12348.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
48	SLU	-8639.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14302.50	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13297.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
49	SLU	-8037.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13341.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12318.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
50	SLU	-8035.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13339.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12316.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
62	SLU	-8464.38	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14025.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13016.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
63	SLU	-8031.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13314.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12286.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
64	SLU	-8622.93	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14267.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13259.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
65	SLU	-8020.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13307.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12281.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
66	SLU	-8019.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13304.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12279.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
78	SLU	-8425.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13997.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12992.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
79	SLU	-7967.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13267.50	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12247.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
80	SLU	-8584.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14239.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13236.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
81	SLU	-7981.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13279.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12258.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
82	SLU	-7980.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-13277.00	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12255.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---

Maschio n. 5V (ver. statiche)

Xg=7.41 <m> Yg=0.17 <m> L=1.49 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		318	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
								359	14.00									
								319	14.00									
								203	14.00									
								358	14.00									

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-13783.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12266.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11456.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10620.20	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
18	SLU	-13976.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12394.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11585.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10748.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
19	SLU	-12726.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11538.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10727.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9891.85	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
20	SLU	-12720.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11534.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---

Relazione di calcolo

								0.42	-10724.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9888.03	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
30	SLU	-13743.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12201.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11384.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10555.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
31	SLU	-12653.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11425.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10603.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9779.16	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
32	SLU	-13936.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12329.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11513.20	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10683.40	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
33	SLU	-12686.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11473.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10655.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9826.75	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
34	SLU	-12680.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11469.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10651.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9822.92	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
46	SLU	-13823.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12331.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11528.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10685.30	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
47	SLU	-12787.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11642.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10843.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9996.18	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
48	SLU	-14016.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12460.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11657.20	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10813.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
49	SLU	-12766.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11603.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10799.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9956.96	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
50	SLU	-12760.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11599.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10796.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9953.13	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
62	SLU	-13646.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11904.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11092.60	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10257.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
63	SLU	-12492.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-10929.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10117.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9283.32	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
64	SLU	-13839.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12032.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11221.30	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10385.90	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
65	SLU	-12589.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11175.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10364.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9529.24	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
66	SLU	-12584.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11171.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-10360.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-9525.42	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
78	SLU	-13920.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12629.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11820.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10982.80	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
79	SLU	-12948.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12138.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11330.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10492.00	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
80	SLU	-14113.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12757.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11949.10	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-11111.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
81	SLU	-12863.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11900.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11091.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10254.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
82	SLU	-12857.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11897.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.42	-11087.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
								0.85	-10250.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-76415.80	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-13783.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15315.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	2446.77	14.00	16.14	0.85	-13976.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15656.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12726.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13587.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12720.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13585.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-13743.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15352.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12653.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13647.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	2446.77	14.00	16.14	0.85	-13936.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15694.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12686.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13624.60	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12680.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---

								3.04	-13622.60	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-13823.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15277.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12787.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13523.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	2446.77	14.00	16.14	0.85	-14016.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15619.60	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12766.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13550.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12492.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13548.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-38824.10	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-13646.60	-149.43	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15851.30	-266.78	1.68	9.75	9.75	1.17	0.42	-33315.20	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12492.40	-249.06	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-14479.00	-444.64	3.07	11.14	11.14	1.34	0.36	-28713.20	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	2446.77	14.00	16.14	0.85	-13839.40	-149.43	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-16193.10	-266.78	1.65	9.71	9.71	1.17	0.42	-33433.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12589.40	-149.43	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-14123.60	-266.78	1.89	9.96	9.96	1.19	0.41	-32632.50	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12584.00	-149.43	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-14121.60	-266.78	1.89	9.96	9.96	1.19	0.41	-32631.70	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-13920.20	149.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-14778.80	266.79	-1.81	9.87	9.87	1.18	0.41	-32910.10	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12948.50	249.06	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-12691.60	444.64	-3.50	11.57	11.57	1.39	0.34	-27279.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	2446.77	14.00	16.14	0.85	-14113.00	149.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-15120.60	266.79	-1.76	9.83	9.83	1.18	0.42	-33045.40	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12863.00	149.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13051.10	266.79	-2.04	10.11	10.11	1.21	0.40	-32117.70	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	2024.91	14.00	16.14	0.85	-12857.60	149.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-60490.10	---
								3.04	-13049.10	266.79	-2.04	10.11	10.11	1.21	0.40	-32116.70	---

Maschio n. 6V (ver. statiche)

Xg=9.22 <m> Yg=0.17 <m> L=2.15 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-10324.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15608.30	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14474.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
18	SLU	-10470.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15815.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14679.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
19	SLU	-9652.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14634.80	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13497.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
20	SLU	-9637.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14622.90	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13486.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
30	SLU	-10337.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15655.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14534.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
31	SLU	-9659.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14701.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13587.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
32	SLU	-10484.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15862.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14740.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
33	SLU	-9665.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14682.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13558.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
34	SLU	-9651.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14670.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13547.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
46	SLU	-10311.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15560.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14413.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
47	SLU	-9616.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14543.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13385.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
48	SLU	-10457.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15768.00	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14619.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
49	SLU	-9639.08	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14587.30	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13437.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
50	SLU	-9624.85	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14575.50	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13426.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
62	SLU	-10376.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15665.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14518.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
63	SLU	-9724.73	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14718.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13559.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
64	SLU	-10522.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15873.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---

Relazione di calcolo

								0.42	-14723.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
65	SLU	-9704.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14692.40	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13541.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
66	SLU	-9690.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14680.60	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13530.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
78	SLU	-10272.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15550.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14430.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
79	SLU	-9551.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14526.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13413.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
80	SLU	-10418.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15757.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-14636.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
81	SLU	-9600.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14577.10	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13453.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
82	SLU	-9585.92	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14565.30	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---
								0.42	-13442.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-110264.00	---

Maschio n. 7V (ver. statiche)

Xg=10.80 <m> Yg=0.17 <m> L=1.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d} SLU <daN/cm²>	τ _{0d} SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65		0.90	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		322	14.00	203	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65		0.90	0.28
							355	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-11878.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13080.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12528.00	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11975.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
18	SLU	-12126.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13286.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12734.20	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-12181.70	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
19	SLU	-10895.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12247.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11695.00	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11142.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
20	SLU	-10869.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12214.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11661.60	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11109.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
30	SLU	-11846.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13087.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12534.80	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11982.30	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
31	SLU	-10815.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12225.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11673.10	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11120.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
32	SLU	-12094.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13293.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12741.10	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-12188.60	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
33	SLU	-10862.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12254.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11701.90	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11149.40	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
34	SLU	-10836.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12221.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11668.50	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11116.00	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
46	SLU	-11911.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13073.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12521.10	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11968.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
47	SLU	-10923.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12202.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11650.20	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11097.70	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
48	SLU	-12159.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13279.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12727.30	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-12174.80	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
49	SLU	-10928.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12240.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11688.10	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11135.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
50	SLU	-10902.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12207.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11654.80	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11102.30	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
62	SLU	-12079.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13222.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12670.40	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-12117.90	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
63	SLU	-11203.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12451.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11899.00	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---

Relazione di calcolo

								0.85	-11346.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
64	SLU	-12327.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13429.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12876.60	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-12324.10	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
65	SLU	-11096.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12389.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11837.40	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11284.90	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
66	SLU	-11069.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12356.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11804.10	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11251.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
78	SLU	-11678.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12938.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12385.60	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11833.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
79	SLU	-10535.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11976.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11424.30	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-10871.80	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
80	SLU	-11926.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13144.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-12591.80	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-12039.30	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
81	SLU	-10695.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12105.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11552.60	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-11000.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
82	SLU	-10669.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12071.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.42	-11519.20	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
								0.85	-10966.70	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-51285.70	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11878.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14028.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.40	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	1642.12	14.00	16.14	0.85	-12126.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14419.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.40	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10895.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12474.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.40	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10869.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12449.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.40	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11846.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14048.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10815.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12482.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	1642.12	14.00	16.14	0.85	-12094.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14439.10	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10862.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12494.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10836.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12469.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11911.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14008.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10923.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12415.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	1642.12	14.00	16.14	0.85	-12159.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14398.90	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10928.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12454.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10902.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12429.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-26056.30	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-12079.00	-100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14380.10	-179.04	1.25	9.31	9.31	1.12	0.44	-23333.70	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11203.50	-167.15	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-13035.60	-298.41	2.29	10.36	10.36	1.24	0.39	-21010.20	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	1642.12	14.00	16.14	0.85	-12327.20	-100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14770.80	-179.04	1.21	9.28	9.28	1.11	0.44	-23407.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11096.00	-100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12825.90	-179.04	1.40	9.46	9.46	1.14	0.43	-22998.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11069.90	-100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12801.00	-179.04	1.40	9.47	9.47	1.14	0.43	-22991.90	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-11678.20	100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-13676.40	179.06	-1.31	9.38	9.38	1.13	0.44	-23191.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10535.40	167.16	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-11862.80	298.42	-2.52	10.58	10.58	1.27	0.39	-20506.40	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	1642.12	14.00	16.14	0.85	-11926.40	100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-14067.20	179.06	-1.27	9.34	9.34	1.12	0.44	-23271.90	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10695.10	100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12122.20	179.05	-1.48	9.54	9.54	1.15	0.43	-22817.50	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	1359.00	14.00	16.14	0.85	-10669.00	100.29	---	---	2.13	0.26	0.76	-40597.30	---
								3.04	-12097.40	179.05	-1.48	9.55	9.55	1.15	0.43	-22810.70	---

Maschio n. 8V (ver. statiche)

Xg=12.65 <m> Yg=0.17 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
-2.68	0.85	50.00	3.53						1.76	0.00	1.00	7.06	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-7007.05	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18899.10	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15003.20	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
18	SLU	-7073.43	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-19010.30	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15117.00	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
19	SLU	-6609.54	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18449.60	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14526.80	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
20	SLU	-6570.37	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18258.00	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14365.40	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
30	SLU	-6968.09	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18846.30	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14987.90	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
31	SLU	-6504.82	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18167.60	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14338.40	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
32	SLU	-7034.46	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18957.50	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15101.80	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
33	SLU	-6570.58	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18396.80	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14511.50	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
34	SLU	-6531.40	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18205.20	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14350.10	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
46	SLU	-7046.02	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18951.90	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15018.50	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
47	SLU	-6634.71	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18343.70	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14389.40	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
48	SLU	-7112.39	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-19063.10	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15132.30	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
49	SLU	-6648.51	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18502.40	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14542.10	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
50	SLU	-6609.34	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18310.80	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14380.70	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
62	SLU	-7025.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18628.20	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14798.10	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
63	SLU	-6601.01	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-17804.10	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14022.00	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
64	SLU	-7092.17	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18739.40	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14911.90	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
65	SLU	-6628.29	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18178.70	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14321.60	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
66	SLU	-6589.12	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-17987.10	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14160.30	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
78	SLU	-6988.31	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-19170.00	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15208.40	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
79	SLU	-6538.52	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18707.20	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14705.80	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
80	SLU	-7054.68	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-19281.20	0.03	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-15322.20	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
81	SLU	-6590.80	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18720.50	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14731.90	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
82	SLU	-6551.63	0.00	0.00	0.00	0.00	1.76	-2.68	-18528.90	0.02	-0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---
								-0.92	-14570.60	0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-91265.70	---

Maschio n. 9V (ver. statiche)

Xg=14.08 <m> Yg=0.17 <m> L=0.76 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
-2.68	0.85	50.00	3.53	-0.00					1.76	0.00	1.00	7.06	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		325	14.00	203	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							352	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-5936.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8863.15	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7054.98	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4513.26	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
18	SLU	-5967.88	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8926.54	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7107.38	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---

Relazione di calcolo

								0.85	-4547.23	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
19	SLU	-5567.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8709.41	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6890.34	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4328.82	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
20	SLU	-5531.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8580.14	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6765.11	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4239.49	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
30	SLU	-5773.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8917.06	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7070.54	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4483.85	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
31	SLU	-5259.41	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8669.29	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6790.01	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4189.47	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
32	SLU	-5805.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8980.45	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7122.94	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4517.81	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
33	SLU	-5404.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8763.32	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6905.90	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4299.41	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
34	SLU	-5369.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8634.05	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6780.67	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4210.08	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
46	SLU	-6099.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8809.23	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7039.42	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4542.67	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
47	SLU	-5802.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8489.58	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6738.13	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4287.51	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
48	SLU	-6130.66	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8872.62	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7091.82	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4576.64	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
49	SLU	-5730.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8655.50	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6874.78	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4358.24	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
50	SLU	-5694.64	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8526.22	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6749.54	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4268.90	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
62	SLU	-5825.25	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8602.69	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6864.08	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4431.82	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
63	SLU	-5345.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8145.34	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6445.90	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4102.75	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
64	SLU	-5856.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8666.08	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6916.48	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4465.78	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
65	SLU	-5456.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8448.96	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6699.44	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4247.38	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
66	SLU	-5420.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8319.68	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6574.21	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4158.05	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
78	SLU	-6047.44	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-9123.60	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7245.88	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4594.70	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
79	SLU	-5715.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-9013.52	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7082.23	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4374.23	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
80	SLU	-6078.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-9186.99	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7298.28	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4628.67	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
81	SLU	-5678.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8969.87	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-7081.24	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4410.27	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
82	SLU	-5642.95	-0.00	0.00	0.00	0.00	1.77	-2.68	-8840.59	0.00	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								-0.92	-6956.01	-0.01	---	---	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
								0.85	-4320.94	-0.01	0.00	0.88	1.76	0.21	0.82	-33029.50	---
17	SLU	-2718.35	0.00	0.00	1032.84	3.85	5.99	0.85	-5936.35	0.01	-0.00	2.99	2.99	0.36	0.71	-28741.70	---
								3.04	-6546.59	0.01	---	---	2.99	0.36	0.71	-28742.10	---
18	SLU	-2855.71	0.00	0.00	1248.01	4.26	6.39	0.85	-5967.88	0.01	-0.00	3.20	3.20	0.38	0.70	-28246.90	---
								3.04	-6669.82	0.01	---	---	3.20	0.38	0.70	-28247.20	---
19	SLU	-2223.68	0.00	0.00	1032.84	4.44	6.58	0.85	-5567.37	0.01	-0.00	3.29	3.29	0.39	0.69	-28022.70	---
								3.04	-5853.89	0.01	---	---	3.29	0.39	0.69	-28023.00	---
20	SLU	-2234.75	0.00	0.00	1032.84	4.43	6.56	0.85	-5531.86	0.01	-0.00	3.28	3.28	0.39	0.69	-28041.10	---
								3.04	-5833.02	0.01	---	---	3.28	0.39	0.69	-28041.40	---
30	SLU	-2831.75	0.00	0.00	1032.84	3.74	5.88	0.85	-5773.57	0.01	-0.00	2.94	2.94	0.35	0.71	-28880.60	---
								3.04	-6529.04	0.01	---	---	2.94	0.35	0.71	-28881.00	---
31	SLU	-2423.94	0.00	0.00	1032.84	4.18	6.32	0.85	-5259.41	0.01	-0.00	3.16	3.16	0.38	0.70	-28338.50	---
								3.04	-5803.33	0.01	---	---	3.16	0.38	0.70	-28338.90	---

Relazione di calcolo

32	SLU	-2969.11	0.00	0.00	1248.01	4.14	6.28	0.85	-5805.10	0.01	-0.00	3.14	3.14	0.38	0.70	-28387.40	---
								3.04	-6652.27	0.01	---	---	3.14	0.38	0.70	-28387.80	---
33	SLU	-2337.08	0.00	0.00	1032.84	4.29	6.43	0.85	-5404.59	0.01	-0.00	3.21	3.21	0.39	0.70	-28206.10	---
								3.04	-5836.34	0.01	---	---	3.21	0.39	0.70	-28206.50	---
34	SLU	-2348.15	0.00	0.00	1032.84	4.28	6.41	0.85	-5369.08	0.01	-0.00	3.21	3.21	0.38	0.70	-28223.30	---
								3.04	-5815.47	0.01	---	---	3.21	0.38	0.70	-28223.70	---
46	SLU	-2604.95	0.00	0.00	1032.84	3.97	6.11	0.85	-6099.13	0.01	-0.00	3.06	3.06	0.37	0.71	-28594.10	---
								3.04	-6564.14	0.01	---	---	3.05	0.37	0.71	-28594.50	---
47	SLU	-2045.94	0.00	0.00	1032.84	4.70	6.83	0.85	-5802.01	0.01	-0.00	3.42	3.42	0.41	0.68	-27707.80	---
								3.04	-5861.83	0.01	---	---	3.42	0.41	0.68	-27708.20	---
48	SLU	-2742.31	0.00	0.00	1248.01	4.38	6.51	0.85	-6130.66	0.01	-0.00	3.26	3.26	0.39	0.69	-28098.30	---
								3.04	-6687.37	0.01	---	---	3.26	0.39	0.69	-28098.60	---
49	SLU	-2110.28	0.00	0.00	1032.84	4.60	6.74	0.85	-5730.15	0.01	-0.00	3.37	3.37	0.40	0.69	-27825.90	---
								3.04	-5871.44	0.01	---	---	3.37	0.40	0.69	-27826.30	---
50	SLU	-2121.35	0.00	0.00	1032.84	4.58	6.72	0.85	-5694.64	0.01	-0.00	3.36	3.36	0.40	0.69	-27845.70	---
								3.04	-5850.57	0.01	---	---	3.36	0.40	0.69	-27846.10	---
62	SLU	-2875.91	0.00	0.00	1032.84	3.70	5.83	0.85	-5825.25	-316.54	5.43	8.35	8.35	1.00	0.48	-19360.00	---
								3.04	-6619.73	-256.23	---	---	2.92	0.35	0.72	-28932.90	---
63	SLU	-2497.54	0.00	0.00	1032.84	4.10	6.23	0.85	-5345.55	-527.56	9.87	12.98	12.98	1.56	0.29	-11778.10	---
								3.04	-5954.47	-427.06	---	---	3.12	0.37	0.70	-28446.00	---
64	SLU	-3013.27	0.00	0.00	1248.01	4.10	6.24	0.85	-5856.79	-316.53	5.40	8.52	8.52	1.02	0.47	-19070.50	---
								3.04	-6742.96	-256.23	---	---	3.12	0.37	0.70	-28440.60	---
65	SLU	-2381.24	0.00	0.00	1032.84	4.24	6.37	0.85	-5456.27	-316.54	5.80	8.99	8.99	1.08	0.45	-18285.20	---
								3.04	-5927.03	-256.23	---	---	3.19	0.38	0.70	-28274.60	---
66	SLU	-2392.30	0.00	0.00	1032.84	4.22	6.36	0.85	-5420.76	-316.54	5.84	9.02	9.02	1.08	0.45	-18232.50	---
								3.04	-5906.16	-256.23	---	---	3.18	0.38	0.70	-28291.40	---
78	SLU	-2560.79	0.00	0.00	1032.84	4.02	6.16	0.85	-6047.44	316.55	-5.23	8.31	8.31	1.00	0.48	-19420.10	---
								3.04	-6473.45	256.25	---	---	3.08	0.37	0.71	-28534.50	---
79	SLU	-1972.34	0.00	0.00	1032.84	4.81	6.95	0.85	-5715.87	527.58	-9.23	12.70	12.70	1.52	0.30	-12105.80	---
								3.04	-5710.68	427.07	---	---	3.47	0.42	0.68	-27566.90	---
80	SLU	-2698.15	0.00	0.00	1248.01	4.43	6.56	0.85	-6078.98	316.55	-5.21	8.49	8.49	1.02	0.47	-19127.20	---
								3.04	-6596.68	256.25	---	---	3.28	0.39	0.69	-28038.50	---
81	SLU	-2066.13	0.00	0.00	1032.84	4.67	6.80	0.85	-5678.46	316.55	-5.57	8.98	8.98	1.08	0.45	-18304.40	---
								3.04	-5780.75	256.25	---	---	3.40	0.41	0.69	-27745.80	---
82	SLU	-2077.19	0.00	0.00	1032.84	4.65	6.78	0.85	-5642.95	316.55	-5.61	9.00	9.00	1.08	0.45	-18259.10	---
								3.04	-5759.88	256.25	---	---	3.39	0.41	0.69	-27766.10	---

Maschio n. 10V (ver. statiche)

Xg=21.25 <m> Yg=0.17 <m> L=7.57 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00			100	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65		0.90	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		329	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65		0.90	0.28
							348	14.00										
							330	14.00										
								205	14.00									
								347	14.00									
								331	14.00									
								205	14.00									
								346	14.00									
								332	14.00									
								205	14.00									
								340	14.00									
								333	14.00									
								205	14.00									
								339	14.00									
								334	14.00									
								205	14.00									
								338	14.00									
								335	14.00									
								205	14.00									
								337	14.00									

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _y <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-61334.30	0.00	0.00	1186.60	0.27	0.64	0.00	-74685.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70255.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66320.70	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383235.00	---
18	SLU	-61644.80	0.00	0.00	1186.60	0.26	0.64	0.00	-75053.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70622.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66689.00	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383268.00	---
19	SLU	-58764.10	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.65	0.00	-71923.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67494.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63559.10	0.00	---	---	0.65	0.08	0.95	-382948.00	---
20	SLU	-58561.90	0.00	0.00	1373.96	0.32	0.70	0.00	-71809.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67388.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63444.40	0.00	---	---	0.70	0.08	0.95	-381846.00	---
30	SLU	-61535.40	0.00	0.00	1186.60	0.26	0.64	0.00	-74794.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70397.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66429.40	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383256.00	---
31	SLU	-58880.60	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.65	0.00	-71781.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67417.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---

Relazione di calcolo

								0.85	-63417.10	0.00	---	---	0.65	0.08	0.95	-382962.00	---
32	SLU	-61845.90	0.00	0.00	1186.60	0.26	0.64	0.00	-75162.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70764.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66797.60	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383289.00	---
33	SLU	-58965.10	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.65	0.00	-72032.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67636.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63667.80	0.00	---	---	0.65	0.08	0.95	-382971.00	---
34	SLU	-58762.90	0.00	0.00	1373.96	0.32	0.70	0.00	-71918.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67530.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63553.10	0.00	---	---	0.70	0.08	0.95	-381873.00	---
46	SLU	-61133.30	0.00	0.00	1186.60	0.27	0.64	0.00	-74576.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70113.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66212.00	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383213.00	---
47	SLU	-58210.50	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.66	0.00	-71419.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-66943.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63054.80	0.00	---	---	0.66	0.08	0.95	-382883.00	---
48	SLU	-61443.80	0.00	0.00	1186.60	0.27	0.64	0.00	-74945.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70480.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66580.30	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383246.00	---
49	SLU	-58563.00	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.66	0.00	-71815.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67352.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63450.40	0.00	---	---	0.66	0.08	0.95	-382925.00	---
50	SLU	-58360.90	0.00	0.00	1373.96	0.32	0.70	0.00	-71700.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67246.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63335.80	0.00	---	---	0.70	0.08	0.95	-381819.00	---
62	SLU	-61573.20	0.00	0.00	1186.60	0.26	0.64	0.00	-74774.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70343.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66409.40	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383260.00	---
63	SLU	-58943.70	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.65	0.00	-71748.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67326.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63383.70	0.00	---	---	0.65	0.08	0.95	-382969.00	---
64	SLU	-61883.70	0.00	0.00	1186.60	0.26	0.64	0.00	-75142.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70710.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66777.60	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383293.00	---
65	SLU	-59003.00	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.65	0.00	-72012.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67582.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63647.70	0.00	---	---	0.65	0.08	0.95	-382976.00	---
66	SLU	-58800.80	0.00	0.00	1373.96	0.32	0.70	0.00	-71898.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67476.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63533.10	0.00	---	---	0.70	0.08	0.95	-381878.00	---
78	SLU	-61095.40	0.00	0.00	1186.60	0.27	0.64	0.00	-74596.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70167.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66232.10	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383209.00	---
79	SLU	-58147.40	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.66	0.00	-71453.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67033.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63088.20	0.00	---	---	0.66	0.08	0.95	-382876.00	---
80	SLU	-61405.90	0.00	0.00	1186.60	0.27	0.64	0.00	-74965.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-70534.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-66600.30	0.00	---	---	0.64	0.08	0.95	-383242.00	---
81	SLU	-58525.20	0.00	0.00	1186.60	0.28	0.66	0.00	-71835.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67406.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63470.40	0.00	---	---	0.66	0.08	0.95	-382920.00	---
82	SLU	-58323.00	0.00	0.00	1373.96	0.32	0.70	0.00	-71720.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.42	-67300.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-389974.00	---
								0.85	-63355.80	0.00	---	---	0.70	0.08	0.95	-381814.00	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61334.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32864.40	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61644.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-33009.20	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58764.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30822.90	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58561.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30738.10	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61535.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32930.10	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58880.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30838.90	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61845.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-33074.90	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58965.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30888.60	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58762.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30803.80	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61133.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32798.70	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58210.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30620.00	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61443.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32943.50	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---

Relazione di calcolo

49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58563.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30757.30	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58360.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30672.50	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61573.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-33656.00	-975.81	2.90	3.97	3.97	0.48	0.65	-262507.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58943.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32048.90	-1626.34	5.07	6.14	6.14	0.74	0.56	-227046.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61883.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-33800.90	-975.81	2.89	3.95	3.95	0.47	0.65	-262811.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-59003.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-31614.60	-975.81	3.09	4.15	4.15	0.50	0.64	-257926.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58800.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-31529.80	-975.81	3.09	4.16	4.16	0.50	0.64	-257723.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61095.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32072.70	975.80	-3.04	4.11	4.11	0.49	0.64	-259006.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58147.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-29410.00	1626.34	-5.53	6.60	6.60	0.79	0.55	-220000.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-61405.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-32217.60	975.80	-3.03	4.10	4.10	0.49	0.64	-259340.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58525.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-30031.30	975.80	-3.25	4.32	4.32	0.52	0.63	-255295.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-58323.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-307322.00	---
								3.04	-29946.50	975.80	-3.26	4.33	4.33	0.52	0.63	-255153.00	---

Maschio n. 11V (ver. statiche)

Xg=0.69 <m> Yg=7.72 <m> L=1.30 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₃ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		200	0.00	202	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9451.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9190.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8472.35	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7754.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
18	SLU	-9619.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9302.91	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8584.66	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7866.41	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
19	SLU	-9206.72	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8974.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8255.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7537.65	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
20	SLU	-9209.62	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8977.31	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8259.06	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7540.81	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
30	SLU	-10211.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9853.59	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-9135.34	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8417.09	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
31	SLU	-10477.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-10082.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-9364.29	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8646.04	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
32	SLU	-10379.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9965.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-9247.65	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8529.40	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
33	SLU	-9967.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9637.14	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8918.89	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8200.64	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
34	SLU	-9969.94	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9640.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8922.05	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8203.80	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
46	SLU	-8690.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8527.61	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7809.36	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7091.11	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
47	SLU	-7942.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-7872.57	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7154.32	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-6436.07	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
48	SLU	-8859.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8639.92	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7921.67	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7203.42	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
49	SLU	-8446.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8311.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7592.91	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-6874.66	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---

Relazione di calcolo

50	SLU	-8449.29	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8314.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7596.06	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-6877.82	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
62	SLU	-9934.97	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9672.07	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8953.82	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8235.58	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
63	SLU	-10016.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9780.01	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-9061.76	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8343.51	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
64	SLU	-10103.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9784.38	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-9066.13	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8347.89	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
65	SLU	-9690.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9455.63	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8737.37	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8019.13	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
66	SLU	-9693.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9458.78	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8740.53	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-8022.28	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
78	SLU	-8967.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8709.13	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7990.88	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7272.63	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
79	SLU	-8403.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8175.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7456.85	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-6738.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
80	SLU	-9135.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8821.44	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-8103.18	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7384.94	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
81	SLU	-8722.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8492.68	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7774.43	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7056.18	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
82	SLU	-8725.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8495.83	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.42	-7777.58	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
								0.85	-7059.34	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-66671.40	---
17	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9451.17	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7072.40	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
18	SLU	0.00	0.00	2134.76	924.59	0.00	2.13	0.85	-9619.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7484.27	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
19	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9206.72	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6863.27	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
20	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9209.62	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6865.85	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
30	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-10211.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6879.77	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
31	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-10477.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6544.76	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
32	SLU	0.00	0.00	2134.76	924.59	0.00	2.13	0.85	-10379.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7291.65	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
33	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9967.04	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6670.65	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
34	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9969.94	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6673.22	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
46	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8690.85	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7265.02	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
47	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-7942.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7186.85	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
48	SLU	0.00	0.00	2134.76	924.59	0.00	2.13	0.85	-8859.06	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7676.90	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
49	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8446.39	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7055.90	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
50	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8449.29	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7058.47	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
62	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9934.97	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7268.18	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
63	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-10016.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7192.12	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
64	SLU	0.00	0.00	2134.76	924.59	0.00	2.13	0.85	-10103.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7680.06	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
65	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9690.52	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7059.06	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
66	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-9693.42	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7061.63	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
78	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8967.37	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6876.61	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
79	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8403.57	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6539.49	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
80	SLU	0.00	0.00	2134.76	924.59	0.00	2.13	0.85	-9135.58	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-7288.48	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
81	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8722.92	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6667.48	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---

82	SLU	0.00	0.00	1766.70	765.18	0.00	2.13	0.85	-8725.82	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---
								3.04	-6670.06	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-52776.50	---

Maschio n. 12V (ver. statiche)

Xg=1.94 <m> Yg=7.72 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _y	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4632.86	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3969.86	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4731.15	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4068.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4571.90	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3908.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4573.17	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3910.17	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4668.76	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4005.76	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4632.99	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3969.99	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4767.05	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4104.05	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4607.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3944.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4609.07	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3946.07	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4596.96	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3933.96	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4513.32	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3850.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4695.25	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4032.25	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4536.00	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3873.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4537.27	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3874.27	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4739.56	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4076.56	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4750.99	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4087.99	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4837.85	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4174.85	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4678.60	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4015.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4679.87	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-4016.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4526.16	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3863.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4395.32	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3732.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4624.45	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3961.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4465.20	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3802.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4466.47	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---
								0.42	-3803.47	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-61542.90	---

Maschio n. 13V (ver. statiche)

Xg=5.17 <m> Yg=7.72 <m> L=5.26 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>	<cm>	<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		200	0.00	202	0.00	2.13	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					203	0.00	206	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-42870.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44925.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41865.30	-0.04	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39113.60	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
18	SLU	-45078.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-46890.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-43821.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-41078.00	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
19	SLU	-42736.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44783.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41724.20	-0.04	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38971.10	-0.07	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
20	SLU	-42745.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44793.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41734.50	-0.04	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38981.50	-0.07	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
30	SLU	-42394.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44459.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41428.00	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38646.90	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
31	SLU	-41953.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44016.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41006.00	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38204.00	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
32	SLU	-44603.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-46423.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-43384.20	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-40611.30	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
33	SLU	-42260.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44316.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41286.80	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38504.40	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
34	SLU	-42270.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44327.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41297.20	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38514.80	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
46	SLU	-43346.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45392.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42302.70	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39580.30	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
47	SLU	-43539.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45572.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42463.80	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39759.80	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
48	SLU	-45554.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-47357.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-44258.90	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-41544.70	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
49	SLU	-43212.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45250.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42161.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39437.80	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
50	SLU	-43221.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45260.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42171.90	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39448.20	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
62	SLU	-43560.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45657.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42599.40	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39845.20	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
63	SLU	-43896.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-46013.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42958.30	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-40201.20	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
64	SLU	-45768.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-47621.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-44555.60	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-41809.60	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
65	SLU	-43426.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45515.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42458.20	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39702.70	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
66	SLU	-43435.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45525.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-42468.60	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-39713.10	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
78	SLU	-42180.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44194.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41131.30	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38382.00	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
79	SLU	-41596.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43574.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-40511.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-37762.60	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
80	SLU	-44389.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-46158.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-43087.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-40346.40	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
81	SLU	-42046.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44051.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-40990.10	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38239.50	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
82	SLU	-42056.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44062.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.42	-41000.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
								0.85	-38249.90	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-269763.00	---
17	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42870.50	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27382.60	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
18	SLU	0.00	0.00	8637.58	3741.04	0.00	2.13	0.85	-45078.90	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-29724.50	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---

Relazione di calcolo

19	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42736.10	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27323.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
20	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42745.90	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27325.90	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
30	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42394.50	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27147.60	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
31	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-41953.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-26934.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
32	SLU	0.00	0.00	8637.58	3741.04	0.00	2.13	0.85	-44603.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-29489.50	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
33	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42260.20	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27088.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
34	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42270.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27090.80	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
46	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43346.40	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27617.60	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
47	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43539.50	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27717.60	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
48	SLU	0.00	0.00	8637.58	3741.04	0.00	2.13	0.85	-45554.90	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-29959.50	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
49	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43212.10	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27558.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
50	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43221.90	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27560.90	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
62	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43560.40	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27638.70	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
63	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43896.10	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27752.70	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
64	SLU	0.00	0.00	8637.58	3741.04	0.00	2.13	0.85	-45768.90	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-29980.60	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
65	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43426.10	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27579.40	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
66	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-43435.80	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27581.90	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
78	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42180.60	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27126.60	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
79	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-41596.40	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-26899.20	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
80	SLU	0.00	0.00	8637.58	3741.04	0.00	2.13	0.85	-44389.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-29468.40	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
81	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42046.20	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27067.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
82	SLU	0.00	0.00	7148.34	3096.04	0.00	2.13	0.85	-42056.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---
								3.04	-27069.80	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-213542.00	---

Maschio n. 14V (ver. statiche)

Xg=8.52 <m> Yg=7.72 <m> L=1.43 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _i <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d} SLU <daN/cm²>	τ _{0d} SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5730.43	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4940.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5929.05	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5138.98	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5715.29	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4925.21	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5710.65	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4920.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5666.19	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4876.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5603.63	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4813.56	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5864.81	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5074.74	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5651.05	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4860.97	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5646.41	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4856.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5794.67	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5004.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---

Relazione di calcolo

47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5817.76	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5027.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5993.29	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5203.22	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5779.53	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4989.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5774.89	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4984.81	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5819.91	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5029.83	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5859.82	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5069.75	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6018.52	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5228.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5804.76	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5014.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5800.12	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5010.05	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5640.96	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4850.88	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5561.58	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4771.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5839.58	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-5049.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5625.81	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4835.74	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5621.18	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---
								0.42	-4831.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-73338.60	---

Maschio n. 15V (ver. statiche)

Xg=11.41 <m> Yg=7.72 <m> L=4.36 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00				0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	206	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-40777.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44444.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42037.40	-0.04	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-39629.00	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
18	SLU	-42678.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-46194.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-43786.80	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-41378.40	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
19	SLU	-40737.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44417.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42010.10	-0.04	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-39601.70	-0.07	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
20	SLU	-40599.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44252.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41845.20	-0.04	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-39436.70	-0.07	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
30	SLU	-39875.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43636.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41229.10	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-38820.60	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
31	SLU	-39096.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-42905.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-40498.10	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-38089.60	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
32	SLU	-41777.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45385.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42978.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40570.00	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
33	SLU	-39835.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43609.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41201.80	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-38793.30	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
34	SLU	-39697.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43444.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41036.90	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-38628.40	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
46	SLU	-41678.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45253.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42845.70	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40437.30	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
47	SLU	-42101.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45600.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-43192.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40784.10	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
48	SLU	-43580.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-47002.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-44595.10	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---

Relazione di calcolo

								0.85	-42186.70	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
49	SLU	-41638.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45225.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42818.40	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40410.00	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
50	SLU	-41500.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45061.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42653.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40245.10	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
62	SLU	-41171.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44911.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42503.70	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40095.20	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
63	SLU	-41257.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45029.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42622.40	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40214.00	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
64	SLU	-43073.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-46660.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-44253.10	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-41844.60	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
65	SLU	-41132.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44883.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42476.40	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40067.90	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
66	SLU	-40994.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-44718.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-42311.40	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-39903.00	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
78	SLU	-40382.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43978.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41571.10	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-39162.70	-0.09	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
79	SLU	-39941.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43475.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41068.20	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-38659.70	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
80	SLU	-42283.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-45728.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-43320.50	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-40912.10	-0.10	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
81	SLU	-40342.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43951.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41543.80	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-39135.40	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
82	SLU	-40204.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-43786.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.42	-41378.90	-0.05	---	---	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
								0.85	-38970.50	-0.08	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-223520.00	---
17	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40777.00	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25202.20	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
18	SLU	0.00	0.00	7156.93	3099.76	0.00	2.13	0.85	-42678.70	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-27168.40	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
19	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40737.10	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25191.00	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
20	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40599.10	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25120.80	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
30	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-39875.30	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25032.90	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
31	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-39096.40	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-24838.80	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
32	SLU	0.00	0.00	7156.93	3099.76	0.00	2.13	0.85	-41777.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-26999.10	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
33	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-39835.50	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25021.70	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
34	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-39697.50	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-24951.50	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
46	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-41678.70	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25371.40	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
47	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-42101.90	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25403.10	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
48	SLU	0.00	0.00	7156.93	3099.76	0.00	2.13	0.85	-43580.30	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-27337.70	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
49	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-41638.80	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25360.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
50	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-41500.80	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25290.00	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
62	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-41171.90	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25465.10	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
63	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-41257.30	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25559.10	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
64	SLU	0.00	0.00	7156.93	3099.76	0.00	2.13	0.85	-43073.50	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-27431.30	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
65	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-41132.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25453.90	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
66	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40994.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-25383.70	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
78	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40382.10	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-24939.20	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
79	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-39941.00	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-24682.80	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---

Relazione di calcolo

80	SLU	0.00	0.00	7156.93	3099.76	0.00	2.13	0.85	-42283.80	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-26905.50	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
81	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40342.30	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-24928.10	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
82	SLU	0.00	0.00	5922.98	2565.32	0.00	2.13	0.85	-40204.30	0.02	---	---	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---
								3.04	-24857.80	0.03	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-176937.00	---

Maschio n. 16V (ver. statiche)

Xg=0.39 <m> Yg=10.99 <m> L=0.70 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₃ <cm>	e _s <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75	-0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	275	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					287	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-6029.69	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5905.48	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5518.73	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5131.98	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
18	SLU	-6015.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5904.44	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5517.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5130.94	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
19	SLU	-5661.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5588.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5202.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4815.29	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
20	SLU	-5662.94	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5590.97	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5204.22	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4817.47	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
30	SLU	-6569.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6189.41	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5802.66	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5415.91	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
31	SLU	-6562.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6064.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5677.55	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5290.80	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
32	SLU	-6554.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6188.37	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5801.62	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5414.87	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
33	SLU	-6200.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5872.72	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5485.97	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5099.22	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
34	SLU	-6202.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5874.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5488.15	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5101.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
46	SLU	-5490.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5621.56	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5234.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4848.05	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
47	SLU	-4764.12	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5117.87	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4731.12	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4344.37	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
48	SLU	-5476.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5620.51	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5233.76	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4847.01	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
49	SLU	-5121.62	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5304.86	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4918.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4531.36	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
50	SLU	-5123.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5307.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4920.29	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4533.54	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
62	SLU	-6245.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6155.02	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5768.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5381.52	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
63	SLU	-6022.94	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6006.98	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5620.23	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5233.48	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
64	SLU	-6231.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6153.98	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5767.23	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5380.48	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
65	SLU	-5876.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5838.33	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5451.58	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-5064.83	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
66	SLU	-5878.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5840.51	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5453.76	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---

Relazione di calcolo

								0.85	-5067.01	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
78	SLU	-5813.79	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5655.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5269.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4882.44	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
79	SLU	-5303.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5175.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4788.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4401.68	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
80	SLU	-5799.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5654.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-5268.15	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4881.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
81	SLU	-5445.11	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5339.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4952.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4565.75	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
82	SLU	-5447.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5341.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4954.68	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4567.93	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-36059.30	---
17	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6029.69	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5515.81	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
18	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6015.47	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5558.28	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
19	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5661.01	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4982.52	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
20	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5662.94	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4983.23	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
30	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6569.08	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5533.69	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
31	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6562.09	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5013.03	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
32	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6554.86	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5576.16	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
33	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6200.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5000.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
34	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6202.33	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5001.11	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
46	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5490.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5497.93	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
47	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-4764.12	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4953.44	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
48	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5476.08	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5540.41	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
49	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5121.62	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4964.64	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
50	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5123.55	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4965.35	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-18239.60	---
62	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6245.59	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5220.44	-125.33	2.40	10.47	10.47	1.26	0.39	-14533.20	---
63	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6022.94	-117.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4490.95	-208.89	4.65	12.72	12.72	1.53	0.30	-11133.50	---
64	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6231.37	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5262.91	-125.33	2.38	10.45	10.45	1.25	0.39	-14563.40	---
65	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5876.92	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4687.14	-125.33	2.67	10.74	10.74	1.29	0.38	-14107.70	---
66	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5878.84	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-4687.86	-125.33	2.67	10.74	10.74	1.29	0.38	-14108.40	---
78	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5813.79	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5811.19	125.33	-2.16	10.22	10.22	1.23	0.40	-14913.40	---
79	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5303.27	117.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5475.53	208.89	-3.82	11.88	11.88	1.43	0.33	-12330.30	---
80	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5799.57	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5853.66	125.33	-2.14	10.21	10.21	1.23	0.40	-14937.80	---
81	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5445.11	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5277.89	125.33	-2.37	10.44	10.44	1.25	0.39	-14574.00	---
82	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5447.04	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-5278.61	125.33	-2.37	10.44	10.44	1.25	0.39	-14574.50	---

Maschio n. 17V (ver. statiche)

Xg=2.06 <m> Yg=10.99 <m> L=2.65 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	τ0 <daN/cm²>	τ0d SLU <daN/cm²>	τ0d SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	es1 <cm>	ΣN2sx <daN>	ΣN2dx <daN>	es2 <cm>	e1 <cm>	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	ev <cm>	e2 <cm>	e <cm>	m	Φt	Nu <daN>	Mu <daNm>
----	-----	-------------	-------------	----------------	----------------	-------------	------------	-----------	------------	--------------	------------	------------	-----------	---	----	-------------	--------------

Relazione di calcolo

17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6896.27	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6733.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6875.64	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6709.67	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6527.06	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6234.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6527.39	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6234.56	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7184.14	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-7078.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7007.22	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6808.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7163.51	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-7053.85	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6814.93	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6578.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6815.26	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6578.74	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6608.41	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6389.71	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6047.66	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-5661.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6587.78	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6365.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6239.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-5889.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6239.52	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-5890.38	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6870.17	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6694.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6483.93	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6168.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6849.54	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6669.85	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6500.96	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6194.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6501.28	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6194.74	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6922.38	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6773.71	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6570.95	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6301.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6901.75	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6749.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6553.17	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6273.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6553.50	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---
								0.42	-6274.38	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136517.00	---

Maschio n. 18V (ver. statiche)

Xg=3.79 <m> Yg=10.99 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	278	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					290	14.00												
					202	14.00	279	14.00										
					329	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-11915.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8058.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7582.33	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7174.00	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
18	SLU	-11931.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8068.44	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7594.08	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7184.44	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
19	SLU	-10587.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7289.98	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6826.35	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6405.98	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
20	SLU	-10588.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7290.56	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6826.87	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6406.56	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
30	SLU	-11817.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8001.96	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---

Relazione di calcolo

								0.42	-7537.77	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7117.96	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
31	SLU	-10424.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7197.15	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6752.58	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6313.15	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
32	SLU	-11833.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8012.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7549.51	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7128.40	-0.03	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
33	SLU	-10488.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7233.94	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6781.78	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6349.94	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
34	SLU	-10489.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7234.52	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6782.30	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6350.52	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
46	SLU	-12014.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8114.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7626.90	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7230.04	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
47	SLU	-10753.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7383.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6901.14	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6499.95	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
48	SLU	-12030.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8124.48	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7638.65	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7240.48	-0.03	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
49	SLU	-10686.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7346.02	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6870.91	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6462.02	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
50	SLU	-10687.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7346.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6871.44	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6462.60	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
62	SLU	-11531.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7835.71	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7362.33	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6951.71	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
63	SLU	-9948.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6920.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6460.19	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6036.06	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
64	SLU	-11547.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7846.15	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7374.08	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6962.15	-0.03	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
65	SLU	-10203.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7067.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6606.34	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6183.69	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
66	SLU	-10204.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7068.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-6606.87	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6184.27	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
78	SLU	-12299.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8280.29	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7802.33	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7396.29	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
79	SLU	-11228.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7661.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7193.53	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6777.03	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
80	SLU	-12316.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8290.73	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7814.08	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-7406.73	-0.03	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
81	SLU	-10971.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7512.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7046.35	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6628.27	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
82	SLU	-10972.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7512.85	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.42	-7046.87	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
								0.85	-6628.85	-0.02	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-41212.60	---
17	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11915.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12678.80	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.10	---
18	SLU	0.00	0.00	568.98	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11931.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12704.40	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.10	---
19	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10587.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10987.80	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.10	---
20	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10588.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10988.00	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.10	---
30	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11817.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12789.10	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
31	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10424.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-11171.90	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
32	SLU	0.00	0.00	568.98	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11833.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12814.80	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
33	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10488.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-11098.10	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
34	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10489.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-11098.40	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
46	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-12014.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12568.40	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---

Relazione di calcolo

47	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10753.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10804.10	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
48	SLU	0.00	0.00	568.98	0.00	-14.00	16.14	0.85	-12030.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12594.10	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
49	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10686.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10877.40	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
50	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10687.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10877.70	0.01	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-20845.00	---
62	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11531.80	-80.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12195.20	-143.23	1.17	9.24	9.24	1.11	0.44	-18792.70	---
63	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-9948.49	-133.72	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10182.20	-238.72	2.34	10.41	10.41	1.25	0.39	-16709.60	---
64	SLU	0.00	0.00	568.98	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11547.90	-80.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-12220.90	-143.23	1.17	9.24	9.24	1.11	0.44	-18797.10	---
65	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10203.50	-80.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10504.30	-143.23	1.36	9.43	9.43	1.13	0.43	-18456.10	---
66	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10204.50	-80.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-10504.50	-143.23	1.36	9.43	9.43	1.13	0.43	-18456.10	---
78	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-12299.80	80.24	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-13162.30	143.25	-1.09	9.16	9.16	1.10	0.44	-18946.10	---
79	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11228.60	133.73	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-11793.90	238.74	-2.02	10.09	10.09	1.21	0.41	-17279.80	---
80	SLU	0.00	0.00	568.98	0.00	-14.00	16.14	0.85	-12316.00	80.24	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-13188.00	143.25	-1.09	9.15	9.15	1.10	0.44	-18949.90	---
81	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10971.60	80.24	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-11471.30	143.25	-1.25	9.32	9.32	1.12	0.44	-18660.50	---
82	SLU	0.00	0.00	470.88	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10972.60	80.24	---	---	2.13	0.26	0.76	-32477.90	---
								3.04	-11471.50	143.25	-1.25	9.32	9.32	1.12	0.44	-18660.50	---

Maschio n. 19V (ver. statiche)

Xg=5.21 <m> Yg=10.99 <m> L=2.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9318.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15426.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14461.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
18	SLU	-9325.71	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15422.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14452.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
19	SLU	-8512.43	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14100.00	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13101.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
20	SLU	-8512.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14100.30	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13101.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
30	SLU	-9385.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15492.40	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14523.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
31	SLU	-8625.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14209.60	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13206.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
32	SLU	-9393.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15488.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14514.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
33	SLU	-8579.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14165.60	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13163.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
34	SLU	-8579.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14165.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13164.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
46	SLU	-9250.62	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15361.20	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14398.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
47	SLU	-8399.92	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13991.00	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12996.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
48	SLU	-9258.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15357.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14389.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
49	SLU	-8444.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14034.50	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13038.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
50	SLU	-8444.92	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14034.70	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13038.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
62	SLU	-9090.82	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15064.30	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14094.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
63	SLU	-8133.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13496.20	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12489.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
64	SLU	-9098.38	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15060.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14085.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
65	SLU	-8285.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13737.60	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12733.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---

Relazione di calcolo

66	SLU	-8285.12	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13737.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
							0.42	-12734.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
78	SLU	-9545.46	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15789.30	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
							0.42	-14828.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
79	SLU	-8891.33	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14704.40	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
							0.42	-13713.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
80	SLU	-9553.03	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15785.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
							0.42	-14819.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
81	SLU	-8739.75	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14462.50	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
							0.42	-13468.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
82	SLU	-8739.76	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14462.70	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
							0.42	-13468.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---

Maschio n. 20V (ver. statiche)

Xg=6.62 <m> Yg=10.99 <m> L=0.75 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d} SLU <daN/cm²>	τ _{0d} SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	281	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					331	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _y <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-8606.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5614.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5199.73	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4785.35	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
18	SLU	-8552.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5587.78	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5173.40	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4759.03	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
19	SLU	-7512.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5074.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4659.88	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4245.50	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
20	SLU	-7512.39	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5074.31	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4659.94	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4245.56	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
30	SLU	-8663.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5638.28	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5223.90	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4809.53	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
31	SLU	-7606.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5114.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4700.23	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4285.85	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
32	SLU	-8608.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5611.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5197.57	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4783.20	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
33	SLU	-7568.53	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5098.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4684.05	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4269.68	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
34	SLU	-7568.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5098.48	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4684.11	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4269.73	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
46	SLU	-8550.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5589.93	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5175.56	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4761.18	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
47	SLU	-7418.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5034.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4619.66	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4205.28	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
48	SLU	-8496.31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5563.61	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5149.23	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4734.85	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
49	SLU	-7456.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5050.08	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4635.71	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4221.33	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
50	SLU	-7456.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5050.14	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4635.77	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4221.39	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
62	SLU	-8354.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5490.54	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5076.17	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4661.79	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
63	SLU	-7091.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4868.38	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4454.01	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4039.63	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
64	SLU	-8300.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5464.22	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5049.84	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---

Relazione di calcolo

								0.85	-4635.47	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
65	SLU	-7259.93	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4950.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4536.32	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4121.94	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
66	SLU	-7260.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4950.75	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4536.38	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4122.00	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
78	SLU	-8859.31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5737.67	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5323.29	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4908.92	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
79	SLU	-7932.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5280.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4865.87	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4451.50	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
80	SLU	-8804.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5711.34	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-5296.96	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4882.59	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
81	SLU	-7764.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5197.81	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4783.44	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4369.07	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
82	SLU	-7764.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5197.87	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.42	-4783.50	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
								0.85	-4369.12	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-38636.80	---
17	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8606.95	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13653.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
18	SLU	0.00	0.00	533.42	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8552.55	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13548.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
19	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7512.29	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11516.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
20	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7512.39	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11516.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
30	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8663.19	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13742.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
31	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7606.14	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11664.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
32	SLU	0.00	0.00	533.42	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8608.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13637.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
33	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7568.53	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11605.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
34	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7568.63	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11605.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
46	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8550.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13564.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
47	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7418.65	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11368.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
48	SLU	0.00	0.00	533.42	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8496.31	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13459.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
49	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7456.04	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11427.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
50	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7456.14	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11427.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-19542.30	---
62	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8354.59	-75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13161.00	-134.28	1.02	9.09	9.09	1.09	0.45	-17875.50	---
63	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7091.79	-125.36	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-10696.20	-223.81	2.09	10.16	10.16	1.22	0.40	-16086.10	---
64	SLU	0.00	0.00	533.42	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8300.19	-75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-13056.80	-134.28	1.03	9.10	9.10	1.09	0.45	-17861.90	---
65	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7259.93	-75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11024.00	-134.28	1.22	9.29	9.29	1.11	0.44	-17545.30	---
66	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7260.03	-75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-11024.30	-134.28	1.22	9.29	9.29	1.11	0.44	-17545.40	---
78	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8859.31	75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-14145.30	134.29	-0.95	9.02	9.02	1.08	0.45	-17993.90	---
79	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7932.99	125.37	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-12336.60	223.82	-1.81	9.88	9.88	1.19	0.41	-16550.40	---
80	SLU	0.00	0.00	533.42	0.00	-14.00	16.14	0.85	-8804.91	75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-14041.00	134.29	-0.96	9.02	9.02	1.08	0.45	-17982.10	---
81	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7764.65	75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-12008.20	134.29	-1.12	9.19	9.19	1.10	0.44	-17711.90	---
82	SLU	0.00	0.00	441.45	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7764.75	75.22	---	---	2.13	0.26	0.76	-30448.00	---
								3.04	-12008.50	134.29	-1.12	9.19	9.19	1.10	0.44	-17711.90	---

Maschio n. 21V (ver. statiche)

Xg=8.02 <m> Yg=10.99 <m> L=2.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<cm>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>

Relazione di calcolo

0.00	0.85	50.00	0.75					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
------	------	-------	------	--	--	--	--	------	------	------	------	-------	-------	-------	------	------	------

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9518.85	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14891.10	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13807.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
18	SLU	-9481.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14836.90	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13752.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
19	SLU	-8572.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13503.20	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12412.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
20	SLU	-8572.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13503.40	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12412.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
30	SLU	-9542.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14935.40	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13852.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
31	SLU	-8611.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13577.30	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12488.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
32	SLU	-9505.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14881.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13798.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
33	SLU	-8596.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13547.50	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12457.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
34	SLU	-8596.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13547.70	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12457.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
46	SLU	-9495.64	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14846.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13762.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
47	SLU	-8534.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13429.60	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12336.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
48	SLU	-9458.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14792.60	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13707.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
49	SLU	-8549.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13458.90	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12366.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
50	SLU	-8549.76	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13459.10	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12367.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
62	SLU	-9280.64	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14539.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13455.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
63	SLU	-8175.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12918.00	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-11825.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
64	SLU	-9243.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14485.70	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-13400.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
65	SLU	-8334.58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13152.00	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12059.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
66	SLU	-8334.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13152.20	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12060.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
78	SLU	-9757.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15242.30	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14159.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
79	SLU	-8970.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14088.90	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12999.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
80	SLU	-9720.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15188.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-14105.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
81	SLU	-8811.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13854.50	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12764.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
82	SLU	-8811.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13854.70	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---
								0.42	-12764.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-105607.00	---

Maschio n. 22V (ver. statiche)

Xg=9.39 <m> Yg=10.99 <m> L=0.70 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	f _d <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65		0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		206	14.00	283	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65		0.90	0.28	0.28
					333	14.00													
					206	14.00	284	14.00											
					334	14.00													

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-7399.42	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5106.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4730.42	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4332.50	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
18	SLU	-7379.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5096.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4721.23	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4323.39	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---

Relazione di calcolo

19	SLU	-6516.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4647.54	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4270.29	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3874.04	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
20	SLU	-6516.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4647.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4270.44	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3874.19	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
30	SLU	-7390.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5093.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4717.98	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4319.56	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
31	SLU	-6502.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4626.14	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4249.72	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3852.64	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
32	SLU	-7370.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5083.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4708.79	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4310.45	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
33	SLU	-6507.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4634.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4257.85	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3861.10	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
34	SLU	-6507.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4634.75	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4258.00	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3861.25	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
46	SLU	-7408.15	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5118.94	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4742.86	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4345.44	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
47	SLU	-6531.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4669.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4291.19	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3895.77	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
48	SLU	-7388.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5109.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4733.67	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4336.33	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
49	SLU	-6525.13	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4660.48	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4282.74	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3886.98	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
50	SLU	-6525.38	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4660.63	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4282.89	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3887.13	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
62	SLU	-7145.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4974.05	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4598.01	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4200.55	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
63	SLU	-6092.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4427.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4049.76	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3654.30	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
64	SLU	-7125.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4964.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4588.82	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4191.45	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
65	SLU	-6262.07	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4515.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4137.88	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3742.10	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
66	SLU	-6262.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4515.75	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4138.03	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-3742.25	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
78	SLU	-7653.74	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5237.94	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4862.84	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4464.44	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
79	SLU	-6940.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4867.61	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4491.15	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4094.11	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
80	SLU	-7633.86	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-5228.84	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4853.65	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4455.34	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
81	SLU	-6770.72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4779.49	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4402.71	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4005.99	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
82	SLU	-6770.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4779.64	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.42	-4402.86	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
								0.85	-4006.14	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-36061.10	---
17	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7399.42	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11434.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
18	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7379.54	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11399.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
19	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6516.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9725.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
20	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6516.65	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9725.77	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
30	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7390.68	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11421.60	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
31	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6502.12	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9703.99	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
32	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7370.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---

Relazione di calcolo

								3.04	-11385.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
33	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6507.66	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9712.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
34	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6507.91	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9712.67	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
46	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7408.15	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11447.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
47	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6531.23	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9747.66	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
48	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7388.27	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11412.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
49	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6525.13	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9738.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
50	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6525.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9738.87	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-18239.50	---
62	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7145.09	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-10942.80	-125.33	1.15	9.21	9.21	1.11	0.44	-16489.00	---
63	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6092.79	-117.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-8906.05	-208.89	2.35	10.41	10.41	1.25	0.39	-14619.50	---
64	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7125.21	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-10907.10	-125.33	1.15	9.22	9.22	1.11	0.44	-16483.20	---
65	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6262.07	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9233.44	-125.33	1.36	9.42	9.42	1.13	0.43	-16158.70	---
66	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6262.32	-70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-9233.91	-125.33	1.36	9.42	9.42	1.13	0.43	-16158.80	---
78	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7653.74	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11926.50	125.34	-1.05	9.12	9.12	1.09	0.45	-16636.10	---
79	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6940.55	117.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-10545.60	208.89	-1.98	10.05	10.05	1.21	0.41	-15187.50	---
80	SLU	0.00	0.00	497.86	0.00	-14.00	16.14	0.85	-7633.86	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-11890.90	125.34	-1.05	9.12	9.12	1.09	0.45	-16631.20	---
81	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6770.72	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-10217.20	125.34	-1.23	9.29	9.29	1.12	0.44	-16362.30	---
82	SLU	0.00	0.00	412.02	0.00	-14.00	16.14	0.85	-6770.97	70.20	---	---	2.13	0.26	0.76	-28418.20	---
								3.04	-10217.60	125.34	-1.23	9.29	9.29	1.12	0.44	-16362.30	---

Maschio n. 23V (ver. statiche)

Xg=10.85 <m> Yg=10.99 <m> L=2.22 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _y	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	-8680.31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14150.80	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-13090.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
18	SLU	-8685.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14155.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-13095.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
19	SLU	-8002.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13092.00	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12008.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
20	SLU	-8001.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13091.60	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12008.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
30	SLU	-8592.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14025.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12969.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
31	SLU	-7855.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12882.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-11805.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
32	SLU	-8598.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14030.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12973.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
33	SLU	-7914.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12966.50	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-11887.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
34	SLU	-7914.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12966.10	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-11886.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
46	SLU	-8767.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14276.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-13212.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
47	SLU	-8147.86	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13300.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12210.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
48	SLU	-8773.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14281.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-13216.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
49	SLU	-8089.71	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13217.50	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12130.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
50	SLU	-8089.43	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13217.20	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12129.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
62	SLU	-8484.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13843.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---

Relazione di calcolo

								0.42	-12776.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
63	SLU	-7674.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12579.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-11484.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
64	SLU	-8489.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13848.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12780.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
65	SLU	-7805.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12784.60	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-11694.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
66	SLU	-7805.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-12784.20	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-11694.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
78	SLU	-8876.39	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14458.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-13404.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
79	SLU	-8328.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13604.00	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12531.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
80	SLU	-8881.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14463.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-13409.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
81	SLU	-8198.13	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13399.40	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12322.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
82	SLU	-8197.86	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-13399.10	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---
								0.42	-12322.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-114365.00	---

Maschio n. 24V (ver. statiche)

Xg=12.44 <m> Yg=10.99 <m> L=0.95 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00				0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		206	14.00	286	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28
					336	14.00											
					206	14.00											
					337	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-11804.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8861.59	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-8312.33	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7811.84	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
18	SLU	-11810.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8862.46	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-8313.82	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7812.71	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
19	SLU	-10567.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8061.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7519.20	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7012.20	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
20	SLU	-10566.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8060.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7518.10	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7011.08	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
30	SLU	-11914.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8957.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-8400.92	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7907.95	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
31	SLU	-10750.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8221.08	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7665.82	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7171.33	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
32	SLU	-11920.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8958.57	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-8402.41	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7908.82	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
33	SLU	-10678.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8158.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7607.79	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7108.31	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
34	SLU	-10676.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8156.94	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7606.69	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7107.19	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
46	SLU	-11693.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8765.48	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-8223.74	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7715.73	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
47	SLU	-10381.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7900.72	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7370.51	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-6850.97	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
48	SLU	-11699.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8766.35	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-8225.23	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-7716.60	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
49	SLU	-10457.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7965.84	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7430.61	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-6916.09	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
50	SLU	-10455.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7964.72	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.42	-7429.51	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---
								0.85	-6914.97	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---

Relazione di calcolo

62	SLU	-11442.80	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8628.29	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-8080.83	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-7578.54	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
63	SLU	-9963.78	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7672.05	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-7132.33	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-6622.30	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
64	SLU	-11448.80	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8629.15	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-8082.32	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-7579.40	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
65	SLU	-10206.30	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7828.64	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-7287.70	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-6778.89	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
66	SLU	-10204.60	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7827.52	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-7286.60	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-6777.77	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
78	SLU	-12165.60	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9094.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-8543.84	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-8045.15	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
79	SLU	-11168.50	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8449.75	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-7904.01	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-7399.99	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
80	SLU	-12171.60	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9095.77	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-8545.32	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-8046.02	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
81	SLU	-10929.20	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8295.26	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-7750.71	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-7245.51	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
82	SLU	-10927.40	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8294.14	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.42	-7749.61	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
							0.85	-7244.39	-0.00	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-48940.00	---	
17	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11804.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11777.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
18	SLU	0.00	0.00	675.66	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11810.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11797.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
19	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10567.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10243.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
20	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10566.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10242.00	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
30	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11914.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11662.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
31	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10750.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10050.60	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
32	SLU	0.00	0.00	675.66	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11920.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11682.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
33	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10678.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10128.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
34	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10676.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10127.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
46	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11693.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11891.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
47	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10381.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10433.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
48	SLU	0.00	0.00	675.66	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11699.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11912.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
49	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10457.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10358.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
50	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10455.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10356.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-24753.60	---	
62	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11442.80	-95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11323.50	-170.10	1.50	9.57	9.57	1.15	0.43	-21623.60	---	
63	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-9963.78	-158.79	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-9486.30	-283.49	2.99	11.06	11.06	1.33	0.37	-18481.40	---	
64	SLU	0.00	0.00	675.66	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11448.80	-95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-11343.90	-170.09	1.50	9.57	9.57	1.15	0.43	-21629.30	---	
65	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10206.30	-95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-9789.89	-170.10	1.74	9.80	9.80	1.18	0.42	-21126.20	---	
66	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10204.60	-95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-9788.54	-170.10	1.74	9.81	9.81	1.18	0.42	-21125.60	---	
78	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-12165.60	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-12230.40	170.10	-1.39	9.46	9.46	1.13	0.43	-21859.10	---	
79	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-11168.50	158.80	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10997.80	283.50	-2.58	10.65	10.65	1.28	0.38	-19349.60	---	
80	SLU	0.00	0.00	675.66	0.00	-14.00	16.14	0.85	-12171.60	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-12250.80	170.10	-1.39	9.46	9.46	1.13	0.43	-21863.90	---	
81	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10929.20	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10696.80	170.10	-1.59	9.66	9.66	1.16	0.42	-21437.50	---	
82	SLU	0.00	0.00	559.17	0.00	-14.00	16.14	0.85	-10927.40	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.50	---
							3.04	-10695.40	170.17								

Maschio n. 25V (ver. statiche)

Xg=13.51 <m> Yg=10.99 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6976.32	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6333.24	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7029.16	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6378.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6510.22	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5844.53	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6507.07	0.00	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5841.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6900.78	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6285.24	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6381.03	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5761.59	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6953.62	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6330.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6434.68	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5796.53	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6431.53	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5793.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7051.86	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6381.24	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6632.83	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5921.59	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7104.70	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6426.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6585.76	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5892.53	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6582.61	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5889.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6849.28	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6198.73	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6295.19	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5617.41	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6902.11	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6243.55	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6383.18	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5710.02	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6380.03	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5707.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7103.37	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6467.75	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6718.68	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6065.78	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-7156.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-6512.58	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6637.27	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5979.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-6634.12	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---
								0.42	-5976.21	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-61818.90	---

Maschio n. 26V (ver. statiche)

Xg=14.29 <m> Yg=10.99 <m> L=0.35 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75	-0.01				0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		206	14.00		2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					338	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
----	-----	-------------	-------------------------	----------------------------	----------------------------	-------------------------	------------------------	-----------	------------	--------------------------	------------------------	------------------------	-----------	---	----------------	-------------	--------------

Relazione di calcolo

				<daN>	<daN>												
17	SLU	-5469.37	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3664.82	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3471.45	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3278.07	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
18	SLU	-5558.68	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3713.77	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3520.40	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3327.02	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
19	SLU	-5114.21	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3444.72	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3251.35	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3057.97	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
20	SLU	-5109.27	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3441.77	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3248.40	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3055.02	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
30	SLU	-5342.83	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3637.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3444.53	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3251.15	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
31	SLU	-4898.09	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3396.75	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3203.38	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3010.00	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
32	SLU	-5432.14	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3686.85	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3493.48	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3300.10	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
33	SLU	-4987.67	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3417.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3224.43	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3031.05	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
34	SLU	-4982.73	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3414.85	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3221.48	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3028.10	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
46	SLU	-5595.92	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3691.74	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3498.37	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3304.99	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
47	SLU	-5319.91	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3486.49	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3293.12	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3099.74	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
48	SLU	-5685.23	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3740.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3547.32	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3353.94	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
49	SLU	-5240.76	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3471.64	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3278.27	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3084.89	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
50	SLU	-5235.82	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3468.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3275.32	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3081.94	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
62	SLU	-5375.11	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3603.23	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3409.86	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3216.48	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
63	SLU	-4951.89	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3338.97	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3145.60	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-2952.22	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
64	SLU	-5464.42	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3652.18	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3458.81	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3265.43	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
65	SLU	-5019.95	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3383.13	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3189.76	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-2996.38	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
66	SLU	-5015.01	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3380.18	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3186.81	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-2993.43	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
78	SLU	-5563.64	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3726.41	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3533.04	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3339.66	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
79	SLU	-5266.11	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3544.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3350.90	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3157.52	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
80	SLU	-5652.95	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3775.36	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3581.99	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3388.61	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
81	SLU	-5208.48	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3506.31	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3312.94	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3119.56	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
82	SLU	-5203.54	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3503.36	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.42	-3309.99	-0.01	---	---	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
								0.85	-3116.61	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-18030.50	---
17	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5469.37	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3873.47	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.71	---
18	SLU	0.00	0.00	248.93	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5558.68	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3923.73	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---
19	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5114.21	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3508.25	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---

Relazione di calcolo

20	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5109.27	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3504.48	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---
30	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5342.83	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-4028.92	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---
31	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-4898.09	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3763.55	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---
32	SLU	0.00	0.00	248.93	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5432.14	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-4079.19	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.69	---
33	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-4987.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3663.71	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---
34	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-4982.73	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3659.93	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.70	---
46	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5595.92	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3718.01	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.69	---
47	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5319.91	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3245.36	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.69	---
48	SLU	0.00	0.00	248.93	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5685.23	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3768.28	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.69	---
49	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5240.76	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3352.79	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.69	---
50	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5235.82	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3349.02	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-9119.69	---
62	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5375.11	-35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3828.71	-62.66	1.64	9.70	9.70	1.16	0.42	-7861.82	---
63	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-4951.89	-58.50	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3429.86	-104.44	3.05	11.11	11.11	1.33	0.36	-6764.83	---
64	SLU	0.00	0.00	248.93	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5464.42	-35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3878.98	-62.66	1.62	9.68	9.68	1.16	0.42	-7878.34	---
65	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5019.95	-35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3463.49	-62.66	1.81	9.88	9.88	1.19	0.41	-7727.39	---
66	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5015.01	-35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3459.72	-62.66	1.81	9.88	9.88	1.19	0.41	-7725.85	---
78	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5563.64	35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3918.22	62.67	-1.60	9.67	9.67	1.16	0.42	-7890.79	---
79	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5266.11	58.51	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3579.05	104.45	-2.92	10.99	10.99	1.32	0.37	-6863.54	---
80	SLU	0.00	0.00	248.93	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5652.95	35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3968.49	62.67	-1.58	9.65	9.65	1.16	0.42	-7906.56	---
81	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5208.48	35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3553.01	62.67	-1.76	9.83	9.83	1.18	0.42	-7762.74	---
82	SLU	0.00	0.00	206.01	0.00	-14.00	16.14	0.85	-5203.54	35.10	---	---	2.13	0.26	0.76	-14209.10	---
								3.04	-3549.23	62.67	-1.77	9.83	9.83	1.18	0.42	-7761.28	---

Maschio n. 27V (ver. statiche)

Xg=14.66 <m> Yg=10.99 <m> L=0.40 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _i <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75	-0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	0	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-5903.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4087.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3866.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3645.25	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
18	SLU	-5959.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4127.92	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3906.91	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3685.92	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
19	SLU	-5446.67	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3815.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3594.29	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3373.30	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
20	SLU	-5441.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3812.08	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3591.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3370.08	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
30	SLU	-6207.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4214.36	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3993.36	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3772.36	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
31	SLU	-5946.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4023.81	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3802.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3581.81	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
32	SLU	-6262.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4255.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-4034.02	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3813.02	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---

Relazione di calcolo

33	SLU	-5749.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3942.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3721.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3500.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
34	SLU	-5744.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3939.18	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3718.18	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3497.18	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
46	SLU	-5600.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3960.14	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3739.14	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3518.14	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
47	SLU	-4935.55	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3600.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3379.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3158.11	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
48	SLU	-5656.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4000.81	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3779.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3558.81	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
49	SLU	-5143.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3688.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3467.18	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3246.19	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
50	SLU	-5137.89	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3684.97	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3463.96	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3242.97	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
62	SLU	-5766.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4004.44	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3783.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3562.44	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
63	SLU	-5212.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3673.94	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3452.93	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3231.94	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
64	SLU	-5822.17	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4045.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3824.09	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3603.10	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
65	SLU	-5309.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3732.48	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3511.47	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3290.48	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
66	SLU	-5304.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3729.26	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3508.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3287.26	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
78	SLU	-6040.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4170.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3949.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3728.07	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
79	SLU	-5669.63	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3949.99	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3728.98	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3507.99	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
80	SLU	-6096.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-4210.73	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3989.72	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3768.73	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
81	SLU	-5583.81	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3898.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3677.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3456.11	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
82	SLU	-5578.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-3894.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.42	-3673.88	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-20606.20	---
								0.85	-3452.89	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-20600.10	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5903.77	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4669.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	1009.36	0.00	2.13	0.85	-5959.31	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4773.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5446.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4322.09	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5441.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4316.16	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-6207.08	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4612.01	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5946.59	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4219.89	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	1009.36	0.00	2.13	0.85	-6262.63	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4715.73	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5749.98	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4264.43	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5744.52	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4258.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5600.45	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4727.33	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-4935.55	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4412.08	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	1009.36	0.00	2.13	0.85	-5656.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4831.04	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5143.35	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4379.75	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5137.89	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4373.82	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---

Relazione di calcolo

62	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5766.63	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4664.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5212.51	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4307.18	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	1009.36	0.00	2.13	0.85	-5822.17	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4768.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5309.53	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4316.81	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5304.06	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4310.87	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-6040.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4674.95	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5669.63	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4324.79	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	1009.36	0.00	2.13	0.85	-6096.45	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4778.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5583.81	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4327.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	924.55	0.00	2.13	0.85	-5578.34	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---
								3.04	-4321.44	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-16238.90	---

Maschio n. 28V (ver. statiche)

Xg=15.78 <m> Yg=10.99 <m> L=1.83 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{bx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8756.60	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7745.52	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8957.77	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7946.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8451.35	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7440.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8441.16	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7430.09	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8771.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7760.82	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8466.12	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7455.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8973.07	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7961.99	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8466.65	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7455.57	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8456.46	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7445.39	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8741.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7730.22	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8415.11	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7404.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8942.46	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7931.39	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8436.05	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7424.97	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8425.86	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7414.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8779.55	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7768.47	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8478.87	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7467.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8980.72	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7969.64	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8474.30	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7463.23	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8464.12	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7453.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8733.64	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7722.57	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8402.36	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7391.28	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8934.81	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7923.74	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---

81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8428.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7417.32	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8418.21	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---
								0.42	-7407.13	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-94273.80	---

Maschio n. 29V (ver. statiche)

Xg=17.44 <m> Yg=10.99 <m> L=1.50 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00	119	14.00	0	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27	204	0.00	0	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
				205	0.00	0	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-22963.30	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-18760.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17896.20	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17102.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77057.90	---
18	SLU	-23986.50	0.00	88.52	0.00	-0.05	0.43	0.00	-19568.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18702.30	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17910.90	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-77023.20	---
19	SLU	-22638.10	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18544.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17679.20	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16887.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77054.70	---
20	SLU	-22576.00	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18483.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17618.20	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16825.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77054.10	---
30	SLU	-23082.70	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-18845.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17965.80	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17187.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77059.00	---
31	SLU	-22772.20	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-18621.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17731.80	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16964.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77056.00	---
32	SLU	-24105.90	0.00	88.52	0.00	-0.05	0.42	0.00	-19653.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18771.90	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17995.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77024.50	---
33	SLU	-22757.60	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-18629.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17748.80	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16971.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77055.90	---
34	SLU	-22695.50	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18567.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17687.90	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16910.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77055.30	---
46	SLU	-22843.80	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-18675.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17826.50	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17018.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77056.70	---
47	SLU	-22374.10	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18339.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17499.50	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16682.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77052.10	---
48	SLU	-23867.00	0.00	88.52	0.00	-0.05	0.43	0.00	-19483.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18632.60	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17826.30	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-77022.00	---
49	SLU	-22518.70	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18460.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17609.50	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16802.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77053.50	---
50	SLU	-22456.60	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18398.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17548.60	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16741.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77052.90	---
62	SLU	-23524.90	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-19303.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18437.40	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17646.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77063.20	---
63	SLU	-23509.10	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-19386.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18517.70	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17728.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77063.00	---
64	SLU	-24548.00	0.00	88.52	0.00	-0.05	0.42	0.00	-20111.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-19243.50	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-18454.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77029.10	---
65	SLU	-23199.70	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-19087.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18220.40	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17430.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77060.20	---
66	SLU	-23137.60	0.00	73.26	0.00	-0.04	0.42	0.00	-19026.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18159.50	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17369.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77059.60	---
78	SLU	-22401.70	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18217.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---

Relazione di calcolo

								0.42	-17354.90	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16559.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77052.40	---
79	SLU	-21637.20	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-17575.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-16713.70	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-15918.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77044.30	---
80	SLU	-23424.90	0.00	88.52	0.00	-0.05	0.43	0.00	-19025.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-18161.00	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-17367.70	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-77017.10	---
81	SLU	-22076.60	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-18001.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17137.90	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16343.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77049.00	---
82	SLU	-22014.50	0.00	73.26	0.00	-0.05	0.42	0.00	-17940.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.42	-17077.00	-0.00	0.00	0.21	0.38	0.04	0.97	-77273.60	---
								0.85	-16282.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77048.40	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22963.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19337.30	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	3785.11	0.00	2.13	0.85	-23986.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-20280.20	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22638.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18901.00	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22576.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18870.90	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-23082.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19360.00	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22772.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18906.80	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	3785.11	0.00	2.13	0.85	-24105.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-20302.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22757.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18923.70	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22695.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18893.60	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22843.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19314.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22374.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18831.10	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	3785.11	0.00	2.13	0.85	-23867.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-20257.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22518.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18878.30	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22456.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18848.20	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-23524.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19567.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-23509.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19253.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	3785.11	0.00	2.13	0.85	-24548.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-20510.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-23199.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19131.70	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-23137.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19101.60	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22401.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-19106.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-21637.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18484.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	3785.11	0.00	2.13	0.85	-23424.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-22049.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22076.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18670.30	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	3467.07	0.00	2.13	0.85	-22014.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---
								3.04	-18640.20	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-60896.00	---

Maschio n. 30V (ver. statiche)

Xg=20.71 <m> Yg=10.99 <m> L=5.04 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75		119	14.00			0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10687.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7902.78	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---

Relazione di calcolo

18	SLU	0.00	0.00	405.59	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10897.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-8113.02	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
19	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10483.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7698.81	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
20	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10466.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7681.99	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
30	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10470.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7685.79	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
31	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10104.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7319.76	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
32	SLU	0.00	0.00	405.59	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10680.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7896.03	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
33	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10266.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7481.82	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
34	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10249.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7465.00	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
46	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10904.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-8119.78	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
47	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10827.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-8043.09	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
48	SLU	0.00	0.00	405.59	0.00	-14.00	14.38	0.00	-11114.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-8330.02	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
49	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10700.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7915.81	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
50	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10683.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7898.99	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
62	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10768.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7983.98	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
63	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10601.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7816.75	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
64	SLU	0.00	0.00	405.59	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10978.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-8194.22	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
65	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10564.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7780.01	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
66	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10547.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7763.19	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
78	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10606.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7821.59	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
79	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10330.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7546.10	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
80	SLU	0.00	0.00	405.59	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10816.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-8031.83	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
81	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10402.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7617.62	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---
82	SLU	0.00	0.00	335.66	0.00	-14.00	14.38	0.00	-10385.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-259639.00	---
								0.42	-7600.80	-0.01	0.00	7.19	7.19	0.86	0.62	-166386.00	---

Maschio n. 31V (ver. statiche)

Xg=24.13 <m> Yg=10.99 <m> L=1.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	τ0 <daN/cm²>	τ0d SLU <daN/cm²>	τ0d SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00	119	14.00			0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		205	0.00	0	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	es1 <cm>	ΣN2sx <daN>	ΣN2dx <daN>	es2 <cm>	e1 <cm>	Zv <m>	N <daN>	Mv <daNm>	ev <cm>	e2 <cm>	e <cm>	m	Φt	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-25858.90	0.00	119.88	0.00	-0.06	0.44	0.00	-23608.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22614.00	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21619.50	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92342.70	---
18	SLU	-26461.60	0.00	144.85	0.00	-0.08	0.45	0.00	-24116.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-23122.40	-0.00	0.00	0.23	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-22127.90	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92273.30	---
19	SLU	-24470.30	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22429.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21435.10	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20440.60	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92320.90	---
20	SLU	-24449.60	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22402.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21408.40	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20413.80	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92320.60	---
30	SLU	-24752.60	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22743.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21749.20	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20754.70	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92325.50	---
31	SLU	-22605.10	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.45	0.00	-20961.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-19966.50	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---

Relazione di calcolo

								0.85	-18972.00	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92287.40	---
32	SLU	-25355.30	0.00	144.85	0.00	-0.08	0.45	0.00	-23252.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22257.60	-0.00	0.00	0.23	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21263.10	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92253.50	---
33	SLU	-23364.00	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.45	0.00	-21564.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-20570.30	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-19575.80	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92301.70	---
34	SLU	-23343.30	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.45	0.00	-21538.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-20543.60	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-19549.10	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92301.30	---
46	SLU	-26965.30	0.00	119.88	0.00	-0.06	0.44	0.00	-24473.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-23478.80	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-22484.30	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92358.50	---
47	SLU	-26292.80	0.00	119.88	0.00	-0.06	0.44	0.00	-23843.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22849.10	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21854.60	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92349.10	---
48	SLU	-27567.90	0.00	144.85	0.00	-0.07	0.45	0.00	-24981.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-23987.20	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-22992.70	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92291.50	---
49	SLU	-25576.60	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-23294.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22299.90	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21305.40	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92338.50	---
50	SLU	-25555.90	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-23267.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22273.10	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21278.60	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92338.20	---
62	SLU	-25829.00	0.00	119.88	0.00	-0.06	0.44	0.00	-23584.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22590.20	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21595.60	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92342.30	---
63	SLU	-24399.00	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22362.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21368.00	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20373.50	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92319.70	---
64	SLU	-26431.70	0.00	144.85	0.00	-0.08	0.45	0.00	-24093.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-23098.60	-0.00	0.00	0.23	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-22104.00	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92272.70	---
65	SLU	-24440.30	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22405.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21411.30	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20416.70	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92320.40	---
66	SLU	-24419.60	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22379.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21384.50	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20390.00	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92320.10	---
78	SLU	-25888.90	0.00	119.88	0.00	-0.06	0.44	0.00	-23632.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-22637.90	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-21643.40	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92343.20	---
79	SLU	-24498.90	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22442.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21447.60	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20453.10	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92321.40	---
80	SLU	-26491.60	0.00	144.85	0.00	-0.08	0.45	0.00	-24140.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-23146.30	-0.00	0.00	0.23	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-22151.80	0.00	---	---	0.45	0.05	0.96	-92273.80	---
81	SLU	-24500.20	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22453.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21459.00	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20464.50	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92321.40	---
82	SLU	-24479.60	0.00	119.88	0.00	-0.07	0.44	0.00	-22426.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.42	-21432.20	-0.00	0.00	0.22	0.38	0.04	0.97	-92728.50	---
								0.85	-20437.70	0.00	---	---	0.44	0.05	0.96	-92321.10	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-25858.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-24566.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	4542.13	0.00	2.13	0.85	-26461.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-25402.70	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24470.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23300.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24449.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23295.80	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24752.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-24133.00	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-22605.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-22572.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	4542.13	0.00	2.13	0.85	-25355.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-24969.10	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-23364.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-22867.30	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-23343.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-22862.20	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-26965.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-25000.30	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-26292.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-24018.20	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	4542.13	0.00	2.13	0.85	-27567.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-25836.40	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---

Relazione di calcolo

49	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-25576.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23734.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-25555.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23729.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-25829.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-24565.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24399.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23294.20	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	4542.13	0.00	2.13	0.85	-26431.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-25402.00	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24440.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23300.20	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24419.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23295.10	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-25888.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-24567.30	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24498.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23296.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	4542.13	0.00	2.13	0.85	-26491.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-25403.40	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24500.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23301.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	4160.48	0.00	2.13	0.85	-24479.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---
								3.04	-23296.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-73075.30	---

Maschio n. 32V (ver. statiche)

Xg=17.77 <m> Yg=23.34 <m> L=0.97 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	f ₀ <daN/cm²>	f _{0d} SLU <daN/cm²>	f _{0d} SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		256	14.00			2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					0	14.00												
					255	14.00	249	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-16973.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8614.19	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7475.18	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7542.34	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
18	SLU	-17440.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8870.55	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7709.31	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7798.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
19	SLU	-16008.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8104.55	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7004.02	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7032.70	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
20	SLU	-16010.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8106.62	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7005.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7034.77	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
30	SLU	-16861.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8382.71	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7328.27	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7310.87	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
31	SLU	-15823.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-7720.89	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-6760.71	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-6649.04	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
32	SLU	-17328.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8639.07	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7562.40	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7567.22	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
33	SLU	-15896.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-7873.07	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-6857.11	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-6801.23	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
34	SLU	-15898.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-7875.14	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-6858.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-6803.29	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
46	SLU	-17085.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8845.67	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7622.09	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7773.82	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
47	SLU	-16196.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8492.47	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7250.42	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7420.62	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
48	SLU	-17552.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9102.02	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7856.22	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-8030.17	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
49	SLU	-16120.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-84336.03	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---

Relazione di calcolo

								0.42	-7150.93	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7264.18	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
50	SLU	-16122.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8338.09	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7152.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7266.24	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
62	SLU	-16528.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8344.73	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7243.03	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7272.88	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
63	SLU	-15269.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-7657.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-6618.65	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-6585.73	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
64	SLU	-16995.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8601.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7477.16	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7529.24	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
65	SLU	-15563.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-7835.09	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-6771.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-6763.24	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
66	SLU	-15565.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-7837.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-6773.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-6765.31	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
78	SLU	-17418.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8883.65	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7707.33	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7811.80	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
79	SLU	-16751.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8555.78	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7392.48	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7483.93	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
80	SLU	-17885.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9140.01	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7941.46	0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-8068.16	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
81	SLU	-16453.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8374.01	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7236.17	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7302.16	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
82	SLU	-16455.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-8376.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.42	-7237.67	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
								0.85	-7304.23	0.01	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-49747.10	---
17	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16973.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14431.50	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
18	SLU	0.00	0.00	1610.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17440.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14911.70	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
19	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16008.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13453.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
20	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16010.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13456.20	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
30	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16861.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14268.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
31	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15823.70	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13184.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
32	SLU	0.00	0.00	1610.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17328.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14748.60	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
33	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15896.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13290.70	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
34	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15898.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13293.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
46	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17085.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14594.70	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
47	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16196.90	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13728.20	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
48	SLU	0.00	0.00	1610.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17552.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-15074.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
49	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16120.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13617.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
50	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16122.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13619.30	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
62	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16528.80	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13966.10	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
63	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15269.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-12680.50	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
64	SLU	0.00	0.00	1610.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16995.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14446.30	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
65	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15563.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-12988.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
66	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15565.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-12990.70	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
78	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17418.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14897.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
79	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16751.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-14232.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
80	SLU	0.00	0.00	1610.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17885.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-15377.10	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---

Relazione di calcolo

81	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16453.10	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13919.30	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---
82	SLU	0.00	0.00	1475.27	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16455.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.40	---
								3.04	-13921.60	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25274.70	---

Maschio n. 33V (ver. statiche)

Xg=19.64 <m> Yg=23.34 <m> L=2.77 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15516.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15113.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15791.30	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15414.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14946.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14492.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14951.70	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14498.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15063.40	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14575.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14197.50	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-13602.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15338.60	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14876.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14493.90	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-13954.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14499.10	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-13960.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15968.70	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15651.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15706.30	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15395.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16243.90	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15952.60	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15399.20	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15030.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15404.40	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15036.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15286.20	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14863.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14568.80	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14082.50	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15561.40	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15165.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14716.70	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14242.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-14721.80	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14248.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15746.00	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15362.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15335.10	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14914.70	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16021.20	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-15664.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15176.50	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14742.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15181.60	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---
								0.42	-14748.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-142062.00	---

Maschio n. 34V (ver. statiche)

Xg=23.03 <m> Yg=23.34 <m> L=4.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		254	14.00	246	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						0	14.00											

[illegible]

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-49673.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-50947.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-48545.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-46527.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
18	SLU	-50730.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-51931.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-49526.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-47511.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
19	SLU	-47575.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-48979.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-46585.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-44559.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
20	SLU	-47597.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-48997.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-46604.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-44577.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
30	SLU	-48175.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-49740.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-47316.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-45320.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
31	SLU	-45102.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-46987.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-44556.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-42567.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
32	SLU	-49232.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-50724.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-48296.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-46304.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
33	SLU	-46077.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-47772.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-45355.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-43352.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
34	SLU	-46099.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-47791.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.42	-45374.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
								0.85	-43371.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-205143.00	---
46	SLU	-51171.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-52154.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.9		

Relazione di calcolo

								3.04	-35471.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
31	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-45102.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-32983.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
32	SLU	0.00	0.00	10093.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-49232.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-36432.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
33	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-46077.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-33436.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
34	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-46099.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-33446.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
46	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-51171.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-36861.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
47	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-50095.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-35300.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
48	SLU	0.00	0.00	10093.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-52228.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-37822.90	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
49	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-49073.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-34826.70	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
50	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-49095.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-34836.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-104226.00	---
62	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-49090.10	401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-35178.80	716.20	-2.04	10.10	10.10	1.21	0.41	-86295.80	---
63	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-46626.80	668.61	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-32496.10	1193.67	-3.67	11.74	11.74	1.41	0.34	-71720.60	---
64	SLU	0.00	0.00	10093.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-50147.30	401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-36140.40	716.20	-1.98	10.05	10.05	1.21	0.41	-86778.00	---
65	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-46992.40	401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-33144.20	716.20	-2.16	10.23	10.23	1.23	0.40	-85183.30	---
66	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-47014.30	401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-33153.80	716.20	-2.16	10.23	10.23	1.23	0.40	-85188.90	---
78	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-50256.20	-401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-37153.50	-716.20	1.93	10.00	10.00	1.20	0.41	-87259.00	---
79	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-48570.30	-668.61	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-35787.30	-1193.67	3.34	11.40	11.40	1.37	0.35	-74727.70	---
80	SLU	0.00	0.00	10093.60	0.00	-14.00	16.14	0.85	-51313.40	-401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-38115.10	-716.20	1.88	9.95	9.95	1.19	0.41	-87691.90	---
81	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-48158.50	-401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-35118.90	-716.20	2.04	10.11	10.11	1.21	0.41	-86264.80	---
82	SLU	0.00	0.00	9245.52	0.00	-14.00	16.14	0.85	-48180.40	-401.17	---	---	2.13	0.26	0.76	-162389.00	---
								3.04	-35128.50	-716.20	2.04	10.11	10.11	1.21	0.41	-86269.80	---

Maschio n. 35V (ver. statiche)

Xg=0.04 <m> Yg=4.34 <m> L=8.35 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{ti} <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	7.55	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		200	14.00	301	14.00	2.13	7.55	0.93	7.98	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					303	14.00												
					200	14.00	300	14.00										
					304	14.00												
					200	14.00	299	14.00										
					305	14.00												
					200	14.00	298	14.00										
					306	14.00												
					200	14.00	297	14.00										
					344	14.00												
					200	14.00	296	14.00										
					345	14.00												
					200	14.00	295	14.00										
					307	14.00												
					202	14.00	294	14.00										
					308	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-62577.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-70800.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66259.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-61573.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
18	SLU	-63015.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-71319.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66778.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-62092.30	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
19	SLU	-60067.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68335.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63792.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59108.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
20	SLU	-60068.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68335.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63791.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59108.30	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
30	SLU	-62525.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-70309.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-65760.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-61082.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
31	SLU	-59982.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-67515.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-62958.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---

Relazione di calcolo

								0.85	-58288.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
32	SLU	-62964.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-70827.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66279.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-61601.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
33	SLU	-60016.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-67844.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63292.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-58617.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
34	SLU	-60017.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-67843.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63292.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-58617.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
46	SLU	-62628.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-71291.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66758.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-62065.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
47	SLU	-60153.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-69152.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-64622.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59926.20	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
48	SLU	-63067.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-71810.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-67277.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-62583.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
49	SLU	-60119.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68826.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-64291.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59600.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
50	SLU	-60120.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68826.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-64290.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59599.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
62	SLU	-62841.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-70850.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66295.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-61623.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
63	SLU	-60508.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68416.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63849.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59190.20	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
64	SLU	-63280.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-71368.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66814.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-62142.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
65	SLU	-60332.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68385.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63827.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59158.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
66	SLU	-60333.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68384.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63826.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59158.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
78	SLU	-62312.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-70750.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66224.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-61524.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
79	SLU	-59626.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68251.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63731.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59024.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
80	SLU	-62751.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-71269.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-66743.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-62042.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
81	SLU	-59803.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68285.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63756.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59059.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
82	SLU	-59804.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-68285.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.42	-63755.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-428236.00	---
								0.85	-59058.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-428222.00	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62577.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-35131.90	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-63015.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-35187.20	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60067.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32699.40	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60068.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32698.30	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62525.50	837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-36190.70	1495.07	-4.13	5.20	5.20	0.62	0.61	-271525.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-59982.00	1395.72	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-34462.60	2491.78	-7.23	8.30	8.30	1.00	0.49	-218617.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62964.10	837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-36246.00	1495.07	-4.12	5.19	5.19	0.62	0.61	-271633.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60016.10	837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-33758.20	1495.07	-4.43	5.50	5.50	0.66	0.60	-266444.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60017.10	837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-33757.10	1495.07	-4.43	5.50	5.50	0.66	0.60	-266441.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62628.40	-837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-34073.10	-1495.07	4.39	5.46	5.46	0.65	0.60	-267142.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60153.60	-1395.72	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-30933.20	-2491.78	8.06	9.12	9.12	1.09	0.46	-203529.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-63067.10	-837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-34128.40	-1495.07	4.38	5.45	5.45	0.65	0.60	-267264.00	---

Relazione di calcolo

49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60119.10	-837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-31640.50	-1495.07	4.73	5.79	5.79	0.70	0.59	-261384.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60120.10	-837.43	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-31639.50	-1495.07	4.73	5.79	5.79	0.70	0.59	-261381.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62841.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-35192.90	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60508.80	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32799.50	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-63280.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-35248.20	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60332.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32760.30	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-60333.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32759.20	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62312.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-35071.00	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-59626.80	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32596.30	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-62751.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-35126.20	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-59803.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32638.40	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-59804.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---
								3.04	-32637.30	-0.00	0.00	1.07	2.13	0.26	0.77	-344209.00	---

Maschio n. 36V (ver. statiche)

Xg=0.04 <m> Yg=9.28 <m> L=1.52 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5111.32	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4692.54	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5143.19	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4728.44	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4936.88	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4495.42	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4938.64	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4497.35	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5140.70	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4722.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4987.63	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4547.23	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5172.57	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4758.35	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4966.26	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4525.33	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4968.02	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4527.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5081.94	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4662.63	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4889.69	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4447.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5113.80	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4698.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4907.50	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4465.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4909.25	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4467.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5116.21	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4695.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4946.80	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4502.22	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5148.07	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4731.35	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4941.77	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4498.33	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4943.52	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4500.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5106.44	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4689.63	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---

Relazione di calcolo

79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4930.52	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4492.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5138.30	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4725.53	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4932.00	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4492.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4933.75	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---
								0.42	-4494.44	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-77954.30	---

Maschio n. 37V (ver. statiche)

Xg=0.04 <m> Yg=10.52 <m> L=0.95 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{yy}	d ₃ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00									34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	292	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					310	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dy} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9685.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9262.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8737.46	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8212.59	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
18	SLU	-9716.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9295.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8770.49	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8245.62	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
19	SLU	-9031.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8709.94	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8185.06	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7660.19	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
20	SLU	-9032.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8711.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8186.69	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7661.82	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
30	SLU	-9542.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9143.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8618.28	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8093.41	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
31	SLU	-8793.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8512.93	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-7988.05	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7463.18	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
32	SLU	-9573.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9176.19	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8651.31	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8126.44	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
33	SLU	-8888.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8590.76	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8065.88	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7541.01	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
34	SLU	-8889.14	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8592.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8067.51	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7542.64	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
46	SLU	-9828.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9381.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8856.64	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8331.77	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
47	SLU	-9271.04	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8910.19	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8385.31	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7860.44	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
48	SLU	-9859.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9414.55	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8889.67	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8364.80	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
49	SLU	-9174.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8829.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8304.24	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7779.37	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
50	SLU	-9175.62	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8830.75	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8305.87	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7781.00	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
62	SLU	-9290.35	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9104.48	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8579.60	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8054.73	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
63	SLU	-8373.66	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8448.46	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-7923.58	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7398.71	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
64	SLU	-9321.33	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9137.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8612.63	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8087.76	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
65	SLU	-8636.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8552.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8027.20	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7502.33	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---

Relazione di calcolo

66	SLU	-8637.19	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8553.72	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8028.84	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7503.97	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
78	SLU	-10080.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9420.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8895.32	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8370.45	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
79	SLU	-9690.95	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8974.66	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8449.77	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7924.90	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
80	SLU	-10111.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9453.23	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8928.35	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-8403.48	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
81	SLU	-9426.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8867.79	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8342.91	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7818.04	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
82	SLU	-9427.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8869.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.42	-8344.55	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
								0.85	-7819.68	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-48721.40	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9685.54	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5319.54	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9716.51	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5293.83	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9031.58	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4830.20	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9032.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4832.21	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9542.30	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5697.81	170.10	-2.99	4.05	4.05	0.49	0.65	-32679.20	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-8793.57	158.80	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5462.75	283.50	-5.19	6.26	6.26	0.75	0.56	-28269.60	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9573.27	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5672.10	170.10	-3.00	4.07	4.07	0.49	0.65	-32637.60	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-8888.33	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5208.47	170.10	-3.27	4.33	4.33	0.52	0.63	-32006.10	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-8889.14	95.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5210.48	170.10	-3.26	4.33	4.33	0.52	0.63	-32008.50	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9828.78	-95.27	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4941.27	-170.09	3.44	4.51	4.51	0.54	0.63	-31663.50	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9271.04	-158.79	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4201.85	-283.49	6.75	7.81	7.81	0.94	0.50	-25245.30	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9859.76	-95.27	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4915.56	-170.09	3.46	4.53	4.53	0.54	0.63	-31628.50	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9174.82	-95.27	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4451.93	-170.09	3.82	4.89	4.89	0.59	0.61	-30928.60	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9175.62	-95.27	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4453.94	-170.09	3.82	4.89	4.89	0.59	0.61	-30932.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9290.35	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5435.63	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-8373.66	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5025.78	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9321.33	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5409.91	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-8636.39	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4946.29	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-8637.19	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4948.30	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10080.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5203.46	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9690.95	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4638.82	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10111.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-5177.74	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9426.76	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4714.11	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9427.57	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---
								3.04	-4716.13	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-38567.40	---

Maschio n. 38V (ver. statiche)

Xg=7.30 <m> Yg=0.83 <m> L=1.32 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₃ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	200	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-13491.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11850.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11121.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10391.70	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
18	SLU	-13702.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12015.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11286.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10557.10	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
19	SLU	-12504.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11060.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10331.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9601.90	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
20	SLU	-12506.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11062.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10333.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9603.73	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
30	SLU	-13536.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11885.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11156.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10426.70	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
31	SLU	-12581.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11120.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10391.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9662.11	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
32	SLU	-13747.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12050.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11321.30	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10592.00	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
33	SLU	-12548.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11095.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10366.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9636.85	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
34	SLU	-12551.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11097.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10368.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9638.69	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
46	SLU	-13447.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11815.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11086.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10356.80	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
47	SLU	-12432.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11004.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10274.90	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9545.59	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
48	SLU	-13658.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11980.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11251.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10522.10	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
49	SLU	-12459.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11025.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10296.20	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9566.94	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
50	SLU	-12462.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11027.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10298.10	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9568.77	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
62	SLU	-14038.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12310.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11581.60	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10852.30	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
63	SLU	-13418.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11830.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11100.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10371.50	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
64	SLU	-14249.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12476.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-11747.00	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-11017.70	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
65	SLU	-13051.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11521.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10791.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10062.50	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
66	SLU	-13053.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11522.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10793.60	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10064.30	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
78	SLU	-12945.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11389.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10660.40	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9931.13	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
79	SLU	-11595.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-10294.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-9565.52	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-8836.21	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
80	SLU	-13156.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-11555.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-10825.80	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-10096.50	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
81	SLU	-11957.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-10599.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-9870.62	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9141.31	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
82	SLU	-11959.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-10601.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.42	-9872.45	-0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
								0.85	-9143.15	-0.00	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-67697.30	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13491.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9201.08	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13702.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9356.22	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---

Relazione di calcolo

19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12504.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8387.13	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12506.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8383.28	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13536.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9156.79	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12581.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8309.25	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13747.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9311.93	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12548.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8342.85	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12551.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8338.99	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13447.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9245.36	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12432.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8456.87	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13658.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9400.51	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12459.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8431.42	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12462.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8427.56	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-14038.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9008.21	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13418.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8061.62	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-14249.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9163.35	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13051.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8194.27	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13053.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8190.41	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-12945.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9393.94	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-11595.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8704.50	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-13156.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-9549.08	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-11957.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8580.00	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-11959.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---
								3.04	-8576.14	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-53588.50	---

Maschio n. 39V (ver. statiche)

Xg=7.30 <m> Yg=1.98 <m> L=0.98 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₃ <cm>	e _s <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6118.12	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5576.67	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6187.61	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5646.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5821.53	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5280.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5819.84	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5278.39	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6106.69	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5565.24	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5800.71	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5259.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6176.19	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5634.74	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5810.11	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5268.66	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5808.42	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5266.97	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6129.54	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5588.09	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---

Relazione di calcolo

47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5838.80	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5297.35	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6199.04	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5657.59	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5832.96	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5291.51	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5831.27	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5289.82	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6203.48	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5662.03	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5962.03	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5420.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6272.98	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5731.53	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5906.90	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5365.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5905.21	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5363.76	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6032.75	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5491.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5677.48	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5136.03	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-6102.25	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5560.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5736.16	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5194.71	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5734.48	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---
								0.42	-5193.03	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-50260.00	---

Maschio n. 40V (ver. statiche)

Xg=7.30 <m> Yg=3.94 <m> L=2.95 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	200	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-20916.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20331.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18701.70	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17071.80	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
18	SLU	-20968.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20367.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18737.80	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17107.90	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
19	SLU	-20417.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19939.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18309.80	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16679.90	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
20	SLU	-20417.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19939.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18309.60	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16679.70	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
30	SLU	-21002.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20404.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18774.90	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17145.00	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
31	SLU	-20559.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20061.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18431.60	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16801.70	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
32	SLU	-21054.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20440.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18811.00	-0.03	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17181.10	-0.05	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
33	SLU	-20503.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20012.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18382.90	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16753.10	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
34	SLU	-20502.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20012.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18382.80	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16752.90	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
46	SLU	-20831.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20258.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18628.50	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16998.60	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
47	SLU	-20274.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19817.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18187.70	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16557.80	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
48	SLU	-20883.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20294.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18664.60	-0.03	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---

Relazione di calcolo

								0.85	-17034.80	-0.05	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
49	SLU	-20331.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19866.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18236.60	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16606.70	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
50	SLU	-20331.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19866.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18236.40	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16606.50	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
62	SLU	-20819.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20252.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18622.60	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16992.80	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
63	SLU	-20255.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19807.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18177.90	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16548.00	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
64	SLU	-20871.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20288.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18658.80	-0.03	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17028.90	-0.05	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
65	SLU	-20320.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19860.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18230.70	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16600.80	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
66	SLU	-20320.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-19860.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18230.50	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16600.70	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
78	SLU	-21013.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20410.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18780.70	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17150.90	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
79	SLU	-20578.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20071.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18441.40	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16811.50	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
80	SLU	-21065.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20446.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18816.80	-0.03	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-17187.00	-0.05	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
81	SLU	-20514.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20018.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18388.80	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16758.90	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
82	SLU	-20514.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-20018.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.42	-18388.60	-0.02	---	---	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
								0.85	-16758.80	-0.04	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-151293.00	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20916.50	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12191.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20968.70	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12244.00	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20417.50	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11692.90	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20417.20	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11692.60	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-21002.10	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12277.50	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20559.90	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11835.20	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-21054.30	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12329.60	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20503.10	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11778.50	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20502.80	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11778.20	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20831.00	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12106.30	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20274.60	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11549.90	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20883.10	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12158.50	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20331.90	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11607.30	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20331.60	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11607.00	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20819.70	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12095.10	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20255.90	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11531.20	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20871.90	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12147.20	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20320.70	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11596.10	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20320.40	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11595.70	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-21013.40	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12288.70	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20578.60	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11854.00	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---

Relazione di calcolo

80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-21065.50	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-12340.90	0.02	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20514.30	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11789.70	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-20514.00	0.01	---	---	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---
								3.04	-11789.40	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-119762.00	---

Maschio n. 41V (ver. statiche)

Xg=7.30 <m> Yg=5.95 <m> L=1.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ss}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{ss}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4124.35	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3544.23	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4222.58	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3642.46	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4107.69	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3527.56	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4108.45	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3528.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4229.71	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3649.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4284.14	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3704.02	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4327.94	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3747.81	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4213.04	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3632.92	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4213.80	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3633.68	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4019.00	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3438.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-3932.96	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3352.84	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4117.23	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3537.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4002.33	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3422.21	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4003.09	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3422.97	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4204.21	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3624.09	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4241.65	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3661.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4302.44	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3722.31	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4187.55	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3607.42	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4188.31	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3608.18	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4044.50	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3464.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-3975.45	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3395.33	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4142.72	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3562.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4027.83	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3447.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4028.59	0.00	-0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---
								0.42	-3448.46	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-53850.00	---

Maschio n. 42V (ver. statiche)

Xg=7.30 <m> Yg=7.09 <m> L=1.25 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ss}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>

Relazione di calcolo

0.00	0.85	50.00	0.85	-0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	200	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9701.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9293.13	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8602.50	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7911.88	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
18	SLU	-10127.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9657.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8966.68	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8276.07	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
19	SLU	-9673.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9284.85	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8594.22	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7903.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
20	SLU	-9668.03	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9281.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8590.41	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7899.79	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
30	SLU	-10093.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9719.13	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-9028.50	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8337.88	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
31	SLU	-10321.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9991.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-9300.47	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8609.85	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
32	SLU	-10519.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-10083.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-9392.69	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8702.07	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
33	SLU	-10065.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9710.85	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-9020.22	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8329.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
34	SLU	-10060.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9707.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-9016.41	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8325.80	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
46	SLU	-9309.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8867.13	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8176.50	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7485.88	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
47	SLU	-9014.26	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8571.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-7880.47	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7189.85	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
48	SLU	-9734.74	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9231.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8540.68	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7850.07	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
49	SLU	-9280.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8858.85	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8168.22	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7477.60	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
50	SLU	-9275.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-8855.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8164.41	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7473.79	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
62	SLU	-9488.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9164.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8473.77	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7783.15	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
63	SLU	-9312.49	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9066.55	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8375.92	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7685.30	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
64	SLU	-9913.68	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9528.59	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8837.96	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8147.34	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
65	SLU	-9459.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9156.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8465.49	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7774.87	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
66	SLU	-9454.72	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9152.31	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8461.68	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-7771.06	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
78	SLU	-9915.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9421.86	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8731.23	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8040.61	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
79	SLU	-10023.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9495.65	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8805.02	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8114.40	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
80	SLU	-10340.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9786.05	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-9095.41	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8404.80	-0.02	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
81	SLU	-9886.41	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9413.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8722.95	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8032.33	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
82	SLU	-9881.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-9409.77	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.42	-8719.14	-0.01	---	---	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---
								0.85	-8028.52	-0.01	0.00	0.21	0.42	0.05	0.96	-64107.10	---

Relazione di calcolo

17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9701.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5892.29	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10127.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6180.15	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9673.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5789.57	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9668.03	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5791.72	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10093.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6049.19	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10321.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6053.45	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10519.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6337.04	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10065.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5946.46	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10060.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5948.62	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9309.45	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5735.39	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9014.26	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5530.45	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9734.74	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6023.25	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9280.84	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5632.67	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9275.78	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5634.82	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9488.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6111.25	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9312.49	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6156.88	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9913.68	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6399.11	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9459.78	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6008.53	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9454.72	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-6010.68	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9915.01	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5673.33	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10023.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5427.02	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-10340.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5961.19	0.01	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9886.41	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5570.60	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	2.13	0.85	-9881.34	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---
								3.04	-5572.76	0.00	-0.00	1.07	2.13	0.26	0.76	-50746.60	---

Maschio n. 43V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=3.94 <m> L=7.55 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

z _i <m>	z _f <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
-2.68	0.85	50.00	3.43	0.00	0	14.00			1.72	0.00	1.00	6.86	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	203	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-47273.50	0.00	8786.50	0.00	-2.19	3.91	-2.68	-82439.30	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71158.60	0.00	---	---	1.95	0.23	0.81	-325134.00	---
								0.85	-51798.20	0.00	---	---	3.91	0.47	0.69	-276808.00	---
18	SLU	-48101.20	0.00	8786.50	0.00	-2.16	3.88	-2.68	-83180.60	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71925.00	0.00	---	---	1.94	0.23	0.81	-325528.00	---
								0.85	-52594.40	0.00	---	---	3.88	0.47	0.69	-277597.00	---
19	SLU	-45198.80	0.00	11020.40	0.00	-2.74	4.46	-2.68	-82260.10	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71021.20	0.00	---	---	2.23	0.27	0.79	-318334.00	---
								0.85	-51797.00	0.00	---	---	4.46	0.54	0.66	-265926.00	---
20	SLU	-45555.10	0.00	8786.50	0.00	-2.26	3.98	-2.68	-80755.60	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-69450.00	0.00	---	---	1.99	0.24	0.81	-324276.00	---
								0.85	-50114.80	0.00	---	---	3.98	0.48	0.68	-275092.00	---
30	SLU	-48134.10	0.00	8786.50	0.00	-2.16	3.88	-2.68	-83353.00	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-72090.70	0.00	---	---	1.94	0.23	0.81	-325544.00	---
								0.85	-52733.20	0.00	---	---	3.88	0.47	0.69	-277628.00	---

Relazione di calcolo

31	SLU	-46987.40	0.00	8786.50	0.00	-2.21	3.92	-2.68	-82275.70	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71000.90	0.00	---	---	1.96	0.24	0.81	-324995.00	---
								0.85	-51670.50	0.00	---	---	3.92	0.47	0.69	-276529.00	---
32	SLU	-48961.70	0.00	8786.50	0.00	-2.13	3.85	-2.68	-84094.20	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-72857.10	0.00	---	---	1.92	0.23	0.81	-325927.00	---
								0.85	-53529.40	0.00	---	---	3.85	0.46	0.69	-278394.00	---
33	SLU	-46059.30	0.00	11020.40	0.00	-2.70	4.42	-2.68	-83173.80	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71953.30	0.00	---	---	2.21	0.27	0.79	-318845.00	---
								0.85	-52732.00	0.00	---	---	4.42	0.53	0.66	-266565.00	---
34	SLU	-46415.70	0.00	8786.50	0.00	-2.23	3.94	-2.68	-81669.30	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-70382.10	0.00	---	---	1.97	0.24	0.81	-324712.00	---
								0.85	-51049.80	0.00	---	---	3.94	0.47	0.69	-275965.00	---
46	SLU	-46413.00	0.00	8786.50	0.00	-2.23	3.94	-2.68	-81525.70	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-70226.50	0.00	---	---	1.97	0.24	0.81	-324711.00	---
								0.85	-50863.20	0.00	---	---	3.94	0.47	0.69	-275962.00	---
47	SLU	-44118.90	0.00	8786.50	0.00	-2.33	4.04	-2.68	-79230.20	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-67893.90	0.00	---	---	2.02	0.24	0.80	-323516.00	---
								0.85	-48553.80	0.00	---	---	4.04	0.48	0.68	-273573.00	---
48	SLU	-47240.60	0.00	8786.50	0.00	-2.20	3.91	-2.68	-82266.90	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-70992.90	0.00	---	---	1.96	0.23	0.81	-325118.00	---
								0.85	-51659.40	0.00	---	---	3.91	0.47	0.69	-276776.00	---
49	SLU	-44338.20	0.00	11020.40	0.00	-2.79	4.50	-2.68	-81346.50	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-70089.10	0.00	---	---	2.25	0.27	0.79	-317806.00	---
								0.85	-50862.00	0.00	---	---	4.50	0.54	0.66	-265268.00	---
50	SLU	-44694.50	0.00	8786.50	0.00	-2.30	4.02	-2.68	-79842.00	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-68517.90	0.00	---	---	2.01	0.24	0.81	-323826.00	---
								0.85	-49179.80	0.00	---	---	4.02	0.48	0.68	-274191.00	---
62	SLU	-47334.10	0.00	8786.50	0.00	-2.19	3.91	-2.68	-82479.40	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71157.10	0.00	---	---	1.95	0.23	0.81	-325163.00	---
								0.85	-51709.30	0.00	---	---	3.91	0.47	0.69	-276866.00	---
63	SLU	-45654.10	0.00	8786.50	0.00	-2.26	3.97	-2.68	-80819.70	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-69444.90	0.00	---	---	1.99	0.24	0.81	-324327.00	---
								0.85	-49964.00	0.00	---	---	3.97	0.48	0.68	-275194.00	---
64	SLU	-48161.80	0.00	8786.50	0.00	-2.16	3.88	-2.68	-83220.60	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71923.50	0.00	---	---	1.94	0.23	0.81	-325557.00	---
								0.85	-52505.60	0.00	---	---	3.88	0.47	0.69	-277654.00	---
65	SLU	-45259.40	0.00	11020.40	0.00	-2.74	4.46	-2.68	-82300.10	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71019.80	0.00	---	---	2.23	0.27	0.79	-318370.00	---
								0.85	-51708.20	0.00	---	---	4.46	0.53	0.66	-265972.00	---
66	SLU	-45615.70	0.00	8786.50	0.00	-2.26	3.98	-2.68	-80795.70	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-69448.50	0.00	---	---	1.99	0.24	0.81	-324307.00	---
								0.85	-50026.00	0.00	---	---	3.98	0.48	0.68	-275154.00	---
78	SLU	-47212.90	0.00	8786.50	0.00	-2.20	3.91	-2.68	-82399.30	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71160.10	0.00	---	---	1.96	0.23	0.81	-325104.00	---
								0.85	-51887.00	0.00	---	---	3.91	0.47	0.69	-276749.00	---
79	SLU	-45452.20	0.00	8786.50	0.00	-2.27	3.98	-2.68	-80686.30	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-69449.80	0.00	---	---	1.99	0.24	0.81	-324223.00	---
								0.85	-50260.20	0.00	---	---	3.98	0.48	0.68	-274986.00	---
80	SLU	-48040.60	0.00	8786.50	0.00	-2.16	3.88	-2.68	-83140.60	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71926.50	0.00	---	---	1.94	0.23	0.81	-325500.00	---
								0.85	-52683.30	0.00	---	---	3.88	0.47	0.69	-277540.00	---
81	SLU	-45138.20	0.00	11020.40	0.00	-2.75	4.46	-2.68	-82220.10	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-71022.70	0.00	---	---	2.23	0.27	0.79	-318297.00	---
								0.85	-51885.80	0.00	---	---	4.46	0.54	0.66	-265880.00	---
82	SLU	-45494.50	0.00	8786.50	0.00	-2.27	3.98	-2.68	-80715.60	0.00	---	---	1.72	0.21	0.82	-331059.00	---
								-0.92	-69451.50	0.00	---	---	1.99	0.24	0.81	-324245.00	---
								0.85	-50203.70	0.00	---	---	3.98	0.48	0.68	-275030.00	---
17	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-47273.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-29624.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
18	SLU	0.00	0.00	4318.79	0.00	0.00	2.13	0.85	-48101.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-30412.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
19	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45198.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27759.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
20	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45555.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27932.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
30	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-48134.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-30054.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
31	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-46987.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-28647.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
32	SLU	0.00	0.00	4318.79	0.00	0.00	2.13	0.85	-48961.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-30843.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
33	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-46059.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-28189.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
34	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-46415.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-28362.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
46	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-46413.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-29194.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
47	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-44118.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27213.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---

Relazione di calcolo

48	SLU	0.00	0.00	4318.79	0.00	0.00	2.13	0.85	-47240.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-29982.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
49	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-44338.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27329.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
50	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-44694.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27502.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
62	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-47334.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-29823.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
63	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45654.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-28261.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
64	SLU	0.00	0.00	4318.79	0.00	0.00	2.13	0.85	-48161.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-30611.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
65	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45259.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27958.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
66	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45615.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-28131.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
78	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-47212.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-29425.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
79	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45452.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27599.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
80	SLU	0.00	0.00	4318.79	0.00	0.00	2.13	0.85	-48040.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-30214.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
81	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45138.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27560.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
82	SLU	0.00	0.00	3574.17	0.00	0.00	2.13	0.85	-45494.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---
								3.04	-27733.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-306510.00	---

Maschio n. 44V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=9.33 <m> L=2.32 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10054.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8772.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10197.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8915.46	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9813.14	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8531.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9762.67	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8480.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10309.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-9027.39	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10187.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8906.14	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10452.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-9170.45	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10068.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8786.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10017.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8735.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9799.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8517.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9337.96	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8056.16	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9942.26	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8660.47	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9558.14	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8276.35	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9507.67	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8225.88	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10305.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-9023.54	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10181.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8899.73	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10448.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-9166.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10064.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8782.49	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-10013.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8732.02	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---

Relazione di calcolo

78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9803.04	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8521.25	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9344.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8062.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9946.11	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8664.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9561.99	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8280.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-9511.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---
								0.42	-8229.73	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-118983.00	---

Maschio n. 45V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=10.74 <m> L=0.50 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00				0.42	0.00	1.00	1.70		34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	206	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _y	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	-7975.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5534.96	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5258.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4982.46	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
18	SLU	-8072.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5597.03	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5320.77	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-5044.53	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
19	SLU	-7383.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5169.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4892.74	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4616.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
20	SLU	-7374.58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5164.31	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4888.05	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4611.81	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
30	SLU	-8082.73	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5601.34	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5325.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-5048.84	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
31	SLU	-7552.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5274.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4998.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4722.19	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
32	SLU	-8179.99	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5663.41	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5387.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-5110.91	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
33	SLU	-7490.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5235.38	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4959.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4682.88	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
34	SLU	-7481.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5230.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4954.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4678.19	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
46	SLU	-7868.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5468.58	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5192.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4916.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
47	SLU	-7195.62	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5053.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4777.17	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4500.93	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
48	SLU	-7965.84	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5530.65	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5254.39	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4978.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
49	SLU	-7276.47	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5102.62	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4826.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4550.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
50	SLU	-7267.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5097.93	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4821.67	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4545.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
62	SLU	-7654.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5380.27	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5104.01	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4827.77	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
63	SLU	-6839.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-4906.25	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4629.99	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4353.75	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
64	SLU	-7752.16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5442.35	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5166.08	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4889.85	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
65	SLU	-7062.79	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5014.32	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4738.06	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---

Relazione di calcolo

								0.85	-4461.82	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
66	SLU	-7053.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5009.62	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-4733.36	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4457.12	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
78	SLU	-8296.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5689.64	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5413.38	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-5137.15	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
79	SLU	-7908.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5421.87	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5145.61	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4869.37	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
80	SLU	-8393.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5751.72	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5475.46	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-5199.22	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
81	SLU	-7704.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5323.69	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5047.43	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4771.19	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
82	SLU	-7695.33	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-5319.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.42	-5042.74	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
								0.85	-4766.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-25642.80	---
17	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7975.65	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5135.75	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
18	SLU	0.00	0.00	286.01	0.00	0.00	2.13	0.85	-8072.91	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5227.26	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
19	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7383.55	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4706.29	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
20	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7374.58	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4698.95	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
30	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-8082.73	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5183.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
31	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7552.54	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4778.41	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
32	SLU	0.00	0.00	286.01	0.00	0.00	2.13	0.85	-8179.99	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5275.01	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
33	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7490.63	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4754.04	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
34	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7481.66	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4746.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
46	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7868.57	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5088.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
47	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7195.62	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4619.24	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
48	SLU	0.00	0.00	286.01	0.00	0.00	2.13	0.85	-7965.84	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5179.51	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
49	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7276.47	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4658.54	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
50	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7267.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4651.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
62	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7654.89	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5104.13	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
63	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-6839.49	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4646.14	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
64	SLU	0.00	0.00	286.01	0.00	0.00	2.13	0.85	-7752.16	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5195.65	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
65	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7062.79	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4674.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
66	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7053.83	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4667.33	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
78	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-8296.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5167.36	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
79	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7908.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4751.52	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
80	SLU	0.00	0.00	286.01	0.00	0.00	2.13	0.85	-8393.67	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-5258.88	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
81	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7704.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4737.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
82	SLU	0.00	0.00	236.70	0.00	0.00	2.13	0.85	-7695.33	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---
								3.04	-4730.56	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-20298.60	---

Maschio n. 46V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=11.54 <m> L=1.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	fx <daN/cm²>	fx SLU <daN/cm²>	fx SLV <daN/cm²>	τ0 <daN/cm²>	τ0d SLU <daN/cm²>	τ0d SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00			2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					323	14.00												
					0	14.00	268	14.00										

[illegible]

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-13613.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11781.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-11270.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-10566.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
18	SLU	-13808.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11924.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-11414.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-10708.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
19	SLU	-12705.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11084.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-10564.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-9869.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
20	SLU	-12698.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11078.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-10557.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-9862.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
30	SLU	-13758.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11889.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-11380.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-10674.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
31	SLU	-12940.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11258.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-10741.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-10042.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
32	SLU	-13953.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12032.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-11524.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-10817.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
33	SLU	-12850.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11193.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-10674.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-9977.48	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
34	SLU	-12843.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11186.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.42	-10668.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
								0.85	-9970.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
46	SLU	-13468.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11673.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-56414.40	---
		</															

Relazione di calcolo

								3.04	-15131.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.80	---
18	SLU	0.00	0.00	2775.75	0.13	-14.00	16.13	0.85	-13808.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15382.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.60	---
19	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12705.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13788.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
20	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12698.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13780.50	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
30	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.17	-14.00	16.13	0.85	-13758.50	110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15426.60	196.96	-1.28	9.34	9.34	1.12	0.44	-25592.00	---
31	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.15	-14.00	16.13	0.85	-12940.40	183.87	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-14272.00	328.26	-2.30	10.37	10.37	1.24	0.39	-23086.80	---
32	SLU	0.00	0.00	2775.75	0.16	-14.00	16.13	0.85	-13953.40	110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15677.20	196.96	-1.26	9.32	9.32	1.12	0.44	-25641.60	---
33	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.13	-14.00	16.13	0.85	-12850.10	110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-14083.70	196.96	-1.40	9.47	9.47	1.14	0.43	-25293.40	---
34	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.13	-14.00	16.13	0.85	-12843.70	110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-14075.60	196.96	-1.40	9.47	9.47	1.14	0.43	-25291.50	---
46	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.11	-14.00	16.13	0.85	-13468.50	-110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-14836.50	-196.96	1.33	9.39	9.39	1.13	0.43	-25466.90	---
47	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.05	-14.00	16.13	0.85	-12457.10	-183.87	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13288.40	-328.26	2.47	10.54	10.54	1.26	0.39	-22668.70	---
48	SLU	0.00	0.00	2775.75	0.10	-14.00	16.13	0.85	-13663.40	-110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15087.00	-196.96	1.31	9.37	9.37	1.12	0.44	-25520.60	---
49	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.07	-14.00	16.13	0.85	-12560.10	-110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13493.50	-196.96	1.46	9.53	9.53	1.14	0.43	-25142.90	---
50	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.07	-14.00	16.13	0.85	-12553.70	-110.32	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13485.40	-196.96	1.46	9.53	9.53	1.14	0.43	-25140.80	---
62	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.14	-14.00	16.13	0.85	-13769.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15099.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.80	---
63	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12959.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13726.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
64	SLU	0.00	0.00	2775.75	0.13	-14.00	16.13	0.85	-13964.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15349.90	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.60	---
65	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12861.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13756.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
66	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12855.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13748.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
78	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.14	-14.00	16.13	0.85	-13457.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15163.80	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.80	---
79	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12438.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13833.90	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
80	SLU	0.00	0.00	2775.75	0.13	-14.00	16.13	0.85	-13652.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-15414.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.60	---
81	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12548.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13820.80	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---
82	SLU	0.00	0.00	2542.52	0.10	-14.00	16.13	0.85	-12542.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-44657.20	---
								3.04	-13812.70	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-28663.30	---

Maschio n. 47V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=13.14 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9894.58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16461.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15476.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
18	SLU	-9976.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16594.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15613.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
19	SLU	-9293.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15499.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14503.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
20	SLU	-9288.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15493.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14497.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
30	SLU	-10005.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16638.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15654.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
31	SLU	-9473.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15787.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14794.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
32	SLU	-10087.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16771.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15791.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
33	SLU	-9404.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15676.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14682.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
34	SLU	-9399.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15669.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---

Relazione di calcolo

								0.42	-14675.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
46	SLU	-9783.72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16284.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15298.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
47	SLU	-9104.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15198.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14200.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
48	SLU	-9865.31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16417.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15434.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
49	SLU	-9182.31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15323.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14325.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
50	SLU	-9178.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15316.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14319.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
62	SLU	-9884.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16459.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15482.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
63	SLU	-9272.86	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15490.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14507.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
64	SLU	-9966.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16592.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15619.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
65	SLU	-9283.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15498.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14510.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
66	SLU	-9279.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15491.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14503.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
78	SLU	-9904.21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16462.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15470.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
79	SLU	-9304.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15495.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14486.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
80	SLU	-9985.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16595.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-15607.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
81	SLU	-9302.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15501.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14497.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
82	SLU	-9298.59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-15494.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-14491.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---

Maschio n. 48V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=15.12 <m> L=1.85 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{ti} <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00	266	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					320	14.00												
					0	14.00	265	14.00										
					319	14.00												
					0	14.00	264	14.00										
					318	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-23884.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-20944.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19631.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-18900.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
18	SLU	-24086.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-21103.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19786.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-19059.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
19	SLU	-21887.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19426.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18138.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17381.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
20	SLU	-21888.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19426.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18138.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17382.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
30	SLU	-24364.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-21311.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19991.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-19267.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
31	SLU	-22687.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-20038.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18739.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17993.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
32	SLU	-24566.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-21470.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-20147.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-19426.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
33	SLU	-22367.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19793.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18499.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17749.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
34	SLU	-22367.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19793.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18499.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17749.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
46	SLU	-23405.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-20577.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---

Relazione di calcolo

								0.42	-19270.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-18533.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
47	SLU	-21088.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-18814.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-17537.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-16770.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
48	SLU	-23606.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-20736.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19426.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-18692.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
49	SLU	-21407.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19058.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-17778.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17014.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
50	SLU	-21408.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19059.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-17777.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17014.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
62	SLU	-23833.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-20902.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19576.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-18858.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
63	SLU	-21801.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19356.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18048.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17311.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
64	SLU	-24034.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-21061.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19732.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-19017.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
65	SLU	-21835.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19383.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18084.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17339.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
66	SLU	-21836.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19384.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18084.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17339.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
78	SLU	-23936.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-20986.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19685.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-18942.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
79	SLU	-21974.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19496.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18229.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17452.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
80	SLU	-24138.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-21145.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-19841.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-19101.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
81	SLU	-21939.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19468.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18193.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17423.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
82	SLU	-21940.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-19468.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.42	-18192.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
								0.85	-17424.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.60	---
17	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-23884.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25302.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
18	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-24086.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25570.50	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
19	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21887.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22673.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
20	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21888.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22674.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
30	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-24364.40	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25936.20	331.24	-1.28	9.34	9.34	1.12	0.44	-43035.50	---
31	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-22687.60	309.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23731.10	552.07	-2.33	10.39	10.39	1.25	0.39	-38715.90	---
32	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-24566.10	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26204.60	331.24	-1.26	9.33	9.33	1.12	0.44	-43089.30	---
33	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-22367.10	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23307.40	331.24	-1.42	9.49	9.49	1.14	0.43	-42442.40	---
34	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-22367.90	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23308.40	331.24	-1.42	9.49	9.49	1.14	0.43	-42442.70	---
46	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-23405.20	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-24667.90	-331.24	1.34	9.41	9.41	1.13	0.43	-42765.20	---
47	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21088.90	-309.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-21617.30	-552.07	2.55	10.62	10.62	1.27	0.38	-37779.40	---
48	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-23606.90	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-24936.40	-331.24	1.33	9.40	9.40	1.13	0.43	-42824.70	---
49	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21407.80	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22039.10	-331.24	1.50	9.57	9.57	1.15	0.43	-42105.70	---
50	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21408.70	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22040.10	-331.24	1.50	9.57	9.57	1.15	0.43	-42106.00	---
62	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-23833.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25229.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
63	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21801.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22552.70	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
64	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-24034.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25497.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
65	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21835.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---

Relazione di calcolo

								3.04	-22600.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
66	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21836.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22601.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
78	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-23936.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25375.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
79	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21974.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22795.70	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
80	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-24138.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25643.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
81	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21939.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22746.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---
82	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-21940.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22747.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.40	---

Maschio n. 49V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=17.07 <m> L=2.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-10595.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17480.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16535.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
18	SLU	-10734.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17699.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16754.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
19	SLU	-10038.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16588.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15622.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
20	SLU	-10039.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16589.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15623.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
30	SLU	-10781.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17775.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16834.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
31	SLU	-10348.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17081.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16121.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
32	SLU	-10920.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17994.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-17053.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
33	SLU	-10224.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16883.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15920.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
34	SLU	-10224.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16884.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15921.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
46	SLU	-10409.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17184.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16236.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
47	SLU	-9729.84	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16097.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15125.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
48	SLU	-10548.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17404.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16456.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
49	SLU	-9852.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16293.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15323.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
50	SLU	-9853.55	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16293.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15324.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
62	SLU	-10602.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17492.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16553.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
63	SLU	-10050.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16610.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15652.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
64	SLU	-10741.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17711.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16772.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
65	SLU	-10045.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16600.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15639.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
66	SLU	-10046.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16601.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15640.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
78	SLU	-10588.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17467.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16517.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
79	SLU	-10027.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16568.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15593.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
80	SLU	-10727.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-17686.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-16737.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
81	SLU	-10031.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16575.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15604.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
82	SLU	-10032.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-16576.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---
								0.42	-15605.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-105136.00	---

Maschio n. 50V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=19.02 <m> L=1.85 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00	262	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					316	14.00												
					0	14.00	261	14.00										
					273	14.00												
					0	14.00	260	14.00										
					272	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{ax} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-28145.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24298.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-22833.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22254.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
18	SLU	-28564.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24621.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-23149.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22577.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
19	SLU	-26241.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22802.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21366.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20757.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
20	SLU	-26249.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22809.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21372.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20764.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
30	SLU	-28701.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24731.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-23258.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22687.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
31	SLU	-27175.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23530.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-22080.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-21486.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
32	SLU	-29120.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-25054.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-23573.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-23010.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
33	SLU	-26797.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23234.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21790.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-21190.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
34	SLU	-26804.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23241.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21797.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-21197.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
46	SLU	-27590.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23866.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-22409.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-21821.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
47	SLU	-25323.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22088.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-20666.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20043.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
48	SLU	-28008.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24189.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-22725.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22144.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
49	SLU	-25685.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22369.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-20941.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20325.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
50	SLU	-25693.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22376.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-20948.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20332.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
62	SLU	-28355.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24511.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-23038.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22467.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
63	SLU	-26598.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23163.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21714.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-21119.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
64	SLU	-28773.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24834.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-23354.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22790.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
65	SLU	-26450.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23014.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21570.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20970.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
66	SLU	-26458.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-23021.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21577.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20977.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
78	SLU	-27936.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24086.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-22629.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22041.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
79	SLU	-25900.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22455.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---

Relazione di calcolo

								0.42	-21031.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20410.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
80	SLU	-28355.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-24409.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-22944.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-22365.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
81	SLU	-26032.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22589.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21161.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20545.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
82	SLU	-26039.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-22596.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.42	-21168.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
								0.85	-20552.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-94878.70	---
17	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28145.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26045.80	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
18	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28564.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26536.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
19	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26241.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23953.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
20	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26249.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23956.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
30	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28701.70	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26691.80	331.24	-1.24	9.31	9.31	1.12	0.44	-43184.40	---
31	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-27175.80	309.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25033.50	552.07	-2.21	10.27	10.27	1.23	0.40	-39214.20	---
32	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-29120.00	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-27182.20	331.24	-1.22	9.29	9.29	1.11	0.44	-43276.50	---
33	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26797.10	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-24599.60	331.24	-1.35	9.41	9.41	1.13	0.43	-42749.80	---
34	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26804.90	185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-24602.60	331.24	-1.35	9.41	9.41	1.13	0.43	-42750.50	---
46	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-27590.20	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25399.80	-331.24	1.30	9.37	9.37	1.12	0.44	-42924.50	---
47	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-25323.40	-309.23	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-22880.10	-552.07	2.41	10.48	10.48	1.26	0.39	-38359.70	---
48	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28008.60	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-25890.10	-331.24	1.28	9.35	9.35	1.12	0.44	-43026.20	---
49	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-25685.70	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23307.60	-331.24	1.42	9.49	9.49	1.14	0.43	-42442.50	---
50	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-25693.40	-185.54	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23310.60	-331.24	1.42	9.49	9.49	1.14	0.43	-42443.30	---
62	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28355.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26006.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
63	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26598.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23890.50	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
64	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28773.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26496.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
65	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26450.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23913.80	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
66	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26458.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23916.80	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
78	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-27936.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26085.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
79	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-25900.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-24023.10	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
80	SLU	0.00	0.00	4668.30	0.00	-14.00	16.14	0.85	-28355.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-26575.90	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
81	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26032.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23993.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---
82	SLU	0.00	0.00	4276.05	0.00	-14.00	16.14	0.85	-26039.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-75105.10	---
								3.04	-23996.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-48204.50	---

Maschio n. 51V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=20.99 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11844.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12919.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12049.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13173.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11379.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---

Relazione di calcolo

								0.42	-12347.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11382.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12351.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11973.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13075.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11596.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12613.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12177.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13330.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11507.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12504.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11510.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12508.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11716.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12762.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11168.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12090.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11920.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13017.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11250.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12190.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11254.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12194.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11933.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13042.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11530.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12557.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-12138.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13297.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11468.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12470.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11471.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12474.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11755.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12795.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11234.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12146.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11960.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-13050.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11290.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12224.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.42	0.00	-11293.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---
								0.42	-12228.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-107700.00	---

Maschio n. 52V (ver. statiche)

Xg=14.46 <m> Yg=22.69 <m> L=1.30 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d} SLU <daN/cm²>	τ _{0d} SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85	0.00					0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00	258	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					270	14.00												
					269	14.00	257	14.00										
					0	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sax} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-17164.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12912.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.42	-10614.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.85	-11475.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---
18	SLU	-17702.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13287.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.42	-10941.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.85	-11850.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---
19	SLU	-16522.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12449.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.42	-10199.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.85	-11013.30	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---
20	SLU	-16525.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12453.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.42	-10202.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.85	-11017.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---
30	SLU	-17500.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13181.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.42	-10853.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.85	-11745.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---
31	SLU	-17085.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12903.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.42	-10600.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---
								0.85	-11466.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---

Relazione di calcolo

32	SLU	-18038.60	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13556.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-11180.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-12120.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
33	SLU	-16858.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12719.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10437.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11282.90	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
34	SLU	-16860.90	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12723.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10440.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11286.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
46	SLU	-16829.00	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12642.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10376.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11205.90	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
47	SLU	-15965.50	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12004.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-9805.52	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-10568.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
48	SLU	-17366.90	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13017.50	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10703.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11581.00	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
49	SLU	-16186.20	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12180.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-9961.14	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-10743.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
50	SLU	-16189.20	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12184.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-9964.21	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-10747.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
62	SLU	-17262.10	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13082.20	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10778.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11645.70	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
63	SLU	-16687.30	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12737.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10474.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11301.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
64	SLU	-17799.90	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13457.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-11104.90	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-12020.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
65	SLU	-16619.30	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12620.10	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10362.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11183.60	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
66	SLU	-16622.30	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12623.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10365.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11187.30	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
78	SLU	-17067.70	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12741.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10451.70	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11305.20	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
79	SLU	-16363.20	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12170.00	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-9930.74	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-10733.50	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
80	SLU	-17605.50	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-13116.80	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10778.40	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-11680.30	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
81	SLU	-16424.90	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12279.60	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10036.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-10843.10	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
82	SLU	-16427.90	0.00	0.00	0.00	0.43	0.00	-12283.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.42	-10039.30	0.00	---	---	0.42	0.05	0.96	-66671.30	---	
							0.85	-10846.80	0.00	---	---	0.43	0.05	0.96	-66670.10	---	
17	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17164.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-14059.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---	
18	SLU	0.00	0.00	2523.41	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17702.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-14606.50	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---	
19	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16522.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-13359.20	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---	
20	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16525.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-13362.80	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---	
30	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17500.70	130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-14419.10	232.76	-1.61	9.68	9.68	1.16	0.42	-29265.80	---	
31	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17085.00	217.30	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-13962.80	387.94	-2.78	10.85	10.85	1.30	0.37	-25898.00	---	
32	SLU	0.00	0.00	2523.41	0.00	-14.00	16.14	0.85	-18038.60	130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-14966.40	232.76	-1.56	9.62	9.62	1.15	0.43	-29436.50	---	
33	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16858.00	130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-13719.00	232.76	-1.70	9.76	9.76	1.17	0.42	-29027.40	---	
34	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16860.90	130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-13722.60	232.76	-1.70	9.76	9.76	1.17	0.42	-29028.70	---	
46	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16829.00	-130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-13699.40	-232.76	1.70	9.77	9.77	1.17	0.42	-29020.40	---	
47	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-15965.50	-217.30	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-12763.20	-387.94	3.04	11.11	11.11	1.33	0.36	-25142.60	---	
48	SLU	0.00	0.00	2523.41	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17366.90	-130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
							3.04	-14246.70	-232.76	1.63	9.70	9.70	1.16	0.42	-29209.20	---	
49	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16186.20	-130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---

Relazione di calcolo

								3.04	-12999.30	-232.76	1.79	9.86	9.86	1.18	0.42	-28755.70	---
50	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16189.20	-130.38	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13002.90	-232.76	1.79	9.86	9.86	1.18	0.42	-28757.10	---
62	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17262.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-14178.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
63	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16687.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13561.70	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
64	SLU	0.00	0.00	2523.41	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17799.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-14725.70	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
65	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17067.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13478.40	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
66	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16622.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13482.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
78	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17067.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13940.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
79	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16363.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13164.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
80	SLU	0.00	0.00	2523.41	0.00	-14.00	16.14	0.85	-17605.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-14487.30	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
81	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16424.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13240.00	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---
82	SLU	0.00	0.00	2311.38	0.00	-14.00	16.14	0.85	-16427.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-52776.40	---
								3.04	-13243.60	0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-33873.30	---

Maschio n. 53V (ver. statiche)

Xg=17.09 <m> Yg=9.43 <m> L=3.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	25.00	0.75	0.00	1157.00			0.38	0.00	1.00	3.00		34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					1147.00													
					1177.00													
					1167.00													
					1187.00													
					1197.00													
0.85	5.22	25.00	4.27		2050.00	2040.00	2.13	0.00	1.00	17.08			34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-22137.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24824.60	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23963.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-23100.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
18	SLU	-23271.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26036.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-25175.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-24312.70	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
19	SLU	-22046.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24792.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23930.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-23068.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
20	SLU	-21753.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24422.70	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23561.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-22698.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
30	SLU	-22000.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24603.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23740.70	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-22879.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
31	SLU	-21510.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24036.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23172.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-22312.20	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
32	SLU	-23134.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25815.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-24952.20	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-24091.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
33	SLU	-21908.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24571.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23707.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-22847.20	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
34	SLU	-21615.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24201.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23338.60	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-22477.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
46	SLU	-22275.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25046.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-24187.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-23322.20	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
47	SLU	-21968.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24773.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-23916.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-23050.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
48	SLU	-23408.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26257.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.42	-25398.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---
								0.85	-24534.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---

Relazione di calcolo

49	SLU	-22183.30	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25013.70	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-24153.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-23289.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
50	SLU	-21890.40	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24644.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-23784.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-22920.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
62	SLU	-22458.90	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25140.40	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-24282.60	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-23416.60	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
63	SLU	-22274.60	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24931.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-24075.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-23207.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
64	SLU	-23592.70	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26352.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-25494.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-24628.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
65	SLU	-22367.10	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25108.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-24248.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-23384.30	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
66	SLU	-22074.20	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24738.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-23880.50	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-23014.70	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
78	SLU	-21816.80	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24508.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-23645.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-22785.10	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
79	SLU	-21204.30	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-23878.70	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-23012.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-22154.90	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
80	SLU	-22950.50	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25720.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-24856.60	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-23997.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
81	SLU	-21725.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24476.60	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-23611.40	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-22752.80	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
82	SLU	-21432.10	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-24107.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.42	-23243.00	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
							0.85	-22383.20	0.00	---	---	0.38	0.09	0.94	-77673.50	---	
17	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22137.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14273.30	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
18	SLU	0.00	0.00	5388.08	1784.72	0.00	2.13	0.85	-23271.60	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-15396.40	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
19	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22046.10	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14030.00	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
20	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21753.10	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14023.20	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
30	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22000.60	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14300.90	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
31	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21510.70	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14063.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
32	SLU	0.00	0.00	5388.08	1784.72	0.00	2.13	0.85	-23134.30	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-15424.00	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
33	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21908.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14057.50	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
34	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21615.90	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14050.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
46	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22275.10	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14245.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
47	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21968.20	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-13971.90	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
48	SLU	0.00	0.00	5388.08	1784.72	0.00	2.13	0.85	-23408.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-15368.90	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
49	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22183.30	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14002.40	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
50	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21890.40	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-13995.70	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
62	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22458.90	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14446.30	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
63	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22274.60	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14306.10	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
64	SLU	0.00	0.00	5388.08	1784.72	0.00	2.13	0.85	-23592.70	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-15569.40	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
65	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22367.10	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14202.90	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
66	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-22074.20	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14196.20	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
78	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21816.80	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-14100.40	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
79	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21204.30	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-13729.50	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
80	SLU	0.00	0.00	5388.08	1784.72	0.00	2.13	0.85	-22950.50	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---

								3.04	-15223.50	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
81	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21725.00	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-13857.00	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
82	SLU	0.00	0.00	4459.10	1477.01	0.00	2.13	0.85	-21432.10	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---
								3.04	-13850.30	0.00	---	---	2.13	0.51	0.43	-35416.70	---

Maschio n. 54V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=0.85 <m> L=1.37 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	-0.00			100	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							101	14.00										
							103	14.00										
0.85	5.22	50.00	4.27		208	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							213	14.00										
					209	14.00	205	14.00										
							212	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-9052.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10613.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9755.98	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9088.62	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
18	SLU	-9252.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10785.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9925.42	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9260.71	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
19	SLU	-8795.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10378.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9524.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8853.42	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
20	SLU	-8794.97	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10430.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9577.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8906.02	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
30	SLU	-9477.38	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11250.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-10380.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9725.32	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
31	SLU	-9505.93	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11439.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-10566.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9914.86	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
32	SLU	-9677.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11422.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-10550.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9897.41	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
33	SLU	-9220.05	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11015.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-10149.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9490.12	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
34	SLU	-9219.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11067.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-10202.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9542.72	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
46	SLU	-8628.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9976.82	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9131.08	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8451.92	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
47	SLU	-8091.07	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9317.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-8483.78	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-7792.52	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
48	SLU	-8828.08	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10148.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9300.51	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8624.01	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
49	SLU	-8371.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9741.63	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-8899.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8216.73	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
50	SLU	-8370.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9794.22	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-8952.89	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8269.32	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
62	SLU	-9225.39	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10729.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9878.78	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9204.39	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
63	SLU	-9085.95	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10571.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9729.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9046.64	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
64	SLU	-9425.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10901.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-10048.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9376.48	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
65	SLU	-8968.06	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10494.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9647.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8969.19	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---

Relazione di calcolo

66	SLU	-8967.44	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10546.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9700.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9021.79	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
78	SLU	-8880.45	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10497.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9633.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8972.85	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
79	SLU	-8511.05	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10185.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9320.62	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8660.74	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
80	SLU	-9080.07	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10669.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9802.62	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-9144.94	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
81	SLU	-8623.12	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10262.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9402.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8737.66	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
82	SLU	-8622.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10315.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.42	-9455.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-70576.60	---
								0.85	-8790.25	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-70565.40	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9052.92	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8339.74	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	2365.92	14.00	16.14	0.85	-9252.54	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8724.87	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8795.59	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7908.64	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8794.97	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7909.72	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9477.38	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8432.71	-176.60	2.09	10.16	10.16	1.22	0.40	-29378.50	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9505.93	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8066.31	-294.33	3.65	11.72	11.72	1.41	0.34	-24638.70	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	2365.92	14.00	16.14	0.85	-9677.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8817.85	-176.60	2.00	10.07	10.07	1.21	0.41	-29657.40	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9220.05	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8001.61	-176.60	2.21	10.27	10.27	1.23	0.40	-29034.50	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9219.43	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8002.69	-176.60	2.21	10.27	10.27	1.23	0.40	-29035.50	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8628.46	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8246.77	176.60	-2.14	10.21	10.21	1.23	0.40	-29234.50	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8091.07	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7756.40	294.33	-3.79	11.86	11.86	1.42	0.33	-24194.10	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	2365.92	14.00	16.14	0.85	-8828.08	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8631.90	176.60	-2.05	10.11	10.11	1.21	0.40	-29525.80	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8371.13	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7815.67	176.60	-2.26	10.33	10.33	1.24	0.40	-28874.40	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8370.51	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7816.75	176.60	-2.26	10.33	10.33	1.24	0.40	-28875.30	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9225.39	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8439.67	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-9085.95	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8077.92	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	2365.92	14.00	16.14	0.85	-9425.01	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8824.81	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8968.06	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8008.58	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8967.44	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8009.66	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8880.45	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8239.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8511.05	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7744.79	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	2365.92	14.00	16.14	0.85	-9080.07	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-8624.94	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8623.12	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7808.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	1958.01	14.00	16.14	0.85	-8622.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-55618.40	---
								3.04	-7809.78	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-35697.30	---

Maschio n. 55V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=2.58 <m> L=2.07 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75				103	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							102	14.00										
							104	14.00										
							105	14.00										
							107	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-6352.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10914.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9951.84	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
18	SLU	-6491.52	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11144.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10192.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
19	SLU	-6267.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10784.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9816.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
20	SLU	-6269.18	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10883.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9915.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
30	SLU	-6402.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11122.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10159.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
31	SLU	-6352.85	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11132.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10164.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
32	SLU	-6540.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11352.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10399.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
33	SLU	-6316.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10992.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10023.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
34	SLU	-6318.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11091.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10122.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
46	SLU	-6303.57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10706.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9744.63	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
47	SLU	-6188.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10440.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9473.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
48	SLU	-6442.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10937.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9984.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
49	SLU	-6218.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10577.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9609.49	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
50	SLU	-6219.95	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10675.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9708.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
62	SLU	-6556.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11096.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10140.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
63	SLU	-6611.08	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11089.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10133.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
64	SLU	-6695.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11326.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10381.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
65	SLU	-6471.43	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10966.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10005.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
66	SLU	-6473.34	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11065.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10104.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
78	SLU	-6148.63	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10732.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9762.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
79	SLU	-5930.52	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10483.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9503.55	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
80	SLU	-6287.36	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10962.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-10003.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
81	SLU	-6063.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10603.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9627.66	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
82	SLU	-6065.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10701.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---
								0.42	-9726.24	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106638.00	---

Maschio n. 56V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=4.28 <m> L=1.33 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00			107	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							106	14.00										
							109	14.00										
0.85	5.22	50.00	4.27		240	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							214	14.00										
					239	14.00	205	14.00										
							300	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-10349.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9730.26	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8951.96	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8238.51	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
18	SLU	-10902.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10114.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-9333.21	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8622.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---

Relazione di calcolo

19	SLU	-10148.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9576.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8797.49	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8084.28	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
20	SLU	-10141.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9638.58	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8860.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8146.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
30	SLU	-10243.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9695.63	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8917.81	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8203.88	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
31	SLU	-9966.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9518.36	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8740.58	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8026.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
32	SLU	-10795.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10079.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-9299.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8587.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
33	SLU	-10042.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9541.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8763.33	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8049.64	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
34	SLU	-10035.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9603.95	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8825.87	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8112.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
46	SLU	-10455.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9764.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8986.12	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8273.14	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
47	SLU	-10320.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9633.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8854.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8142.05	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
48	SLU	-11008.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10148.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-9367.37	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8657.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
49	SLU	-10255.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9610.67	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8831.64	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8118.91	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
50	SLU	-10248.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9673.22	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8894.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8181.46	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
62	SLU	-10256.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9766.09	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8987.91	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8274.33	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
63	SLU	-9987.76	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9635.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8857.42	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8144.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
64	SLU	-10808.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10150.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-9369.16	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8658.25	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
65	SLU	-10055.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9611.85	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8833.43	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8120.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
66	SLU	-10048.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9674.41	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8895.97	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8182.65	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
78	SLU	-10442.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9694.44	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8916.02	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8202.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
79	SLU	-10298.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9516.38	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8737.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8024.62	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
80	SLU	-10995.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10078.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-9297.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8586.61	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
81	SLU	-10242.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9540.21	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8761.54	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8048.45	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
82	SLU	-10235.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9602.76	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.42	-8824.08	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
								0.85	-8111.01	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-68515.90	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10349.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10696.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	2296.84	14.00	16.14	0.85	-10902.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-11533.40	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10148.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10408.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10141.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10402.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10243.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10468.60	-171.44	1.64	9.71	9.71	1.16	0.42	-29872.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-9966.04	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10025.40	-285.74	2.85	10.92	10.92	1.31	0.37	-26283.40	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	2296.84	14.00	16.14	0.85	-10795.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---

Relazione di calcolo

								3.04	-11305.30	-171.44	1.52	9.58	9.58	1.15	0.43	-30230.70	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10042.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10180.80	-171.44	1.68	9.75	9.75	1.17	0.42	-29734.90	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10035.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10174.40	-171.44	1.69	9.75	9.75	1.17	0.42	-29731.80	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10455.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10924.80	171.44	-1.57	9.64	9.64	1.16	0.42	-30074.30	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10320.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10785.70	285.74	-2.65	10.72	10.72	1.29	0.38	-26878.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	2296.84	14.00	16.14	0.85	-10248.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-11761.50	171.44	-1.46	9.53	9.53	1.14	0.43	-30404.70	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10255.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10637.00	171.44	-1.61	9.68	9.68	1.16	0.42	-29948.60	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10248.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10630.60	171.44	-1.61	9.68	9.68	1.16	0.42	-29945.70	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10256.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10699.50	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-9987.76	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10410.20	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	2296.84	14.00	16.14	0.85	-10808.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-11536.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10055.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10411.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10048.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10405.30	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10442.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10693.90	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10298.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10400.80	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	2296.84	14.00	16.14	0.85	-10995.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-11530.60	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10242.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10406.10	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	1900.84	14.00	16.14	0.85	-10235.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-53994.40	---
								3.04	-10399.70	0.00	-0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-34655.00	---

Maschio n. 57V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=5.97 <m> L=2.06 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75				109	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							108	14.00										
							110	14.00										
							112	14.00										
							111	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-11219.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15997.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14693.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
18	SLU	-11444.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16272.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14974.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
19	SLU	-10408.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14989.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13737.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
20	SLU	-10367.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15029.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13780.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
30	SLU	-10991.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15809.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14507.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
31	SLU	-9988.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14623.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13378.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
32	SLU	-11216.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16084.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14788.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
33	SLU	-10180.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14802.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13551.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
34	SLU	-10139.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14841.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13594.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
46	SLU	-11447.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16184.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14879.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
47	SLU	-10747.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15248.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13997.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
48	SLU	-11671.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16459.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-15160.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
49	SLU	-10635.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15177.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13923.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---

Relazione di calcolo

50	SLU	-10595.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15216.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13965.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
62	SLU	-11339.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16118.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14829.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
63	SLU	-10568.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15138.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13914.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
64	SLU	-11564.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16393.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-15110.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
65	SLU	-10528.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15111.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13873.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
66	SLU	-10487.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15150.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13916.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
78	SLU	-11099.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15875.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14557.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
79	SLU	-10167.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14733.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13460.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
80	SLU	-11324.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16150.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-14838.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
81	SLU	-10287.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14868.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13601.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
82	SLU	-10247.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14907.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---
								0.42	-13644.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-106122.00	---

Maschio n. 58V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=7.49 <m> L=0.98 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{tk} <daN/cm²>	f _{td SLU} <daN/cm²>	f _{td SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00			111	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							113	14.00										
							115	14.00										
0.85	5.22	50.00	4.27		237	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							302	14.00										
					236	14.00	205	14.00										
							303	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-13003.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11196.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10655.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11204.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
18	SLU	-13125.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11314.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10773.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11332.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
19	SLU	-11510.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10159.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9617.57	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10004.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
20	SLU	-11424.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10088.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9547.45	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9928.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
30	SLU	-12632.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10983.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10441.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10947.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
31	SLU	-10802.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9712.94	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9171.49	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9479.68	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
32	SLU	-12754.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11101.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10559.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11074.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
33	SLU	-11138.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9945.79	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9404.34	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9747.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
34	SLU	-11053.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9875.67	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9334.22	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9670.68	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
46	SLU	-13375.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11409.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10868.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11462.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
47	SLU	-12040.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10423.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9882.28	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10337.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
48	SLU	-13497.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11527.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10986.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11589.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
49	SLU	-11881.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10372.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---

Relazione di calcolo

								0.42	-9830.81	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10262.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
50	SLU	-11796.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10302.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9760.69	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10185.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
62	SLU	-13108.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11271.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10729.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11293.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
63	SLU	-11596.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10192.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9651.18	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10056.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
64	SLU	-13230.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11389.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10847.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11421.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
65	SLU	-11615.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10233.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9692.15	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10093.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
66	SLU	-11529.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10163.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9622.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-10017.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
78	SLU	-12898.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11121.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10580.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11115.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
79	SLU	-11246.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9944.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9402.59	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9760.61	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
80	SLU	-13020.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11240.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-10698.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-11243.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
81	SLU	-11405.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10084.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9543.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9915.66	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
82	SLU	-11319.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10014.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.42	-9472.88	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
								0.85	-9839.24	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-50485.40	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-13003.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-19557.20	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	1692.41	14.00	16.14	0.85	-13125.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-19789.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11510.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16625.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11424.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16637.70	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-12632.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-18807.60	-126.33	0.67	8.74	8.74	1.05	0.46	-24117.60	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-10802.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-15387.60	-210.55	1.37	9.44	9.44	1.13	0.43	-22598.40	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	1692.41	14.00	16.14	0.85	-12754.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-19040.30	-126.33	0.66	8.73	8.73	1.05	0.46	-24135.50	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11138.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-15875.40	-126.33	0.80	8.86	8.86	1.06	0.46	-23847.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11053.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-15888.10	-126.33	0.80	8.86	8.86	1.06	0.46	-23848.40	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-13375.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-20306.80	126.32	-0.62	8.69	8.69	1.04	0.46	-24225.80	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-12040.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-17886.30	210.54	-1.18	9.24	9.24	1.11	0.44	-23015.30	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	1692.41	14.00	16.14	0.85	-13497.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-20539.50	126.32	-0.62	8.68	8.68	1.04	0.46	-24241.20	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11881.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-17374.60	126.32	-0.73	8.79	8.79	1.06	0.46	-23996.80	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11796.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-17387.30	126.32	-0.73	8.79	8.79	1.06	0.46	-23998.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-13108.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-19785.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11596.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-17017.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	1692.41	14.00	16.14	0.85	-13230.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-20018.50	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11615.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16853.60	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11529.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16866.30	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-12898.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-19328.60	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11246.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16255.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	1692.41	14.00	16.14	0.85	-13020.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-19561.30	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---

Relazione di calcolo

81	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11405.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16396.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	1400.62	14.00	16.14	0.85	-11319.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39785.40	---
								3.04	-16409.10	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-25535.30	---

Maschio n. 59V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=8.98 <m> L=2.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75				115	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							114	14.00										
							117	14.00										
							116	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	-12877.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17064.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17442.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
18	SLU	-13054.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17340.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17739.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
19	SLU	-12155.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16135.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16479.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
20	SLU	-11955.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15932.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16267.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
30	SLU	-12820.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17050.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17452.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
31	SLU	-11857.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15905.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16280.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
32	SLU	-12996.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17325.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17748.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
33	SLU	-12097.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16121.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16489.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
34	SLU	-11898.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15918.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16277.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
46	SLU	-12935.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17078.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17433.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
47	SLU	-12049.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15952.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16247.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
48	SLU	-13112.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17354.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17729.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
49	SLU	-12213.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16149.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16470.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
50	SLU	-12013.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15946.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16258.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
62	SLU	-12802.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16976.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17328.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
63	SLU	-11828.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15783.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16072.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
64	SLU	-12979.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17252.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17624.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
65	SLU	-12080.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16048.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16364.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
66	SLU	-11880.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15845.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16152.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
78	SLU	-12952.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17151.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17557.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
79	SLU	-12078.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16074.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16455.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
80	SLU	-13129.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17427.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-17854.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
81	SLU	-12230.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16222.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16594.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
82	SLU	-12030.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-16019.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---
								0.42	-16382.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103031.00	---

Maschio n. 60V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=11.09 <m> L=2.21 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>

Relazione di calcolo

0.00	0.85	50.00	0.75	0.00			116	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							118	14.00										
							119	14.00										
0.85	5.22	50.00	4.27		234	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							305	14.00										
					233	14.00	306	14.00										
							0	14.00										
					232	14.00	307	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-27418.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-27633.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27021.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-25863.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
18	SLU	-28006.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-28237.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27638.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-26481.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
19	SLU	-25870.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26362.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25728.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24562.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
20	SLU	-25796.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26286.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25644.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24481.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
30	SLU	-27441.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-27925.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27337.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-26176.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
31	SLU	-25834.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26772.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-26171.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-25002.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
32	SLU	-28029.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-28529.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27954.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-26793.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
33	SLU	-25893.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26654.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-26044.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24874.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
34	SLU	-25819.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26577.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25960.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24794.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
46	SLU	-27395.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-27341.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-26705.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-25551.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
47	SLU	-25757.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25799.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25118.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-23961.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
48	SLU	-27983.80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-27945.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27322.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-26168.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
49	SLU	-25847.30	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26071.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25412.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24250.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
50	SLU	-25773.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-25994.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25328.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24169.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
62	SLU	-27593.70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-27722.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27086.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-25926.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
63	SLU	-26088.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26435.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25752.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24586.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
64	SLU	-28182.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-28327.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27703.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-26543.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
65	SLU	-26045.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26452.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25793.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24625.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
66	SLU	-25971.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26375.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25709.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24544.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
78	SLU	-27243.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-27544.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-26957.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-25801.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
79	SLU	-25504.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26137.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25537.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24377.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
80	SLU	-27831.60	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-28148.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-27574.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-26418.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
81	SLU	-25695.20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26273.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25664.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---

Relazione di calcolo

								0.85	-24499.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
82	SLU	-25620.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-26196.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.42	-25580.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
								0.85	-24419.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-113850.00	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-27418.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-24916.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	4772.31	14.00	16.14	0.85	-28006.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-25445.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25870.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22562.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25796.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22563.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-27441.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-24269.90	-284.88	1.17	9.24	9.24	1.11	0.44	-51918.20	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25834.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-21484.90	-474.80	2.21	10.28	10.28	1.23	0.40	-46822.50	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	4772.31	14.00	16.14	0.85	-28029.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-24799.00	-284.88	1.15	9.22	9.22	1.11	0.44	-52041.40	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25893.50	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-21915.50	-284.88	1.30	9.37	9.37	1.12	0.44	-51298.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25819.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-21917.00	-284.88	1.30	9.37	9.37	1.12	0.44	-51298.50	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-27395.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-25563.70	284.88	-1.11	9.18	9.18	1.10	0.44	-52210.50	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25757.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-23641.10	474.80	-2.01	10.08	10.08	1.21	0.41	-47813.80	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	4772.31	14.00	16.14	0.85	-27983.80	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-26092.70	284.88	-1.09	9.16	9.16	1.10	0.44	-52321.60	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25847.30	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-23209.30	284.88	-1.23	9.29	9.29	1.12	0.44	-51654.50	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25773.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-23210.70	284.88	-1.23	9.29	9.29	1.12	0.44	-51654.90	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-27593.70	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-24986.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-26088.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22679.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	4772.31	14.00	16.14	0.85	-28182.10	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-25515.50	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-26045.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22632.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25971.40	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22633.50	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-27243.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-24847.20	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25504.00	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22447.00	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	4772.31	14.00	16.14	0.85	-27831.60	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-25376.20	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25695.20	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22492.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	4217.15	14.00	16.14	0.85	-25620.90	0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-89720.10	---
								3.04	-22494.20	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-57584.70	---

Maschio n. 61V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=13.45 <m> L=2.51 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx <cm>	d2 <cm>	Sdx <cm>	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm²>	f _d SLU <daN/cm²>	f _d SLV <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d} SLU <daN/cm²>	τ _{0d} SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-11275.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19043.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
								0.42	-18494.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
18	SLU	-11388.10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19240.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
								0.42	-18706.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
19	SLU	-10559.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17894.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
								0.42	-17280.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
20	SLU	-10558.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17891.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
								0.42	-17277.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
30	SLU	-11145.40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18841.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
								0.42	-18280.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
31	SLU	-10342.50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17554.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
								0.42	-16920.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---

32	SLU	-11258.50	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19038.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18492.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
33	SLU	-10430.30	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17692.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17066.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
34	SLU	-10429.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17689.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17063.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
46	SLU	-11404.60	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19245.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18708.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
47	SLU	-10774.40	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18228.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17633.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
48	SLU	-11517.70	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19442.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18920.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
49	SLU	-10689.50	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18096.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17494.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
50	SLU	-10688.10	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18093.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17490.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
62	SLU	-11297.10	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19100.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18562.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
63	SLU	-10595.40	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17986.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17390.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
64	SLU	-11410.20	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19297.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18774.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
65	SLU	-10582.10	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17951.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17348.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
66	SLU	-10580.70	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17948.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17345.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
78	SLU	-11252.80	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18986.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18426.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
79	SLU	-10521.50	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17796.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17163.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
80	SLU	-11365.90	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19183.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-18638.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
81	SLU	-10537.80	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17837.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17212.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
82	SLU	-10536.40	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17834.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---
							0.42	-17209.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-129305.00	---

Maschio n. 62V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=15.46 <m> L=1.51 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75	-0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		229	14.00	310	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
								0 14.00										
					228	14.00	311	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-24354.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19881.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19037.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18212.90	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
18	SLU	-24578.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-20052.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19208.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18384.20	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
19	SLU	-22229.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18327.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17483.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16658.50	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
20	SLU	-22234.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18332.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17488.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16663.60	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
30	SLU	-23757.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19418.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-18575.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-17749.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
31	SLU	-21241.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17560.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-16718.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-15891.70	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
32	SLU	-23982.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19589.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-18746.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-17920.80	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
33	SLU	-21633.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17863.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17021.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16195.00	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
34	SLU	-21638.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17868.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---

Relazione di calcolo

								0.42	-17026.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16200.20	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
46	SLU	-24950.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-20344.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19499.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18676.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
47	SLU	-23228.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19105.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-18259.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-17436.60	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
48	SLU	-25174.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-20516.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19670.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18847.70	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
49	SLU	-22825.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18790.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17946.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-17122.00	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
50	SLU	-22830.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18795.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17951.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-17127.10	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
62	SLU	-24514.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-20052.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19207.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18384.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
63	SLU	-22501.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18618.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17771.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16950.00	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
64	SLU	-24738.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-20224.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19378.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18555.80	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
65	SLU	-22389.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18498.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17653.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16830.00	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
66	SLU	-22394.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18503.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17658.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16835.10	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
78	SLU	-24194.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19709.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-18868.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18041.40	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
79	SLU	-21968.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18046.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17207.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16378.30	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
80	SLU	-24418.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19881.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-19039.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-18212.70	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
81	SLU	-22069.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18155.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17314.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16487.00	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
82	SLU	-22074.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18160.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.42	-17319.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.70	---
								0.85	-16492.10	0.00	---	---	0.38	0.05	0.97	-77787.70	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-24354.10	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24012.50	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-24578.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24246.30	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22229.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21433.90	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22234.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21431.70	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-23757.90	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-23438.80	-270.37	1.15	9.22	9.22	1.11	0.44	-35541.70	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21241.30	-252.40	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-20475.60	-450.61	2.20	10.27	10.27	1.23	0.40	-32022.70	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-23982.20	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-23672.60	-270.37	1.14	9.21	9.21	1.11	0.44	-35580.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21633.10	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-20860.20	-270.37	1.30	9.36	9.36	1.12	0.44	-35062.60	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21638.20	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-20858.00	-270.37	1.30	9.36	9.36	1.12	0.44	-35062.10	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-24950.30	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24586.20	270.37	-1.10	9.17	9.17	1.10	0.44	-35722.60	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-23228.60	252.40	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-22387.90	450.61	-2.01	10.08	10.08	1.21	0.41	-32654.40	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-25174.60	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24820.00	270.37	-1.09	9.16	9.16	1.10	0.44	-35757.40	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22825.50	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-22007.60	270.37	-1.23	9.30	9.30	1.12	0.44	-35289.60	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22830.60	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-22005.40	270.37	-1.23	9.30	9.30	1.12	0.44	-35289.20	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-24514.00	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-23902.70	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22501.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21248.80	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---

Relazione di calcolo

64	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-24738.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24136.50	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22389.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21324.10	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22394.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21321.90	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-24194.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24122.30	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21968.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21614.70	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-24418.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-24356.10	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22069.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21543.70	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22074.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.90	---
								3.04	-21541.50	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-39345.20	---

Maschio n. 63V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=17.21 <m> L=2.01 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9618.56	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9944.80	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9731.40	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-10077.90	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9098.48	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9312.89	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9098.46	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9313.59	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9466.93	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9750.89	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8845.80	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-8990.53	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9579.78	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9884.03	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8946.86	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9118.98	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8946.83	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9119.68	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9770.18	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-10138.70	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9351.22	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9636.89	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9883.03	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-10271.80	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9250.11	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9506.80	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9250.08	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9507.50	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9629.87	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9983.79	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9117.36	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9378.70	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9742.71	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-10116.90	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9109.79	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9351.88	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9109.77	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9352.58	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9607.25	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9905.80	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9079.67	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9248.72	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9720.09	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-10038.90	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9087.18	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9273.90	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9087.15	-0.01	0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---
								0.42	-9274.60	-0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-103547.00	---

Maschio n. 64V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=18.98 <m> L=1.51 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75	-0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		226	14.00	313	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					225	14.00	215	14.00										
					224	14.00	216	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-23103.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18805.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17537.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17136.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
18	SLU	-23469.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19072.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17797.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17403.80	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
19	SLU	-21525.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17661.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16422.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15992.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
20	SLU	-21519.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17655.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16416.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15987.00	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
30	SLU	-22731.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18546.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17283.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16877.50	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
31	SLU	-20897.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17223.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-15992.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15555.10	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
32	SLU	-23096.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18813.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17543.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17144.80	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
33	SLU	-21152.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17402.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16168.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15733.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
34	SLU	-21146.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17396.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16162.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15728.10	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
46	SLU	-23476.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19063.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17791.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17395.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
47	SLU	-22140.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18086.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16840.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16418.20	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
48	SLU	-23842.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19331.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-18051.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17662.70	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
49	SLU	-21898.40	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17920.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16676.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16251.80	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
50	SLU	-21892.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17914.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16671.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16246.00	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
62	SLU	-22854.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18572.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17314.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16904.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
63	SLU	-21103.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17268.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16044.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15599.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
64	SLU	-23220.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18840.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17573.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17171.70	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
65	SLU	-21276.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17429.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16198.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15760.80	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
66	SLU	-21270.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17423.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16193.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-15755.00	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
78	SLU	-23353.20	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19037.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-17760.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17368.50	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
79	SLU	-21934.30	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-18041.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---

Relazione di calcolo

								0.42	-16788.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16373.40	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
80	SLU	-23718.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-19304.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-18020.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-17635.80	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
81	SLU	-21774.80	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17893.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16645.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16224.90	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
82	SLU	-21768.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-17887.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.42	-16640.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
								0.85	-16219.10	0.01	-0.00	0.19	0.38	0.04	0.97	-77788.50	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-23103.90	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-21616.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-23469.40	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-22027.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21525.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19806.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21519.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19806.30	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22731.00	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-21070.50	-270.37	1.28	9.35	9.35	1.12	0.44	-35105.90	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-20897.40	-252.40	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-18895.60	-450.61	2.38	10.45	10.45	1.25	0.39	-31404.30	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-23096.50	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-21481.00	-270.37	1.26	9.33	9.33	1.12	0.44	-35188.30	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21152.60	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19260.00	-270.37	1.40	9.47	9.47	1.14	0.43	-34700.60	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21146.40	-151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19259.90	-270.37	1.40	9.47	9.47	1.14	0.43	-34700.60	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-23476.80	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-22163.40	270.36	-1.22	9.29	9.29	1.11	0.44	-35318.60	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22140.40	252.40	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-20717.00	450.61	-2.18	10.24	10.24	1.23	0.40	-32108.90	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-23842.30	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-22573.80	270.36	-1.20	9.27	9.27	1.11	0.44	-35393.20	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21898.40	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-20352.80	270.36	-1.33	9.40	9.40	1.13	0.43	-34954.00	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21892.20	151.44	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-20352.70	270.36	-1.33	9.40	9.40	1.13	0.43	-34953.90	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-22854.70	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-21552.40	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21103.50	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19698.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-23220.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-21962.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21276.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19741.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21270.10	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19741.80	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-23353.20	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-21681.50	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21934.30	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19913.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	3810.34	14.00	16.14	0.85	-23718.70	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-22091.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21774.80	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19870.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	3490.18	14.00	16.14	0.85	-21768.60	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-61301.70	---
								3.04	-19870.90	-0.00	0.00	8.07	8.07	0.97	0.49	-39345.10	---

Maschio n. 65V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=21.05 <m> L=2.64 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _s	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
17	SLU	-9229.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15095.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13897.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
18	SLU	-9281.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15180.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13987.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
19	SLU	-8775.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14398.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---

Relazione di calcolo

								0.42	-13180.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
20	SLU	-8774.32	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14396.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13179.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
30	SLU	-9382.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15312.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-14103.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
31	SLU	-9027.88	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14757.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13522.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
32	SLU	-9433.35	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15396.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-14193.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
33	SLU	-8927.91	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14615.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13386.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
34	SLU	-8926.46	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14613.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13385.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
46	SLU	-9077.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14878.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13691.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
47	SLU	-8520.76	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14035.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-12835.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
48	SLU	-9129.08	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14963.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13781.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
49	SLU	-8623.64	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14181.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-12974.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
50	SLU	-8622.19	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14180.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-12973.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
62	SLU	-9149.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14975.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13784.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
63	SLU	-8640.41	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14196.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-12990.60	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
64	SLU	-9200.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15059.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13874.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
65	SLU	-8695.43	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14278.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13067.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
66	SLU	-8693.98	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14276.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13066.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
78	SLU	-9310.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15215.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-14010.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
79	SLU	-8908.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14597.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13367.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
80	SLU	-9361.56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-15300.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-14100.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
81	SLU	-8856.12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14518.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13293.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
82	SLU	-8854.67	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-14517.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---
								0.42	-13292.10	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-136002.00	---

Maschio n. 66V (ver. statiche)

Xg=25.03 <m> Yg=22.86 <m> L=0.97 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75	0.00					0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
0.85	5.22	50.00	4.27		222	14.00	218	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
								0	14.00									
					221	14.00	219	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N ₁ <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <m>	N <daN>	M _r <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
17	SLU	-8884.29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9997.27	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8716.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8925.42	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
18	SLU	-9022.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10146.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8845.71	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9074.96	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
19	SLU	-8499.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9614.73	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8368.08	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8542.88	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
20	SLU	-8489.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9607.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8360.23	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8535.21	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
30	SLU	-9660.36	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10879.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-9531.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9808.04	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
31	SLU	-9783.05	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11077.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-9718.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-10006.00	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---

Relazione di calcolo

32	SLU	-9798.96	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-11029.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-9661.03	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9957.58	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
33	SLU	-9275.52	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10497.30	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-9183.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9425.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
34	SLU	-9266.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10489.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-9175.54	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9417.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
46	SLU	-8108.22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9114.65	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-7900.87	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8042.80	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
47	SLU	-7196.14	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8135.81	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-7001.12	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-7063.96	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
48	SLU	-8246.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9264.19	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8030.40	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8192.34	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
49	SLU	-7723.38	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8732.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-7552.77	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-7660.26	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
50	SLU	-7713.89	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-8724.44	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-7544.91	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-7652.59	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
62	SLU	-8726.81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9939.37	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8621.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8867.52	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
63	SLU	-8227.13	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9510.35	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8202.71	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8438.50	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
64	SLU	-8865.41	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10088.90	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8751.35	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9017.06	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
65	SLU	-8341.97	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9556.83	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8273.72	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8484.98	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
66	SLU	-8332.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9549.16	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8265.87	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8477.31	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
78	SLU	-9041.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10055.20	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8810.55	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8983.32	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
79	SLU	-8752.06	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9703.34	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8517.24	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8631.49	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
80	SLU	-9180.37	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-10204.70	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8940.07	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-9132.86	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
81	SLU	-8656.93	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9672.63	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8462.44	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8600.78	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
82	SLU	-8647.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.38	0.00	-9664.96	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.42	-8454.59	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
								0.85	-8593.11	0.00	---	---	0.38	0.04	0.97	-49970.30	---
17	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8884.29	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10132.10	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
18	SLU	0.00	0.00	0.00	2447.71	14.00	16.14	0.85	-9022.89	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10393.10	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
19	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8499.45	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9540.61	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
20	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8489.96	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9534.23	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
30	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-9660.36	-97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10468.10	-173.68	1.66	9.73	9.73	1.17	0.42	-21740.00	---
31	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-9783.05	-162.14	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10094.00	-289.46	2.87	10.94	10.94	1.31	0.37	-19131.20	---
32	SLU	0.00	0.00	0.00	2447.71	14.00	16.14	0.85	-9798.96	-97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10729.20	-173.68	1.62	9.69	9.69	1.16	0.42	-21827.20	---
33	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-9275.52	-97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9876.63	-173.68	1.76	9.83	9.83	1.18	0.42	-21525.60	---
34	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-9266.04	-97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9870.25	-173.68	1.76	9.83	9.83	1.18	0.42	-21523.10	---
46	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8108.22	97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9796.07	173.68	-1.77	9.84	9.84	1.18	0.42	-21494.30	---
47	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-7196.14	162.14	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-8973.95	289.46	-3.23	11.29	11.29	1.36	0.36	-18358.60	---
48	SLU	0.00	0.00	0.00	2447.71	14.00	16.14	0.85	-8246.81	97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10057.10	173.68	-1.73	9.79	9.79	1.18	0.42	-21593.70	---
49	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-7723.38	97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---

Relazione di calcolo

								3.04	-9204.59	173.68	-1.89	9.95	9.95	1.19	0.41	-21248.40	---
50	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-7713.89	97.28	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9198.21	173.68	-1.89	9.96	9.96	1.19	0.41	-21245.60	---
62	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8726.81	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10107.60	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
63	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8227.13	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9493.12	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
64	SLU	0.00	0.00	0.00	2447.71	14.00	16.14	0.85	-8865.41	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10368.60	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
65	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8341.97	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9516.09	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
66	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8332.49	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9509.71	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
78	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-9041.77	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10156.60	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
79	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8752.06	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9574.85	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
80	SLU	0.00	0.00	0.00	2447.71	14.00	16.14	0.85	-9180.37	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-10417.70	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
81	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8656.93	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9565.13	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---
82	SLU	0.00	0.00	0.00	2242.04	14.00	16.14	0.85	-8647.44	-0.00	---	---	2.13	0.26	0.76	-39379.50	---
								3.04	-9558.75	-0.00	---	---	8.07	0.97	0.49	-25274.80	---

Maschio n. 101S (ver. sismiche)

Xg=13.03 <m> Yg=0.17 <m> L=2.86 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
-2.68	0.85	50.00	3.53						1.76	0.00	1.00	7.06	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							-2.68	-18669.70	-672.83	---	---	---	---	---	---	3994.16
								-0.92	-14482.10	-168.21	---	---	---	---	---	---	3215.42
3	SLV							-2.68	-20138.40	-672.83	---	---	---	---	---	---	4251.24
								-0.92	-15672.10	-168.21	---	---	---	---	---	---	3443.60
5	SLV							-2.68	-18860.40	-672.83	---	---	---	---	---	---	4028.01
								-0.92	-14565.60	-168.21	---	---	---	---	---	---	3231.60
7	SLV							-2.68	-20329.10	-672.83	---	---	---	---	---	---	4284.01
								-0.92	-15755.50	-168.21	---	---	---	---	---	---	3459.38
9	SLV							-2.68	-17023.00	-672.83	---	---	---	---	---	---	3696.01
								-0.92	-13123.10	-168.21	---	---	---	---	---	---	2948.13
11	SLV							-2.68	-17080.20	-672.83	---	---	---	---	---	---	3706.54
								-0.92	-13148.10	-168.21	---	---	---	---	---	---	2953.11
13	SLV							-2.68	-21918.60	-672.83	---	---	---	---	---	---	4551.68
								-0.92	-17089.50	-168.21	---	---	---	---	---	---	3708.26
15	SLV							-2.68	-21975.80	-672.83	---	---	---	---	---	---	4561.13
								-0.92	-17114.50	-168.21	---	---	---	---	---	---	3712.86

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	-2.68	-18669.70	628.00	22846.60	726.82	9814.51
1	SLV	-0.92	-14482.10	-96.78	18392.20	750.69	8941.27
1	SLV	0.85	-7339.18	-1245.43	9899.92	1360.54	7211.72
3	SLV	-2.68	-20138.40	885.09	24317.10	305.98	10102.90
3	SLV	-0.92	-15672.10	267.05	19697.40	349.60	9197.84
3	SLV	0.85	-8002.43	-647.33	10735.90	717.22	7389.39
5	SLV	-2.68	-18860.40	-885.09	23040.20	305.98	9852.44
5	SLV	-0.92	-14565.60	-267.05	18484.70	349.60	8959.50
5	SLV	0.85	-7610.94	647.33	10243.60	717.22	7285.04
7	SLV	-2.68	-20329.10	-628.00	24504.50	726.82	10139.80
7	SLV	-0.92	-15755.50	96.78	19787.70	750.69	9215.56
7	SLV	0.85	-8274.18	1245.43	11075.70	1360.54	7460.96
9	SLV	-2.68	-17023.00	-201.53	21141.20	856.32	9480.71
9	SLV	-0.92	-13123.10	-580.84	16863.30	833.54	8638.92
9	SLV	0.85	-6660.51	-1280.74	9034.39	1383.86	7025.28
11	SLV	-2.68	-17080.20	-655.46	21201.40	546.48	9492.51
11	SLV	-0.92	-13148.10	-631.92	16891.80	503.45	8644.58
11	SLV	0.85	-6742.03	-712.91	9138.90	760.53	7047.94

Relazione di calcolo

13	SLV	-2.68	-21918.60	655.46	26035.60	546.48	10441.80
13	SLV	-0.92	-17089.50	631.92	21211.20	503.45	9494.43
13	SLV	0.85	-8871.34	712.91	11816.50	760.53	7615.87
15	SLV	-2.68	-21975.80	201.53	26089.70	856.32	10452.50
15	SLV	-0.92	-17114.50	580.84	21237.60	833.54	9499.58
15	SLV	0.85	-8952.86	1280.74	11917.00	1383.86	7636.78

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
-2.68	0.85	2	SLD	0.01	3.53	0.03	61.249	-2.68	0.85	4	SLD	0.01	3.53	0.03	59.791
-2.68	0.85	6	SLD	0.00	3.53	0.01	164.909	-2.68	0.85	8	SLD	0.01	3.53	0.03	57.848
-2.68	0.85	10	SLD	0.02	3.53	0.06	35.121	-2.68	0.85	12	SLD	0.02	3.53	0.05	39.084
-2.68	0.85	14	SLD	0.02	3.53	0.07	29.553	-2.68	0.85	16	SLD	0.02	3.53	0.07	28.423

Maschio n. 102S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=3.94 <m> L=7.55 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
-2.68	0.85	50.00	3.43		0	14.00			1.72	0.00	1.00	6.86	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							-0.92	-52833.80	444.04	---	---	---	---	---	---	11166.00
3	SLV							-0.92	-53743.50	444.04	---	---	---	---	---	---	11322.50
5	SLV							-0.92	-47124.90	444.04	---	---	---	---	---	---	10156.30
7	SLV							-0.92	-48034.60	444.04	---	---	---	---	---	---	10320.40
9	SLV							-0.92	-49774.30	444.04	---	---	---	---	---	---	10630.80
11	SLV							-0.92	-48061.60	444.04	---	---	---	---	---	---	10325.30
13	SLV							-0.92	-52806.80	444.04	---	---	---	---	---	---	11161.30
15	SLV							-0.92	-51094.10	444.04	---	---	---	---	---	---	10863.40

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	-2.68	-61616.70	4696.73	190656.00	593.04	34879.60
1	SLV	-0.92	-52833.80	4963.90	168606.00	649.62	32839.60
1	SLV	0.85	-37774.70	5330.65	126834.00	665.65	29009.90
3	SLV	-2.68	-62431.70	-2593.31	192615.00	2296.14	35062.90
3	SLV	-0.92	-53743.50	104.05	170969.00	2313.37	33056.70
3	SLV	0.85	-38802.90	3819.14	129846.00	2997.49	29287.30
5	SLV	-2.68	-55967.10	2593.31	176668.00	2296.14	33581.60
5	SLV	-0.92	-47124.90	-104.05	153360.00	2313.37	31442.70
5	SLV	0.85	-32164.00	-3819.14	109989.00	2997.49	27446.70
7	SLV	-2.68	-56782.10	-4696.73	178729.00	593.04	33771.90
7	SLV	-0.92	-48034.60	-4963.90	155838.00	649.62	31669.40
7	SLV	0.85	-33192.20	-5330.65	113128.00	665.65	27739.70
9	SLV	-2.68	-58688.60	12465.60	183494.00	4559.83	34213.00
9	SLV	-0.92	-49774.30	8859.94	160525.00	4688.75	32098.50
9	SLV	0.85	-34611.40	3891.66	117422.00	5755.46	28139.20
11	SLV	-2.68	-56993.70	11834.60	179262.00	5070.76	33821.10
11	SLV	-0.92	-48061.60	7339.56	155911.00	5187.88	31676.10
11	SLV	0.85	-32928.20	1146.72	112324.00	6455.01	27664.80
13	SLV	-2.68	-61405.10	-11834.60	190145.00	5070.76	34831.90
13	SLV	-0.92	-52806.80	-7339.56	168536.00	5187.88	32833.10
13	SLV	0.85	-38038.80	-1146.72	127610.00	6455.01	29081.30
15	SLV	-2.68	-59710.30	-12465.60	186014.00	4559.83	34447.00
15	SLV	-0.92	-51094.10	-8859.94	164037.00	4688.75	32420.30
15	SLV	0.85	-36355.60	-3891.66	122639.00	5755.46	28622.50

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
-2.68	0.85	2	SLD	0.06	3.43	0.17	11.745	-2.68	0.85	4	SLD	0.06	3.43	0.17	11.744	-2.68	0.85	6	SLD	0.02	3.43	0.05	42.057
-2.68	0.85	8	SLD	0.02	3.43	0.05	41.425	-2.68	0.85	10	SLD	0.04	3.43	0.11	17.829	-2.68	0.85	12	SLD	0.02	3.43	0.07	29.682

-2.68	0.85	14	SLD	0.04	3.43	0.11	17.765	-2.68	0.85	16	SLD	0.02	3.43	0.07	29.187
-------	------	----	-----	------	------	------	--------	-------	------	----	-----	------	------	------	--------

Maschio n. 201S (ver. sismiche)

Xg=5.67 <m> Yg=0.17 <m> L=11.26 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85					0.42	7.26	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.00	-55639.40	-175.79	---	---	---	---	---	---	12391.00
								0.42	-51009.40	-43.95	---	---	---	---	---	---	11475.80
3	SLV							0.00	-58669.50	-175.79	---	---	---	---	---	---	12978.60
								0.42	-53960.20	-43.95	---	---	---	---	---	---	12061.50
5	SLV							0.00	-58424.10	-175.79	---	---	---	---	---	---	12931.40
								0.42	-53403.00	-43.95	---	---	---	---	---	---	11951.60
7	SLV							0.00	-61454.20	-175.79	---	---	---	---	---	---	13510.70
								0.42	-56353.90	-43.95	---	---	---	---	---	---	12530.40
9	SLV							0.00	-53078.90	-175.79	---	---	---	---	---	---	11887.50
								0.42	-48404.40	-43.95	---	---	---	---	---	---	10951.60
11	SLV							0.00	-53914.30	-175.79	---	---	---	---	---	---	12052.50
								0.42	-49122.60	-43.95	---	---	---	---	---	---	11096.80
13	SLV							0.00	-63179.30	-175.79	---	---	---	---	---	---	13836.50
								0.42	-58240.70	-43.95	---	---	---	---	---	---	12896.00
15	SLV							0.00	-64014.70	-175.79	---	---	---	---	---	---	13993.20
								0.42	-58958.80	-43.95	---	---	---	---	---	---	13034.30

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-55639.40	10185.30	279046.00	5626.10	43075.50
1	SLV	0.42	-51009.40	7098.59	258435.00	5386.23	41795.80
1	SLV	0.85	-46068.40	5403.11	235917.00	5626.10	40385.40
3	SLV	0.00	-58669.50	7040.37	292279.00	5554.57	43892.80
3	SLV	0.42	-53960.20	4368.97	271626.00	5305.92	42615.80
3	SLV	0.85	-49098.50	2318.99	249790.00	5554.57	41256.10
5	SLV	0.00	-58424.10	-7040.37	291215.00	5554.57	43827.20
5	SLV	0.42	-53403.00	-4368.97	269150.00	5305.92	42462.20
5	SLV	0.85	-48853.10	-2318.99	248674.00	5554.57	41186.20
7	SLV	0.00	-61454.20	-10185.30	304261.00	5626.10	44630.80
7	SLV	0.42	-56353.90	-7098.59	282185.00	5386.23	43269.60
7	SLV	0.85	-51883.20	-5403.11	262361.00	5626.10	42040.30
9	SLV	0.00	-53078.90	7825.38	267706.00	1796.32	42372.60
9	SLV	0.42	-48404.40	6269.50	246630.00	1737.67	41058.30
9	SLV	0.85	-43507.90	6298.51	224035.00	1796.32	39634.80
11	SLV	0.00	-53914.30	2657.69	271422.00	1557.88	42603.20
11	SLV	0.42	-49122.60	2829.23	249899.00	1469.98	41262.90
11	SLV	0.85	-44343.30	3981.88	227928.00	1557.88	39881.20
13	SLV	0.00	-63179.30	-2657.69	311597.00	1557.88	45081.80
13	SLV	0.42	-58240.70	-2829.23	290419.00	1469.98	43778.10
13	SLV	0.85	-53608.30	-3981.88	270063.00	1557.88	42518.90
15	SLV	0.00	-64014.70	-7825.38	315127.00	1796.32	45298.70
15	SLV	0.42	-58958.80	-6269.50	293532.00	1737.67	43970.10
15	SLV	0.85	-54443.70	-6298.51	273769.00	1796.32	42748.70

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.00	0.85	0.04	49.534	0.00	0.85	4	SLD	0.00	0.85	0.04	49.294	0.00	0.85	6	SLD	0.00	0.85	0.04	51.799
0.00	0.85	8	SLD	0.00	0.85	0.05	36.454	0.00	0.85	10	SLD	0.01	0.85	0.07	29.958	0.00	0.85	12	SLD	0.01	0.85	0.06	32.071
0.00	0.85	14	SLD	0.01	0.85	0.08	25.270	0.00	0.85	16	SLD	0.01	0.85	0.08	23.572								

Maschio n. 202S (ver. sismiche)

Xg=21.25 <m> Yg=0.17 <m> L=7.57 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ex}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >	
0.00	0.85	50.00	0.75					100	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.42	-47995.00	29.55	---	---	---	---	---	---	10317.70
3	SLV							0.42	-50417.90	29.55	---	---	---	---	---	---	10749.50
5	SLV							0.42	-45555.00	29.55	---	---	---	---	---	---	9874.31
7	SLV							0.42	-47978.00	29.55	---	---	---	---	---	---	10314.70
9	SLV							0.42	-44314.30	29.55	---	---	---	---	---	---	9645.49
11	SLV							0.42	-43582.30	29.55	---	---	---	---	---	---	9509.45
13	SLV							0.42	-52390.70	29.55	---	---	---	---	---	---	11094.60
15	SLV							0.42	-51658.70	29.55	---	---	---	---	---	---	10967.20

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{gd} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-51263.20	23116.60	164996.00	9891.53	32514.30
1	SLV	0.42	-47995.00	17942.30	156210.00	9896.54	31711.80
1	SLV	0.85	-44828.70	14708.80	147473.00	9891.53	30914.50
3	SLV	0.00	-53693.70	22573.80	171377.00	8953.09	33098.50
3	SLV	0.42	-50417.90	17903.40	162747.00	8955.39	32308.70
3	SLV	0.85	-47259.10	14963.60	154200.00	8953.09	31528.30
5	SLV	0.00	-49051.00	-22573.80	159075.00	8953.09	31973.30
5	SLV	0.42	-45555.00	-17903.40	149497.00	8955.39	31099.20
5	SLV	0.85	-42616.40	-14963.60	141237.00	8953.09	30344.90
7	SLV	0.00	-51481.40	-23116.60	165575.00	9891.53	32567.20
7	SLV	0.42	-47978.00	-17942.30	156164.00	9896.54	31707.60
7	SLV	0.85	-45046.90	-14708.80	148082.00	9891.53	30970.10
9	SLV	0.00	-47653.40	7758.34	155278.00	4390.75	31626.80
9	SLV	0.42	-44314.30	5441.78	146033.00	4396.38	30783.00
9	SLV	0.85	-41218.90	4026.20	137242.00	4390.75	29979.60
11	SLV	0.00	-46989.70	-5948.78	153460.00	1262.64	31460.90
11	SLV	0.42	-43582.30	-5311.93	143973.00	1259.21	30594.90
11	SLV	0.85	-40555.20	-4875.54	135330.00	1262.64	29804.50
13	SLV	0.00	-55754.90	5948.78	176686.00	1262.64	33586.00
13	SLV	0.42	-52390.70	5311.93	167973.00	1259.21	32786.60
13	SLV	0.85	-49320.40	4875.54	159802.00	1262.64	32039.70
15	SLV	0.00	-55091.20	-7758.34	174987.00	4390.75	33429.80
15	SLV	0.42	-51658.70	-5441.78	166044.00	4396.38	32610.10
15	SLV	0.85	-48656.70	-4026.20	158008.00	4390.75	31875.90

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.75	0.13	15.851
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.75	0.11	18.564
0.00	0.85	14	SLD	0.01	0.75	0.13	15.952
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.75	0.13	15.277
0.00	0.85	10	SLD	0.01	0.75	0.10	19.129
0.00	0.85	16	SLD	0.01	0.75	0.12	16.739
0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.75	0.10	20.236
0.00	0.85	12	SLD	0.01	0.75	0.09	21.236

Maschio n. 203S (ver. sismiche)

Xg=6.81 <m> Yg=7.72 <m> L=13.55 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	7.26	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.00	-78756.50	-211.51	---	---	---	---	---	---	17160.00
								0.42	-72873.60	-52.88	---	---	---	---	---	---	16053.00
3	SLV							0.00	-75787.20	-211.51	---	---	---	---	---	---	16604.80
								0.42	-69888.90	-52.88	---	---	---	---	---	---	15480.60
5	SLV							0.00	-85362.20	-211.51	---	---	---	---	---	---	18369.40
								0.42	-79016.60	-52.88	---	---	---	---	---	---	17208.30
7	SLV							0.00	-82392.80	-211.51	---	---	---	---	---	---	17830.20
								0.42	-76031.90	-52.88	---	---	---	---	---	---	16650.80

Relazione di calcolo

9	SLV						0.00	-84532.80	-211.51	---	---	---	---	---	---	18219.50
							0.42	-78505.80	-52.88	---	---	---	---	---	---	17113.40
11	SLV						0.00	-86514.50	-211.51	---	---	---	---	---	---	18576.70
							0.42	-80348.70	-52.88	---	---	---	---	---	---	17454.80
13	SLV						0.00	-74634.90	-211.51	---	---	---	---	---	---	16387.40
							0.42	-68556.80	-52.88	---	---	---	---	---	---	15222.80
15	SLV						0.00	-76616.60	-211.51	---	---	---	---	---	---	16760.60
							0.42	-70399.70	-52.88	---	---	---	---	---	---	15579.10

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-78756.50	8949.98	464980.00	15966.40	54951.30
1	SLV	0.42	-72873.60	1073.78	434984.00	16023.50	53419.10
1	SLV	0.85	-67240.50	-4621.48	405544.00	15966.40	51909.50
3	SLV	0.00	-75787.20	9653.10	449935.00	16271.40	54183.30
3	SLV	0.42	-69888.90	1687.79	419473.00	16306.70	52624.60
3	SLV	0.85	-64271.10	-4177.61	389744.00	16271.40	51095.90
5	SLV	0.00	-85362.20	-9653.10	497750.00	16271.40	56622.40
5	SLV	0.42	-79016.60	-1687.79	466288.00	16306.70	55018.10
5	SLV	0.85	-73846.10	4177.61	439995.00	16271.40	53675.40
7	SLV	0.00	-82392.80	-8949.98	483138.00	15966.40	55877.40
7	SLV	0.42	-76031.90	-1073.78	451182.00	16023.50	54247.10
7	SLV	0.85	-70876.80	4621.48	424628.00	15966.40	52888.90
9	SLV	0.00	-84532.80	1618.59	493688.00	4327.33	56415.30
9	SLV	0.42	-78505.80	-609.11	463717.00	4377.55	54886.90
9	SLV	0.85	-73016.70	-2059.65	435722.00	4327.33	53456.90
11	SLV	0.00	-86514.50	-3962.34	503367.00	5344.01	56908.90
11	SLV	0.42	-80348.70	-1437.58	472967.00	5321.51	55358.70
11	SLV	0.85	-74998.40	580.08	445906.00	5344.01	53977.50
13	SLV	0.00	-74634.90	3962.34	444044.00	5344.01	53882.40
13	SLV	0.42	-68556.80	1437.58	412486.00	5321.51	52266.20
13	SLV	0.85	-63118.80	-580.08	383560.00	5344.01	50776.60
15	SLV	0.00	-76616.60	-1618.59	454157.00	4327.33	54398.90
15	SLV	0.42	-70399.70	609.11	422141.00	4377.55	52761.40
15	SLV	0.85	-65100.50	2059.65	394177.00	4327.33	51324.40

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.85	0.08	23.947
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.85	0.09	21.677
0.00	0.85	14	SLD	0.01	0.85	0.08	26.028

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.85	0.08	23.981
0.00	0.85	10	SLD	0.01	0.85	0.08	25.632
0.00	0.85	16	SLD	0.01	0.85	0.08	25.125

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.85	0.09	21.524
0.00	0.85	12	SLD	0.01	0.85	0.08	24.579

Maschio n. 204S (ver. sismiche)

Xg=12.54 <m> Yg=10.99 <m> L=24.99 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _l <cm>	S _{sx}	d _s <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _{tk} <daN/cm²>	f _{td SLU} <daN/cm²>	f _{td SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75		119	14.00			0.38	14.42	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.42	-97475.30	97.53	---	---	---	---	---	---	22268.40
3	SLV							0.42	-95693.50	97.53	---	---	---	---	---	---	21899.10
5	SLV							0.42	-99386.80	97.53	---	---	---	---	---	---	22663.10
7	SLV							0.42	-97605.10	97.53	---	---	---	---	---	---	22295.30
9	SLV							0.42	-100223.00	97.53	---	---	---	---	---	---	22835.30
11	SLV							0.42	-100796.00	97.53	---	---	---	---	---	---	22953.20
13	SLV							0.42	-94283.90	97.53	---	---	---	---	---	---	21605.90
15	SLV							0.42	-94857.30	97.53	---	---	---	---	---	---	21725.30

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-105332.00	-25366.80	1193540.00	7031.14	90522.70
1	SLV	0.42	-97475.30	-29361.30	1112980.00	6733.48	88234.40
1	SLV	0.85	-84090.60	-31343.30	972585.00	7031.13	84193.00

Relazione di calcolo

3	SLV	0.00	-103618.00	-24168.70	1176090.00	7007.82	90028.50
3	SLV	0.42	-95693.50	-28452.40	1094520.00	6709.63	87707.20
3	SLV	0.85	-82376.90	-30125.30	954324.00	7007.82	83661.50
5	SLV	0.00	-107499.00	24168.70	1215520.00	7007.82	91143.60
5	SLV	0.42	-99386.80	28452.40	1132700.00	6709.63	88796.60
5	SLV	0.85	-86257.30	30125.30	995580.00	7007.82	84860.30
7	SLV	0.00	-105785.00	25366.80	1198150.00	7031.14	90652.90
7	SLV	0.42	-97605.10	29361.30	1114320.00	6733.48	88272.70
7	SLV	0.85	-84543.60	31343.30	977401.00	7031.13	84333.00
9	SLV	0.00	-108090.00	-9427.17	1221500.00	2144.70	91312.30
9	SLV	0.42	-100223.00	-10186.80	1141310.00	2056.21	89041.40
9	SLV	0.85	-86848.30	-11250.20	1001830.00	2144.70	85041.40
11	SLV	0.00	-108740.00	5433.48	1228060.00	2066.99	91497.40
11	SLV	0.42	-100796.00	7157.33	1147200.00	1976.72	89208.90
11	SLV	0.85	-87498.30	7190.42	1008700.00	2066.99	85240.20
13	SLV	0.00	-102377.00	-5433.48	1163400.00	2066.99	89669.00
13	SLV	0.42	-94283.90	-7157.33	1079860.00	1976.72	87287.80
13	SLV	0.85	-81135.90	-7190.42	941059.00	2066.99	83274.50
15	SLV	0.00	-103027.00	9427.17	1170050.00	2144.70	89857.50
15	SLV	0.42	-94857.30	10186.80	1085830.00	2056.21	87458.60
15	SLV	0.85	-81785.90	11250.20	948011.00	2144.70	83477.40

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.00	0.75	0.03	62.275
0.00	0.85	8	SLD	0.00	0.75	0.03	68.421
0.00	0.85	14	SLD	0.00	0.75	0.06	34.799

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	4	SLD	0.00	0.75	0.03	75.648
0.00	0.85	10	SLD	0.00	0.75	0.07	30.609
0.00	0.85	16	SLD	0.00	0.75	0.06	34.339

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	6	SLD	0.00	0.75	0.03	61.276
0.00	0.85	12	SLD	0.00	0.75	0.07	30.726

Maschio n. 205S (ver. sismiche)

Xg=21.16 <m> Yg=23.34 <m> L=7.74 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{yy}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _d SLU	f _d SLV	τ ₀	τ _{0d} SLU	τ _{0d} SLV
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.00	-48241.90	-120.83	---	---	---	---	---	---	10399.40
								0.42	-44757.80	-30.21	---	---	---	---	---	---	9759.66
3	SLV							0.00	-46759.80	-120.83	---	---	---	---	---	---	10129.40
								0.42	-43251.00	-30.21	---	---	---	---	---	---	9477.60
5	SLV							0.00	-56618.40	-120.83	---	---	---	---	---	---	11866.60
								0.42	-53120.20	-30.21	---	---	---	---	---	---	11266.10
7	SLV							0.00	-55136.20	-120.83	---	---	---	---	---	---	11614.30
								0.42	-51613.30	-30.21	---	---	---	---	---	---	11002.00
9	SLV							0.00	-52902.80	-120.83	---	---	---	---	---	---	11228.20
								0.42	-49442.70	-30.21	---	---	---	---	---	---	10615.90
11	SLV							0.00	-55415.80	-120.83	---	---	---	---	---	---	11662.10
								0.42	-51951.40	-30.21	---	---	---	---	---	---	11061.50
13	SLV							0.00	-47962.40	-120.83	---	---	---	---	---	---	10348.70
								0.42	-44419.80	-30.21	---	---	---	---	---	---	9696.67
15	SLV							0.00	-50475.30	-120.83	---	---	---	---	---	---	10800.40
								0.42	-46928.50	-30.21	---	---	---	---	---	---	10160.30

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-48241.90	11631.20	160983.00	5519.40	32216.70
1	SLV	0.42	-44757.80	7546.42	151080.00	5664.65	31332.70
1	SLV	0.85	-41662.90	6939.67	142057.00	5519.40	30525.90
3	SLV	0.00	-46759.80	10621.30	156803.00	6337.01	31843.60
3	SLV	0.42	-43251.00	6127.13	146713.00	6494.39	30942.50
3	SLV	0.85	-40180.80	5234.79	137662.00	6337.01	30131.90
5	SLV	0.00	-56618.40	-10621.30	183695.00	6337.01	34248.90
5	SLV	0.42	-53120.20	-6127.13	174399.00	6494.39	33415.20
5	SLV	0.85	-50039.40	-5234.79	165987.00	6337.01	32663.40
7	SLV	0.00	-55136.20	-11631.20	179790.00	5519.40	33898.20
7	SLV	0.42	-51613.30	-7546.42	170311.00	5664.65	33049.70

Relazione di calcolo

7	SLV	0.85	-48557.20	-6939.67	161866.00	5519.40	32295.50
9	SLV	0.00	-52902.80	5021.06	173812.00	415.78	33362.80
9	SLV	0.42	-49442.70	4416.52	164334.00	440.95	32515.80
9	SLV	0.85	-46323.80	4667.64	155564.00	415.78	31733.10
11	SLV	0.00	-55415.80	-1654.67	180530.00	3141.14	33964.60
11	SLV	0.42	-51951.40	314.45	171232.00	3206.76	33132.00
11	SLV	0.85	-48836.80	1015.30	162647.00	3141.14	32365.20
13	SLV	0.00	-47962.40	1654.67	160198.00	3141.14	32146.70
13	SLV	0.42	-44419.80	-314.45	150105.00	3206.76	31245.60
13	SLV	0.85	-41383.40	-1015.30	141232.00	3141.14	30452.00
15	SLV	0.00	-50475.30	-5021.06	167190.00	415.78	32770.90
15	SLV	0.42	-46928.50	-4416.52	157281.00	440.95	31886.30
15	SLV	0.85	-43896.30	-4667.64	148589.00	415.78	31110.20

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.85	0.12	16.038	0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.85	0.07	28.290	0.00	0.85	6	SLD	0.02	0.85	0.26	7.719
0.00	0.85	8	SLD	0.02	0.85	0.23	8.839	0.00	0.85	10	SLD	0.02	0.85	0.22	8.995	0.00	0.85	12	SLD	0.02	0.85	0.26	7.738
0.00	0.85	14	SLD	0.01	0.85	0.09	22.392	0.00	0.85	16	SLD	0.01	0.85	0.14	14.159								

Maschio n. 206S (ver. sismiche)

Xg=0.04 <m> Yg=5.58 <m> L=10.82 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	7.55	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _l	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.00	-54071.00	-168.92	---	---	---	---	---	---	12025.00
								0.42	-49063.10	-42.23	---	---	---	---	---	---	11036.80
3	SLV							0.00	-54154.00	-168.92	---	---	---	---	---	---	12041.20
								0.42	-49262.80	-42.23	---	---	---	---	---	---	11076.60
5	SLV							0.00	-65063.10	-168.92	---	---	---	---	---	---	14104.40
								0.42	-59962.80	-42.23	---	---	---	---	---	---	13154.90
7	SLV							0.00	-65146.00	-168.92	---	---	---	---	---	---	14119.70
								0.42	-60162.40	-42.23	---	---	---	---	---	---	13192.60
9	SLV							0.00	-57821.50	-168.92	---	---	---	---	---	---	12748.40
								0.42	-52645.10	-42.23	---	---	---	---	---	---	11746.20
11	SLV							0.00	-61119.10	-168.92	---	---	---	---	---	---	13372.50
								0.42	-55915.00	-42.23	---	---	---	---	---	---	12382.50
13	SLV							0.00	-58098.00	-168.92	---	---	---	---	---	---	12801.10
								0.42	-53310.50	-42.23	---	---	---	---	---	---	11876.60
15	SLV							0.00	-61395.60	-168.92	---	---	---	---	---	---	13424.40
								0.42	-56580.40	-42.23	---	---	---	---	---	---	12510.60

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-54071.00	14786.00	260222.00	6606.47	41556.90
1	SLV	0.42	-49063.10	11524.60	238835.00	6822.15	40175.80
1	SLV	0.85	-44874.00	9170.48	220520.00	6606.47	38982.80
3	SLV	0.00	-54154.00	631.97	260571.00	987.47	41579.40
3	SLV	0.42	-49262.80	579.49	239699.00	1028.29	40231.70
3	SLV	0.85	-44957.00	-207.37	220887.00	987.47	39006.80
5	SLV	0.00	-65063.10	-631.97	305220.00	987.47	44438.20
5	SLV	0.42	-59962.80	-579.49	284673.00	1028.29	43125.30
5	SLV	0.85	-55866.10	207.37	267753.00	987.47	42040.90
7	SLV	0.00	-65146.00	-14786.00	305550.00	6606.47	44459.30
7	SLV	0.42	-60162.40	-11524.60	285488.00	6822.15	43177.40
7	SLV	0.85	-55949.00	-9170.48	268099.00	6606.47	42063.20
9	SLV	0.00	-57821.50	25902.70	275875.00	10504.10	42561.90
9	SLV	0.42	-52645.10	20057.50	254189.00	10834.00	41168.40
9	SLV	0.85	-48624.50	16974.20	236936.00	10504.10	40052.50
11	SLV	0.00	-61119.10	21277.30	289382.00	8225.92	43426.40
11	SLV	0.42	-55915.00	16426.30	267957.00	8478.88	42054.10
11	SLV	0.85	-51922.10	14285.30	251112.00	8225.91	40969.90
13	SLV	0.00	-58098.00	-21277.30	277017.00	8225.92	42635.10

Relazione di calcolo

13	SLV	0.42	-53310.50	-16426.30	257010.00	8478.88	41350.10
13	SLV	0.85	-48901.00	-14285.30	238134.00	8225.91	40130.20
15	SLV	0.00	-61395.60	-25902.70	290503.00	10504.10	43498.10
15	SLV	0.42	-56580.40	-20057.50	270730.00	10834.00	42232.00
15	SLV	0.85	-52198.60	-16974.20	252290.00	10504.10	41045.90

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.85	0.07	28.987	0.00	0.85	4	SLD	0.00	0.85	0.06	36.221	0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.85	0.09	21.688
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.85	0.11	18.934	0.00	0.85	10	SLD	0.01	0.85	0.07	29.742	0.00	0.85	12	SLD	0.01	0.85	0.06	31.170
0.00	0.85	14	SLD	0.01	0.85	0.06	31.988	0.00	0.85	16	SLD	0.01	0.85	0.09	22.545								

Maschio n. 207S (ver. sismiche)

Xg=7.30 <m> Yg=3.94 <m> L=7.55 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	7.55	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.00	-38489.80	-117.87	---	---	---	---	---	---	8538.47
								0.42	-35104.90	-29.47	---	---	---	---	---	---	7874.53
3	SLV							0.00	-38548.30	-117.87	---	---	---	---	---	---	8549.79
								0.42	-35122.00	-29.47	---	---	---	---	---	---	7877.92
5	SLV							0.00	-34988.70	-117.87	---	---	---	---	---	---	7851.43
								0.42	-31615.30	-29.47	---	---	---	---	---	---	7172.47
7	SLV							0.00	-35047.20	-117.87	---	---	---	---	---	---	7863.05
								0.42	-31632.40	-29.47	---	---	---	---	---	---	7175.96
9	SLV							0.00	-37196.20	-117.87	---	---	---	---	---	---	8286.71
								0.42	-33863.60	-29.47	---	---	---	---	---	---	7626.83
11	SLV							0.00	-36145.90	-117.87	---	---	---	---	---	---	8080.49
								0.42	-32816.70	-29.47	---	---	---	---	---	---	7416.19
13	SLV							0.00	-37391.10	-117.87	---	---	---	---	---	---	8324.80
								0.42	-33920.60	-29.47	---	---	---	---	---	---	7638.26
15	SLV							0.00	-36340.80	-117.87	---	---	---	---	---	---	8118.88
								0.42	-32873.70	-29.47	---	---	---	---	---	---	7427.71

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-38489.80	6254.27	128931.00	1591.85	29203.10
1	SLV	0.42	-35104.90	5172.91	118905.00	1601.60	28276.80
1	SLV	0.85	-32072.30	4901.20	109708.00	1591.85	27420.40
3	SLV	0.00	-38548.30	4755.07	129102.00	1251.95	29218.80
3	SLV	0.42	-35122.00	5225.51	118957.00	1258.15	28281.60
3	SLV	0.85	-32130.80	5819.23	109887.00	1251.95	27437.10
5	SLV	0.00	-34988.70	-4755.07	118557.00	1251.95	28244.50
5	SLV	0.42	-31615.30	-5225.51	108304.00	1258.15	27289.00
5	SLV	0.85	-28571.20	-5819.23	98837.20	1251.95	26397.10
7	SLV	0.00	-35047.20	-6254.27	118732.00	1591.85	28260.70
7	SLV	0.42	-31632.40	-5172.91	108357.00	1601.60	27293.90
7	SLV	0.85	-28629.70	-4901.20	99021.00	1591.85	26414.50
9	SLV	0.00	-37196.20	4150.05	125129.00	4790.64	28852.60
9	SLV	0.42	-33863.60	1472.09	115165.00	4817.76	27929.40
9	SLV	0.85	-30778.70	78.02	105723.00	4790.64	27046.80
11	SLV	0.00	-36145.90	847.25	122015.00	4688.67	28564.90
11	SLV	0.42	-32816.70	-1647.44	111984.00	4714.72	27633.10
11	SLV	0.85	-29728.40	-3138.10	102460.00	4688.67	26739.70
13	SLV	0.00	-37391.10	-847.25	125704.00	4688.67	28905.70
13	SLV	0.42	-33920.60	1647.44	115338.00	4714.72	27945.50
13	SLV	0.85	-30973.60	3138.10	106326.00	4688.67	27103.40
15	SLV	0.00	-36340.80	-4150.05	122595.00	4790.64	28618.50
15	SLV	0.42	-32873.70	-1472.09	112158.00	4817.76	27649.30
15	SLV	0.85	-29923.30	-78.02	103067.00	4790.64	26796.90

Verifiche deformazioni

Relazione di calcolo

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.85	0.07	28.664	0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.85	0.07	29.073	0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.85	0.06	30.945
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.85	0.07	30.275	0.00	0.85	10	SLD	0.00	0.85	0.05	37.408	0.00	0.85	12	SLD	0.00	0.85	0.05	39.699
0.00	0.85	14	SLD	0.00	0.85	0.05	37.921	0.00	0.85	16	SLD	0.00	0.85	0.05	37.903								

Maschio n. 208S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=15.76 <m> L=15.17 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N ₁ <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.00	-88712.90	-236.83	---	---	---	---	---	---	19312.30
								0.42	-82836.80	-59.21	---	---	---	---	---	---	18210.40
3	SLV							0.00	-86934.80	-236.83	---	---	---	---	---	---	18981.50
								0.42	-81041.30	-59.21	---	---	---	---	---	---	17868.60
5	SLV							0.00	-88021.40	-236.83	---	---	---	---	---	---	19183.90
								0.42	-82186.50	-59.21	---	---	---	---	---	---	18086.90
7	SLV							0.00	-86243.30	-236.83	---	---	---	---	---	---	18852.20
								0.42	-80391.10	-59.21	---	---	---	---	---	---	17744.30
9	SLV							0.00	-90545.40	-236.83	---	---	---	---	---	---	19650.80
								0.42	-84703.90	-59.21	---	---	---	---	---	---	18563.20
11	SLV							0.00	-90337.90	-236.83	---	---	---	---	---	---	19612.60
								0.42	-84508.80	-59.21	---	---	---	---	---	---	18526.50
13	SLV							0.00	-84618.30	-236.83	---	---	---	---	---	---	18547.10
								0.42	-78719.00	-59.21	---	---	---	---	---	---	17423.20
15	SLV							0.00	-84410.80	-236.83	---	---	---	---	---	---	18508.00
								0.42	-78524.00	-59.21	---	---	---	---	---	---	17385.60

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-88712.90	-3096.56	585935.00	2392.28	61664.60
1	SLV	0.42	-82836.80	-3847.23	552503.00	2400.28	60139.90
1	SLV	0.85	-75818.40	-5130.00	511571.00	2392.28	58266.60
3	SLV	0.00	-86934.80	-7224.37	575899.00	2188.59	61207.20
3	SLV	0.42	-81041.30	-6437.89	542135.00	2142.16	59666.30
3	SLV	0.85	-74040.30	-5364.07	501028.00	2188.60	57782.40
5	SLV	0.00	-88021.40	7224.37	582040.00	2188.59	61487.10
5	SLV	0.42	-82186.50	6437.89	548756.00	2142.16	59968.80
5	SLV	0.85	-75126.90	5364.07	507479.00	2188.60	58078.80
7	SLV	0.00	-86243.30	3096.56	571977.00	2392.28	61028.40
7	SLV	0.42	-80391.10	3847.23	538362.00	2400.28	59493.80
7	SLV	0.85	-73348.80	5130.00	496908.00	2392.28	57593.00
9	SLV	0.00	-90545.40	5331.54	596205.00	7665.34	62132.40
9	SLV	0.42	-84703.90	2775.01	563208.00	7609.44	60628.50
9	SLV	0.85	-77650.90	-1183.99	522363.00	7665.34	58761.50
11	SLV	0.00	-90337.90	8427.82	595046.00	7604.23	62079.60
11	SLV	0.42	-84508.80	5860.55	562093.00	7532.00	60577.70
11	SLV	0.85	-77443.40	1964.23	521144.00	7604.24	58705.70
13	SLV	0.00	-84618.30	-8427.82	562719.00	7604.23	60606.20
13	SLV	0.42	-78719.00	-5860.55	528619.00	7532.00	59048.10
13	SLV	0.85	-71723.80	-1964.23	487188.00	7604.24	57145.40
15	SLV	0.00	-84410.80	-5331.54	561533.00	7665.34	60552.10
15	SLV	0.42	-78524.00	-2775.01	527479.00	7609.44	58995.80
15	SLV	0.85	-71516.30	1183.99	485942.00	7665.34	57088.00

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.85	0.09	22.087	0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.85	0.08	25.102	0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.85	0.10	19.579
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.85	0.08	23.881	0.00	0.85	10	SLD	0.01	0.85	0.09	21.394	0.00	0.85	12	SLD	0.01	0.85	0.10	20.041
0.00	0.85	14	SLD	0.00	0.85	0.03	73.597	0.00	0.85	16	SLD	0.00	0.85	0.02	101.417								

Maschio n. 209S (ver. sismiche)

Xg=17.09 <m> Yg=9.43 <m> L=3.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	25.00	0.75		115	7.00			0.38	0.00	1.00	3.00	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					114	7.00												
					117	7.00												
					116	7.00												
					118	7.00												
					119	7.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{ax} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.42	-16318.90	6.09	---	---	---	---	---	---	1568.34
3	SLV							0.42	-15821.30	6.09	---	---	---	---	---	---	1534.46
5	SLV							0.42	-17928.30	6.09	---	---	---	---	---	---	1671.92
7	SLV							0.42	-17430.60	6.09	---	---	---	---	---	---	1640.87
9	SLV							0.42	-17462.70	6.09	---	---	---	---	---	---	1642.90
11	SLV							0.42	-17945.50	6.09	---	---	---	---	---	---	1672.98
13	SLV							0.42	-15804.00	6.09	---	---	---	---	---	---	1533.26
15	SLV							0.42	-16286.80	6.09	---	---	---	---	---	---	1566.18

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-16981.50	223.06	20118.90	664.82	8108.78
1	SLV	0.42	-16318.90	-58.60	19572.90	661.91	7974.90
1	SLV	0.85	-15655.50	-342.04	19006.70	664.82	7838.55
3	SLV	0.00	-16490.90	-862.52	19716.50	904.14	8009.87
3	SLV	0.42	-15821.30	-452.51	19150.00	903.49	7872.85
3	SLV	0.85	-15164.90	-94.01	18575.50	904.14	7736.18
5	SLV	0.00	-18581.70	862.52	21357.70	904.14	8423.36
5	SLV	0.42	-17928.30	452.51	20865.50	903.49	8296.34
5	SLV	0.85	-17255.70	94.01	20339.30	904.14	8163.55
7	SLV	0.00	-18091.20	-223.06	20990.00	664.82	8328.19
7	SLV	0.42	-17430.60	58.60	20478.10	661.91	8198.29
7	SLV	0.85	-16765.20	342.04	19942.80	664.82	8065.31
9	SLV	0.00	-18113.90	1713.39	21007.30	2579.04	8332.62
9	SLV	0.42	-17462.70	579.85	20503.40	2572.76	8204.66
9	SLV	0.85	-16787.90	-478.79	19961.40	2579.04	8069.89
11	SLV	0.00	-18593.90	1905.23	21366.80	2650.83	8425.72
11	SLV	0.42	-17945.50	733.18	20878.80	2645.23	8299.73
11	SLV	0.85	-17268.00	-347.97	20349.00	2650.83	8165.99
13	SLV	0.00	-16478.70	-1905.23	19706.30	2650.83	8007.39
13	SLV	0.42	-15804.00	-733.18	19135.10	2645.23	7869.28
13	SLV	0.85	-15152.70	347.97	18564.60	2650.83	7733.61
15	SLV	0.00	-16958.80	-1713.39	20100.50	2579.04	8104.22
15	SLV	0.42	-16286.80	-579.85	19545.90	2572.76	7968.35
15	SLV	0.85	-15632.80	478.79	18986.90	2579.04	7833.83

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.75	0.07	27.115
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.75	0.07	28.396
0.00	0.85	14	SLD	0.01	0.75	0.13	14.980
0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.75	0.07	28.336
0.00	0.85	10	SLD	0.01	0.75	0.15	13.081
0.00	0.85	16	SLD	0.01	0.75	0.13	15.518
0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.75	0.09	21.239
0.00	0.85	12	SLD	0.01	0.75	0.16	12.498

Maschio n. 210S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=11.76 <m> L=23.17 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75			100	14.00	0.38	12.35	1.00	1.50		34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						101	14.00											
						103	14.00											
						102	14.00											
						104	14.00											
						105	14.00											
						107	14.00											

Relazione di calcolo

								106	14.00										
								109	14.00										
								108	14.00										
								110	14.00										
								112	14.00										
								111	14.00										
								113	14.00										
								115	14.00										
								114	14.00										
								117	14.00										
								116	14.00										
								118	14.00										
								119	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							0.42	-133501.00	90.43	---	---	---	---	---	---	29126.00
3	SLV							0.42	-133155.00	90.43	---	---	---	---	---	---	29061.40
5	SLV							0.42	-110837.00	90.43	---	---	---	---	---	---	24780.20
7	SLV							0.42	-110490.00	90.43	---	---	---	---	---	---	24711.90
9	SLV							0.42	-125973.00	90.43	---	---	---	---	---	---	27709.70
11	SLV							0.42	-119174.00	90.43	---	---	---	---	---	---	26407.30
13	SLV							0.42	-124818.00	90.43	---	---	---	---	---	---	27489.90
15	SLV							0.42	-118019.00	90.43	---	---	---	---	---	---	26183.80

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{sd} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.00	-141355.00	-6353.94	1416830.00	1517.49	95673.40
1	SLV	0.42	-133501.00	-8328.64	1349700.00	1542.41	93671.20
1	SLV	0.85	-121661.00	-7636.30	1245900.00	1499.85	90568.90
3	SLV	0.00	-140917.00	-1102.23	1413120.00	6224.07	95562.70
3	SLV	0.42	-133155.00	621.96	1346700.00	6270.16	93581.90
3	SLV	0.85	-121222.00	4180.74	1242000.00	6206.43	90452.00
5	SLV	0.00	-118711.00	1102.23	1219570.00	6224.07	89779.50
5	SLV	0.42	-110837.00	-621.96	1148320.00	6270.16	87637.10
5	SLV	0.85	-99016.80	-4180.74	1038790.00	6206.43	84319.00
7	SLV	0.00	-118273.00	6353.94	1215640.00	1517.49	89661.60
7	SLV	0.42	-110490.00	8328.64	1145150.00	1542.41	87541.60
7	SLV	0.85	-98578.50	7636.30	1034660.00	1499.85	84193.50
9	SLV	0.00	-133941.00	-9871.27	1353490.00	12196.60	93784.40
9	SLV	0.42	-125973.00	-16073.70	1284070.00	12311.80	91711.00
9	SLV	0.85	-114247.00	-20213.40	1179340.00	12137.80	88571.10
11	SLV	0.00	-127148.00	-7634.42	1294390.00	13608.60	92019.60
11	SLV	0.42	-119174.00	-13761.70	1223710.00	13730.10	89903.80
11	SLV	0.85	-107453.00	-19176.70	1117280.00	13549.80	86700.30
13	SLV	0.00	-132480.00	7634.42	1340870.00	13608.60	93407.70
13	SLV	0.42	-124818.00	13761.70	1273880.00	13730.10	91406.40
13	SLV	0.85	-112786.00	19176.70	1166080.00	13549.80	88172.10
15	SLV	0.00	-125687.00	9871.27	1281550.00	12196.60	91635.60
15	SLV	0.42	-118019.00	16073.70	1213360.00	12311.80	89593.10
15	SLV	0.85	-105992.00	20213.40	1103800.00	12137.80	86292.60

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	2	SLD	0.01	0.75	0.09	22.620
0.00	0.85	8	SLD	0.01	0.75	0.07	27.916
0.00	0.85	14	SLD	0.00	0.75	0.06	33.166

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	4	SLD	0.01	0.75	0.09	21.625
0.00	0.85	10	SLD	0.00	0.75	0.05	39.081
0.00	0.85	16	SLD	0.00	0.75	0.05	42.844

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.00	0.85	6	SLD	0.01	0.75	0.08	26.659
0.00	0.85	12	SLD	0.00	0.75	0.05	40.883

Maschio n. 301S (ver. sismiche)

Xg=0.49 <m> Yg=0.17 <m> L=0.90 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		312	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							344	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
----	-----	-------------	-------------------------	----------------------------	----------------------------	-------------------------	------------------------	-----------	------------	--------------------------	------------------------	------------------------	-----------	---	----------------	-------------	--------------

Relazione di calcolo

1	SLV						3.04	-3421.59	115.68	---	---	---	---	---	---	783.54
3	SLV						3.04	-3811.20	115.68	---	---	---	---	---	---	863.64
5	SLV						3.04	-4254.88	115.68	---	---	---	---	---	---	952.60
7	SLV						3.04	-4644.48	115.68	---	---	---	---	---	---	1028.71
9	SLV						3.04	-3258.70	115.68	---	---	---	---	---	---	749.49
11	SLV						3.04	-3508.69	115.68	---	---	---	---	---	---	801.61
13	SLV						3.04	-4557.39	115.68	---	---	---	---	---	---	1011.86
15	SLV						3.04	-4807.37	115.68	---	---	---	---	---	---	1059.99

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-3734.50	120.78	1526.43	65.32	2162.08
1	SLV	3.04	-3421.59	0.00	1410.37	301.99	2100.91
3	SLV	0.85	-4420.26	183.53	1773.24	94.95	2290.43
3	SLV	3.04	-3811.20	0.00	1554.55	441.12	2176.81
5	SLV	0.85	-4548.32	-183.53	1818.18	94.95	2313.60
5	SLV	3.04	-4254.88	-0.00	1714.67	441.12	2260.14
7	SLV	0.85	-5234.09	-120.78	2052.65	65.32	2433.98
7	SLV	3.04	-4644.48	-0.00	1851.68	301.99	2330.86
9	SLV	0.85	-3219.28	-58.94	1334.17	262.68	2060.40
9	SLV	3.04	-3258.70	0.00	1349.09	120.42	2068.35
11	SLV	0.85	-3463.43	-150.24	1426.01	271.57	2109.19
11	SLV	3.04	-3508.69	0.00	1442.89	343.35	2118.11
13	SLV	0.85	-5505.16	150.24	2142.47	271.57	2479.95
13	SLV	3.04	-4557.39	-0.00	1821.35	343.35	2315.24
15	SLV	0.85	-5749.31	58.94	2221.98	262.68	2520.63
15	SLV	3.04	-4807.37	-0.00	1907.97	120.42	2359.80

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.15	13.122
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.15	12.928
0.85	5.22	14	SLD	0.04	4.27	0.09	22.913

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.13	15.760
0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	17.110
0.85	5.22	16	SLD	0.05	4.27	0.12	16.180

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.05	4.27	0.13	15.872
0.85	5.22	12	SLD	0.03	4.27	0.08	25.514

Maschio n. 302S (ver. sismiche)

Xg=3.81 <m> Yg=0.17 <m> L=1.50 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{tk} <daN/cm ² >	f _{td SLU} <daN/cm ² >	f _{td SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		314	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						342	14.00											
						315	14.00	200	14.00									
						341	14.00											
						316	14.00	200	14.00									
						361	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2,ax} <daN>	ΣN _{2,dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-9411.82	192.80	---	---	---	---	---	---	2026.72
3	SLV							3.04	-9616.66	192.80	---	---	---	---	---	---	2063.57
5	SLV							3.04	-9805.08	192.80	---	---	---	---	---	---	2097.20
7	SLV							3.04	-10009.90	192.80	---	---	---	---	---	---	2133.46
9	SLV							3.04	-9310.48	192.80	---	---	---	---	---	---	2008.37
11	SLV							3.04	-9428.46	192.80	---	---	---	---	---	---	2029.72
13	SLV							3.04	-9993.28	192.80	---	---	---	---	---	---	2130.53
15	SLV							3.04	-10111.30	192.80	---	---	---	---	---	---	2151.29

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-9730.03	635.39	6251.51	128.09	4225.42
1	SLV	3.04	-9411.82	55.67	6080.15	735.32	4172.80
3	SLV	0.85	-9878.33	588.73	6330.61	115.88	4249.73
3	SLV	3.04	-9616.66	47.88	6190.72	682.72	4206.75
5	SLV	0.85	-9889.15	-588.73	6336.36	115.88	4251.49
5	SLV	3.04	-9805.08	-47.88	6291.60	682.72	4237.74
7	SLV	0.85	-10037.50	-635.39	6414.94	128.09	4275.65

Relazione di calcolo

7	SLV	3.04	-10009.90	-55.67	6400.39	735.32	4271.17
9	SLV	0.85	-9612.70	261.38	6188.59	56.94	4206.10
9	SLV	3.04	-9310.48	28.51	6025.11	300.38	4155.90
11	SLV	0.85	-9660.43	-105.85	6214.23	16.25	4213.97
11	SLV	3.04	-9428.46	-2.56	6089.17	125.03	4175.57
13	SLV	0.85	-10107.10	105.85	6451.65	16.25	4286.94
13	SLV	3.04	-9993.28	2.56	6391.58	125.03	4268.47
15	SLV	0.85	-10154.80	-261.38	6476.76	56.94	4294.67
15	SLV	3.04	-10111.30	-28.51	6453.86	300.38	4287.62

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.15	13.665	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.12	16.125	0.85	5.22	6	SLD	0.05	4.27	0.13	15.650
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.16	12.817	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	17.021	0.85	5.22	12	SLD	0.04	4.27	0.09	23.312
0.85	5.22	14	SLD	0.04	4.27	0.10	19.923	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	15.039								

Maschio n. 303S (ver. sismiche)

Xg=7.41 <m> Yg=0.17 <m> L=1.49 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.85	5.22	50.00	4.27		318	14.00	200	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							359	14.00										
					319	14.00	203	14.00										
							358	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-8548.14	191.52	---	---	---	---	---	---	1866.12
3	SLV							3.04	-8635.73	191.52	---	---	---	---	---	---	1882.44
5	SLV							3.04	-8506.61	191.52	---	---	---	---	---	---	1858.36
7	SLV							3.04	-8594.20	191.52	---	---	---	---	---	---	1874.71
9	SLV							3.04	-8431.42	191.52	---	---	---	---	---	---	1844.29
11	SLV							3.04	-8418.96	191.52	---	---	---	---	---	---	1841.95
13	SLV							3.04	-8723.39	191.52	---	---	---	---	---	---	1898.71
15	SLV							3.04	-8710.93	191.52	---	---	---	---	---	---	1896.40

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-8221.92	688.07	5378.45	186.32	3952.95
1	SLV	3.04	-8548.14	2.88	5561.04	1145.36	4009.48
3	SLV	0.85	-8869.61	646.54	5738.68	215.60	4064.41
3	SLV	3.04	-8635.73	6.52	5609.67	1070.29	4024.52
5	SLV	0.85	-8399.12	-646.54	5477.93	215.60	3983.75
5	SLV	3.04	-8506.61	-6.52	5537.93	1070.29	4002.32
7	SLV	0.85	-9046.82	-688.07	5835.62	186.32	4094.37
7	SLV	3.04	-8594.20	-2.88	5586.64	1145.36	4017.39
9	SLV	0.85	-7528.29	269.40	4982.40	11.49	3830.00
9	SLV	3.04	-8431.42	-4.66	5495.98	457.46	3989.34
11	SLV	0.85	-7581.45	-130.98	5013.13	109.09	3839.56
11	SLV	3.04	-8418.96	-7.48	5489.02	207.23	3987.19
13	SLV	0.85	-9687.29	130.98	6180.20	109.09	4200.89
13	SLV	3.04	-8723.39	7.48	5658.16	207.23	4039.51
15	SLV	0.85	-9740.45	-269.40	6208.39	11.49	4209.61
15	SLV	3.04	-8710.93	4.66	5651.28	457.46	4037.39

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	14.101	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.12	16.375	0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.13	15.355
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.15	13.076	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.13	15.617	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.11	18.745
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.790	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.414								

Maschio n. 304S (ver. sismiche)

Xg=10.95 <m> Yg=0.17 <m> L=1.30 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		322	14.00	203	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						355	14.00											
					323	14.00	203	14.00										
						354	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-9580.44	167.09	---	---	---	---	---	---	2005.07
3	SLV							3.04	-9830.04	167.09	---	---	---	---	---	---	2046.89
5	SLV							3.04	-9234.63	167.09	---	---	---	---	---	---	1946.27
7	SLV							3.04	-9484.23	167.09	---	---	---	---	---	---	1988.82
9	SLV							3.04	-9168.20	167.09	---	---	---	---	---	---	1934.86
11	SLV							3.04	-9064.46	167.09	---	---	---	---	---	---	1916.96
13	SLV							3.04	-10000.20	167.09	---	---	---	---	---	---	2075.09
15	SLV							3.04	-9896.47	167.09	---	---	---	---	---	---	2057.93

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-9183.59	346.71	5037.51	2.43	3783.43
1	SLV	3.04	-9580.44	-0.86	5213.19	897.21	3846.04
3	SLV	0.85	-9366.05	313.18	5118.71	15.68	3812.34
3	SLV	3.04	-9830.04	-2.92	5321.90	769.64	3884.90
5	SLV	0.85	-8718.33	-313.18	4827.12	15.68	3708.68
5	SLV	3.04	-9234.63	2.92	5060.30	769.64	3791.54
7	SLV	0.85	-8900.79	-346.71	4910.20	2.43	3738.17
7	SLV	3.04	-9484.23	0.86	5170.92	897.21	3830.96
9	SLV	0.85	-8807.88	154.87	4867.98	28.18	3723.18
9	SLV	3.04	-9168.20	2.87	5030.63	462.64	3780.98
11	SLV	0.85	-8668.30	-43.10	4804.21	32.16	3700.55
11	SLV	3.04	-9064.46	4.01	4984.09	37.41	3764.43
13	SLV	0.85	-9416.08	43.10	5140.85	32.16	3820.23
13	SLV	3.04	-10000.20	-4.01	5395.23	37.41	3911.18
15	SLV	0.85	-9276.50	-154.87	5078.95	28.18	3798.18
15	SLV	3.04	-9896.47	-2.87	5350.60	462.64	3895.18

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.05	4.27	0.13	15.898
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.15	13.316
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.825
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.11	17.630
0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	17.020
0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	14.872
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.13	14.861
0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.11	18.331

Maschio n. 305S (ver. sismiche)

Xg=14.33 <m> Yg=0.17 <m> L=1.26 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		325	14.00	203	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						352	14.00											
					326	14.00	204	14.00										
						351	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-4347.53	161.95	---	---	---	---	---	---	1004.01
3	SLV							3.04	-4675.99	161.95	---	---	---	---	---	---	1073.13
5	SLV							3.04	-4945.79	161.95	---	---	---	---	---	---	1129.20
7	SLV							3.04	-5274.25	161.95	---	---	---	---	---	---	1196.60
9	SLV							3.04	-4173.73	161.95	---	---	---	---	---	---	967.06
11	SLV							3.04	-4353.21	161.95	---	---	---	---	---	---	1005.22
13	SLV							3.04	-5268.57	161.95	---	---	---	---	---	---	1195.44

Relazione di calcolo

15	SLV						3.04	-5448.05	161.95	---	---	---	---	---	---	1231.88
----	-----	--	--	--	--	--	------	----------	--------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	---------

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-6867.56	706.79	3805.47	268.15	3327.86
1	SLV	3.04	-4347.53	-98.74	2530.11	813.05	2852.12
3	SLV	0.85	-7629.92	754.06	4163.64	307.67	3458.91
3	SLV	3.04	-4675.99	-123.57	2704.29	669.53	2918.53
5	SLV	0.85	-6313.60	-754.06	3537.15	307.67	3229.30
5	SLV	3.04	-4945.79	123.57	2845.59	669.53	2971.97
7	SLV	0.85	-7075.97	-706.79	3904.66	268.15	3364.19
7	SLV	3.04	-5274.25	98.74	3015.42	813.05	3035.75
9	SLV	0.85	-5784.25	140.35	3274.41	20.50	3132.21
9	SLV	3.04	-4173.73	8.03	2436.98	461.58	2816.35
11	SLV	0.85	-5618.06	-297.90	3190.65	152.24	3101.11
11	SLV	3.04	-4353.21	74.73	2533.14	16.81	2853.28
13	SLV	0.85	-8325.47	297.90	4479.22	152.24	3574.29
13	SLV	3.04	-5268.57	-74.73	3012.51	16.81	3034.66
15	SLV	0.85	-8159.28	-140.35	4404.79	20.50	3547.06
15	SLV	3.04	-5448.05	-8.03	3104.33	461.58	3068.96

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.05	4.27	0.12	16.301	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.11	17.844	0.85	5.22	6	SLD	0.05	4.27	0.13	15.795
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.13	15.111	0.85	5.22	10	SLD	0.04	4.27	0.10	19.432	0.85	5.22	12	SLD	0.04	4.27	0.10	20.524
0.85	5.22	14	SLD	0.04	4.27	0.08	24.026	0.85	5.22	16	SLD	0.04	4.27	0.10	20.195								

Maschio n. 306S (ver. sismiche)

Xg=20.89 <m> Yg=0.17 <m> L=8.27 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{yk} <daN/cm ² >	f _{yk} SLV <daN/cm ² >	f _{yk} SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		328	14.00	204	14.00	2.13	7.94	0.96	8.22	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						349	14.00											
					328	14.00	205	14.00										
					329	14.00	205	14.00										
						348	14.00											
					330	14.00	205	14.00										
						347	14.00											
					331	14.00	205	14.00										
						346	14.00											
					332	14.00	205	14.00										
						340	14.00											
					333	14.00	205	14.00										
						339	14.00											
					334	14.00	205	14.00										
						338	14.00											
					335	14.00	205	14.00										
						337	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-24169.80	1062.98	---	---	---	---	---	---	5652.23
3	SLV							3.04	-25294.50	1062.98	---	---	---	---	---	---	5896.23
5	SLV							3.04	-24119.00	1062.98	---	---	---	---	---	---	5641.17
7	SLV							3.04	-25243.70	1062.98	---	---	---	---	---	---	5885.24
9	SLV							3.04	-22839.90	1062.98	---	---	---	---	---	---	5361.52
11	SLV							3.04	-22824.70	1062.98	---	---	---	---	---	---	5358.17
13	SLV							3.04	-26588.80	1062.98	---	---	---	---	---	---	6174.95
15	SLV							3.04	-26573.50	1062.98	---	---	---	---	---	---	6171.68

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-44163.20	25831.00	161066.00	10733.10	32522.90
1	SLV	3.04	-24169.80	9094.68	93487.90	9763.13	26707.10
3	SLV	0.85	-46648.20	25233.70	168848.00	9761.81	33174.60
3	SLV	3.04	-25294.50	9181.68	97523.70	8737.56	27067.50
5	SLV	0.85	-44808.50	-25233.70	163100.00	9761.81	32693.40
5	SLV	3.04	-24119.00	-9181.68	93304.90	8737.56	26690.70

Relazione di calcolo

7	SLV	0.85	-47293.50	-25831.00	170847.00	10733.10	33341.70
7	SLV	3.04	-25243.70	-9094.68	97342.00	9763.13	27051.30
9	SLV	0.85	-41489.80	8655.09	152541.00	4692.99	31806.90
9	SLV	3.04	-22839.90	2596.46	88679.60	4484.38	26274.70
11	SLV	0.85	-41683.40	-6664.32	153164.00	1455.47	31859.30
11	SLV	3.04	-22824.70	-2886.46	88624.30	1065.83	26269.70
13	SLV	0.85	-49773.30	6664.32	178441.00	1455.47	33976.40
13	SLV	3.04	-26588.80	2886.46	102134.00	1065.83	27476.30
15	SLV	0.85	-49966.90	-8655.09	179028.00	4692.99	34025.50
15	SLV	3.04	-26573.50	-2596.46	102080.00	4484.38	27471.50

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.05	4.27	0.12	16.593	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.12	16.233	0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.14	14.656
0.85	5.22	8	SLD	0.05	4.27	0.13	15.565	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	13.819	0.85	5.22	12	SLD	0.06	4.27	0.15	13.148
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.14	14.180	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.386								

Maschio n. 307S (ver. sismiche)

Xg=0.69 <m> Yg=7.72 <m> L=1.30 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		200	0.00	202	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-4158.72	167.09	---	---	---	---	---	---	966.19
3	SLV							3.04	-3890.24	167.09	---	---	---	---	---	---	908.25
5	SLV							3.04	-5861.32	167.09	---	---	---	---	---	---	1319.34
7	SLV							3.04	-5592.83	167.09	---	---	---	---	---	---	1265.29
9	SLV							3.04	-5067.87	167.09	---	---	---	---	---	---	1157.83
11	SLV							3.04	-5578.64	167.09	---	---	---	---	---	---	1262.41
13	SLV							3.04	-4172.91	167.09	---	---	---	---	---	---	969.23
15	SLV							3.04	-4683.69	167.09	---	---	---	---	---	---	1077.70

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-8433.75	1391.38	4696.07	1531.94	3662.21
1	SLV	3.04	-4158.72	-133.75	2512.08	1148.31	2875.05
3	SLV	0.85	-7843.85	1311.92	4418.72	1406.46	3563.94
3	SLV	3.04	-3890.24	-131.74	2361.44	1013.26	2818.28
5	SLV	0.85	-5682.07	-1311.92	3336.63	1406.46	3177.98
5	SLV	3.04	-5861.32	131.74	3430.28	1013.26	3211.75
7	SLV	0.85	-5092.17	-1391.38	3023.41	1531.94	3064.23
7	SLV	3.04	-5592.83	133.75	3289.74	1148.31	3161.03
9	SLV	0.85	-8158.89	537.93	4567.80	649.90	3616.75
9	SLV	3.04	-5067.87	-43.17	3010.35	549.32	3059.45
11	SLV	0.85	-7333.38	-273.06	4172.52	231.62	3476.67
11	SLV	3.04	-5578.64	36.48	3282.27	99.15	3158.33
13	SLV	0.85	-6192.54	273.06	3601.46	231.62	3273.22
13	SLV	3.04	-4172.91	-36.48	2520.00	99.15	2878.02
15	SLV	0.85	-5367.03	-537.93	3170.31	649.90	3117.75
15	SLV	3.04	-4683.69	43.17	2802.02	549.32	2982.92

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.651	0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.15	13.652	0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.16	12.766
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.18	11.414	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	18.690	0.85	5.22	12	SLD	0.04	4.27	0.09	22.464
0.85	5.22	14	SLD	0.04	4.27	0.10	19.081	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	15.272								

Maschio n. 308S (ver. sismiche)

Relazione di calcolo

Xg=5.17 <m> Yg=7.72 <m> L=5.26 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		200	0.00	202	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					203	0.00	206	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-19301.40	676.09	---	---	---	---	---	---	4434.08
3	SLV							3.04	-19092.80	676.09	---	---	---	---	---	---	4390.34
5	SLV							3.04	-20528.40	676.09	---	---	---	---	---	---	4689.51
7	SLV							3.04	-20319.80	676.09	---	---	---	---	---	---	4646.31
9	SLV							3.04	-19974.20	676.09	---	---	---	---	---	---	4574.53
11	SLV							3.04	-20342.30	676.09	---	---	---	---	---	---	4650.97
13	SLV							3.04	-19278.90	676.09	---	---	---	---	---	---	4429.37
15	SLV							3.04	-19647.00	676.09	---	---	---	---	---	---	4506.35

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{zd} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-30779.80	16714.80	70483.60	7462.24	21386.50
1	SLV	3.04	-19301.40	961.30	46646.50	6676.36	18209.80
3	SLV	0.85	-29712.30	15798.90	68389.40	7641.25	21111.20
3	SLV	3.04	-19092.80	1409.11	46186.40	6844.23	18146.90
5	SLV	0.85	-33638.60	-15798.90	75967.40	7641.25	22106.70
5	SLV	3.04	-20528.40	-1409.11	49333.60	6844.23	18575.30
7	SLV	0.85	-32571.00	-16714.80	73940.70	7462.24	21840.50
7	SLV	3.04	-20319.80	-961.30	48879.20	6676.36	18513.70
9	SLV	0.85	-33025.90	6403.51	74807.20	1967.18	21954.30
9	SLV	3.04	-19974.20	-390.78	48124.00	1748.31	18411.10
11	SLV	0.85	-33883.50	-3350.60	76428.80	2563.86	22167.40
11	SLV	3.04	-20342.30	-1101.90	48928.20	2307.86	18520.30
13	SLV	0.85	-29467.40	3350.60	67905.50	2563.86	21047.50
13	SLV	3.04	-19278.90	1101.90	46597.00	2307.86	18203.00
15	SLV	0.85	-30325.00	-6403.51	69594.40	1967.18	21269.60
15	SLV	3.04	-19647.00	390.78	47406.80	1748.31	18313.50

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <cm>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.15	13.455
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.17	11.780
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.961
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <cm>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.14	14.306
0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	17.956
0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	15.020
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <cm>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.16	12.884
0.85	5.22	12	SLD	0.04	4.27	0.10	19.556

Maschio n. 309S (ver. sismiche)

Xg=11.85 <m> Yg=7.72 <m> L=5.23 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	206	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <cm>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-21479.70	672.24	---	---	---	---	---	---	4882.58
3	SLV							3.04	-20949.80	672.24	---	---	---	---	---	---	4773.87
5	SLV							3.04	-21570.60	672.24	---	---	---	---	---	---	4901.18
7	SLV							3.04	-21040.80	672.24	---	---	---	---	---	---	4792.56
9	SLV							3.04	-22129.70	672.24	---	---	---	---	---	---	5015.14
11	SLV							3.04	-22156.90	672.24	---	---	---	---	---	---	5020.68
13	SLV							3.04	-20363.50	672.24	---	---	---	---	---	---	4652.87
15	SLV							3.04	-20390.80	672.24	---	---	---	---	---	---	4658.51

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{zd}	Vu
----	-----	----	---	----------------	----	-----------------	----

		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daN>
1	SLV	0.85	-33909.60	13615.30	75969.20	7224.72	22095.10
1	SLV	3.04	-21479.70	1583.87	51071.80	6308.73	18781.90
3	SLV	0.85	-32849.50	12995.90	73979.00	7632.35	21832.10
3	SLV	3.04	-20949.80	1406.05	49934.60	6736.20	18627.50
5	SLV	0.85	-37431.60	-12995.90	82403.30	7632.35	22947.10
5	SLV	3.04	-21570.60	-1406.05	51266.30	6736.20	18808.20
7	SLV	0.85	-36371.60	-13615.30	80495.60	7224.72	22694.00
7	SLV	3.04	-21040.80	-1583.87	50130.20	6308.73	18654.10
9	SLV	0.85	-36379.10	5024.08	80509.10	1549.17	22695.80
9	SLV	3.04	-22129.70	744.87	52458.30	1244.30	18969.50
11	SLV	0.85	-37435.70	-2959.27	82410.40	2907.95	22948.00
11	SLV	3.04	-22156.90	-152.11	52516.30	2669.18	18977.30
13	SLV	0.85	-32845.50	2959.27	73971.40	2907.95	21831.10
13	SLV	3.04	-20363.50	152.11	48669.00	2669.18	18455.30
15	SLV	0.85	-33902.10	-5024.08	75955.30	1549.17	22093.20
15	SLV	3.04	-20390.80	-744.87	48728.00	1244.30	18463.30

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	14.463	0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.13	14.905	0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.15	12.922
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.16	12.505	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	16.415	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.12	16.151
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.12	16.715	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	15.098								

Maschio n. 310S (ver. sismiche)

Xg=0.39 <m> Yg=10.99 <m> L=0.70 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{ax}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >	<daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	275	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					287	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
1	SLV							3.04	-3100.06	89.97	---	---	---	---	---	---	699.17
3	SLV							3.04	-3120.57	89.97	---	---	---	---	---	---	703.29
5	SLV							3.04	-3451.76	89.97	---	---	---	---	---	---	768.91
7	SLV							3.04	-3472.27	89.97	---	---	---	---	---	---	772.92
9	SLV							3.04	-3199.22	89.97	---	---	---	---	---	---	719.03
11	SLV							3.04	-3304.73	89.97	---	---	---	---	---	---	739.99
13	SLV							3.04	-3267.59	89.97	---	---	---	---	---	---	732.63
15	SLV							3.04	-3373.10	89.97	---	---	---	---	---	---	753.48

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	Vu
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daN>
1	SLV	0.85	-5127.96	375.31	1504.25	448.84	2066.13
1	SLV	3.04	-3100.06	-0.00	978.84	295.75	1718.87
3	SLV	0.85	-4729.46	351.45	1408.18	382.20	2002.65
3	SLV	3.04	-3120.57	-0.00	984.61	232.55	1722.73
5	SLV	0.85	-3272.39	-351.45	1027.02	382.20	1751.06
5	SLV	3.04	-3451.76	0.00	1076.48	232.55	1783.95
7	SLV	0.85	-2873.89	-375.31	914.61	448.84	1675.69
7	SLV	3.04	-3472.27	0.00	1082.09	295.75	1787.67
9	SLV	0.85	-4943.42	148.78	1460.20	235.73	2036.98
9	SLV	3.04	-3199.22	-0.00	1006.65	184.59	1737.47
11	SLV	0.85	-4386.75	-69.25	1322.75	13.58	1946.40
11	SLV	3.04	-3304.73	0.00	1035.99	26.10	1757.04
13	SLV	0.85	-3615.10	69.25	1120.89	13.58	1813.38
13	SLV	3.04	-3267.59	-0.00	1025.69	26.10	1750.17
15	SLV	0.85	-3058.43	-148.78	967.10	235.73	1711.00
15	SLV	3.04	-3373.10	0.00	1054.88	184.59	1769.60

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.499	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.929	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.18	11.232

Relazione di calcolo

0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.19	10.328	0.85	5.22	10	SLD	0.04	4.27	0.11	19.012	0.85	5.22	12	SLD	0.04	4.27	0.09	21.410
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.415	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.593								

Maschio n. 311S (ver. sismiche)

Xg=3.79 <m> Yg=10.99 <m> L=0.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²	f _d SLU <daN/cm²	f _d SLV <daN/cm²	τ ₀ <daN/cm²	τ _{0d} SLU <daN/cm²	τ _{0d} SLV <daN/cm²
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	278	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					290	14.00												
					202	14.00	279	14.00										
					329	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-6806.31	102.83	---	---	---	---	---	---	1381.68
3	SLV							3.04	-6710.38	102.83	---	---	---	---	---	---	1366.65
5	SLV							3.04	-6827.19	102.83	---	---	---	---	---	---	1384.93
7	SLV							3.04	-6731.26	102.83	---	---	---	---	---	---	1369.93
9	SLV							3.04	-6925.53	102.83	---	---	---	---	---	---	1400.18
11	SLV							3.04	-6931.79	102.83	---	---	---	---	---	---	1401.15
13	SLV							3.04	-6605.77	102.83	---	---	---	---	---	---	1350.12
15	SLV							3.04	-6612.04	102.83	---	---	---	---	---	---	1351.11

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-6325.98	123.74	2088.25	128.60	2433.20
1	SLV	3.04	-6806.31	-17.01	2210.69	174.41	2505.25
3	SLV	0.85	-6238.15	129.54	2065.31	132.40	2419.80
3	SLV	3.04	-6710.38	-16.82	2186.64	173.60	2491.03
5	SLV	0.85	-7410.95	-129.54	2357.57	132.40	2593.10
5	SLV	3.04	-6827.19	16.82	2215.89	173.60	2508.33
7	SLV	0.85	-7323.12	-123.74	2336.73	128.60	2580.52
7	SLV	3.04	-6731.26	17.01	2191.89	174.41	2494.13
9	SLV	0.85	-6808.19	28.33	2211.16	32.81	2505.53
9	SLV	3.04	-6925.53	-5.40	2240.29	53.54	2522.81
11	SLV	0.85	-7133.68	-47.65	2291.22	45.49	2553.19
11	SLV	3.04	-6931.79	4.75	2241.83	50.86	2523.73
13	SLV	0.85	-6515.42	47.65	2137.15	45.49	2461.87
13	SLV	3.04	-6605.77	-4.75	2160.19	50.86	2475.43
15	SLV	0.85	-6840.91	-28.33	2219.31	32.81	2510.36
15	SLV	3.04	-6612.04	5.40	2161.78	53.54	2476.36

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.730	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	12.040	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.647
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.20	10.182	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	18.284	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.11	18.138
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.809	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	15.084								

Maschio n. 312S (ver. sismiche)

Xg=6.62 <m> Yg=10.99 <m> L=0.75 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²	f _d SLU <daN/cm²	f _d SLV <daN/cm²	τ ₀ <daN/cm²	τ _{0d} SLU <daN/cm²	τ _{0d} SLV <daN/cm²
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	281	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					331	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-6803.40	96.40	---	---	---	---	---	---	1359.92
3	SLV							3.04	-6724.95	96.40	---	---	---	---	---	---	1348.12
5	SLV							3.04	-6872.46	96.40	---	---	---	---	---	---	1370.23

7	SLV						3.04	-6794.00	96.40	---	---	---	---	---	---	1358.51
9	SLV						3.04	-6919.10	96.40	---	---	---	---	---	---	1377.15
11	SLV						3.04	-6939.82	96.40	---	---	---	---	---	---	1380.21
13	SLV						3.04	-6657.59	96.40	---	---	---	---	---	---	1337.92
15	SLV						3.04	-6678.31	96.40	---	---	---	---	---	---	1341.07

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-4753.89	3.93	1533.02	168.74	2094.37
1	SLV	3.04	-6803.40	-0.00	2039.88	396.56	2410.32
3	SLV	0.85	-4714.63	3.91	1522.40	173.31	2087.85
3	SLV	3.04	-6724.95	0.00	2022.18	407.14	2398.99
5	SLV	0.85	-4727.62	-3.91	1525.92	173.31	2090.01
5	SLV	3.04	-6872.46	-0.00	2055.34	407.14	2420.25
7	SLV	0.85	-4688.36	-3.93	1515.28	168.74	2083.48
7	SLV	3.04	-6794.00	0.00	2037.77	396.56	2408.97
9	SLV	0.85	-4790.50	1.20	1542.89	43.69	2100.43
9	SLV	3.04	-6919.10	-0.00	2065.72	102.91	2426.93
11	SLV	0.85	-4782.62	-1.15	1540.76	58.92	2099.13
11	SLV	3.04	-6939.82	-0.00	2070.32	138.20	2429.89
13	SLV	0.85	-4659.63	1.15	1507.47	58.92	2078.68
13	SLV	3.04	-6657.59	0.00	2006.88	138.20	2389.22
15	SLV	0.85	-4651.75	-1.20	1505.33	43.69	2077.37
15	SLV	3.04	-6678.31	0.00	2011.60	102.91	2392.23

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.886
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.19	10.497
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.12	16.847

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	12.027
0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	17.552
0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.13	15.042

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.18	10.825
0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.12	17.063

Maschio n. 313S (ver. sismiche)

Xg=9.39 <m> Yg=10.99 <m> L=0.70 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d _l <cm>	S _{sx}	d _s <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		206	14.00	283	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					333	14.00												
					206	14.00	284	14.00										
					334	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-5849.16	89.97	---	---	---	---	---	---	1192.29
3	SLV							3.04	-5813.40	89.97	---	---	---	---	---	---	1186.64
5	SLV							3.04	-5808.91	89.97	---	---	---	---	---	---	1185.93
7	SLV							3.04	-5773.15	89.97	---	---	---	---	---	---	1180.26
9	SLV							3.04	-5876.80	89.97	---	---	---	---	---	---	1196.64
11	SLV							3.04	-5864.72	89.97	---	---	---	---	---	---	1194.74
13	SLV							3.04	-5757.60	89.97	---	---	---	---	---	---	1177.78
15	SLV							3.04	-5745.52	89.97	---	---	---	---	---	---	1175.86

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-4158.85	-1.68	1264.50	158.94	1908.08
1	SLV	3.04	-5849.16	-8.37	1669.21	354.50	2176.31
3	SLV	0.85	-4140.39	-1.89	1259.73	163.22	1904.94
3	SLV	3.04	-5813.40	-7.95	1661.30	362.97	2170.98
5	SLV	0.85	-4155.85	1.89	1263.73	163.22	1907.57
5	SLV	3.04	-5808.91	7.95	1660.30	362.97	2170.31
7	SLV	0.85	-4137.39	1.68	1258.96	158.94	1904.43
7	SLV	3.04	-5773.15	8.37	1652.36	354.50	2164.97
9	SLV	0.85	-4179.35	-0.19	1269.79	41.18	1911.56
9	SLV	3.04	-5876.80	-3.15	1675.30	93.51	2180.43
11	SLV	0.85	-4178.45	0.88	1269.56	55.47	1911.41
11	SLV	3.04	-5864.72	1.75	1672.64	121.74	2178.63

Relazione di calcolo

13	SLV	0.85	-4117.79	-0.88	1253.89	55.47	1901.09
13	SLV	3.04	-5757.60	-1.75	1648.90	121.74	2162.64
15	SLV	0.85	-4116.89	0.19	1253.65	41.18	1900.94
15	SLV	3.04	-5745.52	3.15	1646.21	93.51	2160.83

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	12.108	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	12.046	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.708
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.19	10.583	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	16.766	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.13	15.656
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.13	15.906	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.726								

Maschio n. 314S (ver. sismiche)

Xg=12.44 <m> Yg=10.99 <m> L=0.95 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		206	14.00	286	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					336	14.00												
					206	14.00												
					337	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-6199.63	122.11	---	---	---	---	---	---	1326.40
3	SLV							3.04	-6242.95	122.11	---	---	---	---	---	---	1334.10
5	SLV							3.04	-6460.62	122.11	---	---	---	---	---	---	1372.44
7	SLV							3.04	-6503.94	122.11	---	---	---	---	---	---	1380.00
9	SLV							3.04	-6240.43	122.11	---	---	---	---	---	---	1333.65
11	SLV							3.04	-6318.73	122.11	---	---	---	---	---	---	1347.51
13	SLV							3.04	-6384.84	122.11	---	---	---	---	---	---	1359.15
15	SLV							3.04	-6463.14	122.11	---	---	---	---	---	---	1372.88

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-7378.07	274.25	2903.15	88.89	2868.96
1	SLV	3.04	-6199.63	-45.39	2520.17	536.60	2682.22
3	SLV	0.85	-7426.24	281.27	2918.15	92.40	2876.33
3	SLV	3.04	-6242.95	-43.53	2534.79	543.10	2689.32
5	SLV	0.85	-6372.16	-281.27	2578.16	92.40	2710.37
5	SLV	3.04	-6460.62	43.53	2607.63	543.10	2724.68
7	SLV	0.85	-6420.32	-274.25	2594.23	88.89	2718.17
7	SLV	3.04	-6503.94	45.39	2622.00	536.60	2731.67
9	SLV	0.85	-6969.81	71.63	2773.94	21.35	2805.67
9	SLV	3.04	-6240.43	-16.42	2533.94	151.11	2688.90
11	SLV	0.85	-6668.03	-95.03	2676.07	33.03	2757.96
11	SLV	3.04	-6318.73	10.25	2560.27	172.80	2701.68
13	SLV	0.85	-7130.36	95.03	2825.19	33.03	2830.73
13	SLV	3.04	-6384.84	-10.25	2582.39	172.80	2712.42
15	SLV	0.85	-6828.59	-71.63	2728.39	21.35	2783.45
15	SLV	3.04	-6463.14	16.42	2608.47	151.11	2725.09

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	12.107	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.787	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.571
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.19	10.714	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.13	15.776	0.85	5.22	12	SLD	0.06	4.27	0.14	14.329
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.13	14.819	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.443								

Maschio n. 315S (ver. sismiche)

Xg=14.29 <m> Yg=10.99 <m> L=0.35 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Relazione di calcolo

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		206	14.00			2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					338	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-2585.06	44.99	---	---	---	---	---	---	540.79
3	SLV							3.04	-2561.62	44.99	---	---	---	---	---	---	536.83
5	SLV							3.04	-2046.46	44.99	---	---	---	---	---	---	445.51
7	SLV							3.04	-2023.02	44.99	---	---	---	---	---	---	441.16
9	SLV							3.04	-2423.90	44.99	---	---	---	---	---	---	513.24
11	SLV							3.04	-2262.32	44.99	---	---	---	---	---	---	484.80
13	SLV							3.04	-2345.76	44.99	---	---	---	---	---	---	499.59
15	SLV							3.04	-2184.18	44.99	---	---	---	---	---	---	470.75

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-2945.01	115.45	419.55	175.01	1091.20
1	SLV	3.04	-2585.06	-0.00	378.55	67.61	1036.37
3	SLV	0.85	-3053.57	112.59	431.36	169.06	1107.20
3	SLV	3.04	-2561.62	-0.00	375.78	56.20	1032.69
5	SLV	0.85	-4001.30	-112.59	523.34	169.06	1238.15
5	SLV	3.04	-2046.46	0.00	311.86	56.20	948.42
7	SLV	0.85	-4109.86	-115.45	532.61	175.01	1252.28
7	SLV	3.04	-2023.02	0.00	308.81	67.61	944.41
9	SLV	0.85	-3188.06	38.97	445.62	61.52	1126.71
9	SLV	3.04	-2423.90	-0.00	359.27	37.59	1010.86
11	SLV	0.85	-3504.95	-29.44	477.64	41.69	1171.40
11	SLV	3.04	-2262.32	0.00	339.36	0.44	984.61
13	SLV	0.85	-3549.92	29.44	482.00	41.69	1177.60
13	SLV	3.04	-2345.76	-0.00	349.71	0.44	998.25
15	SLV	0.85	-3866.81	-38.97	511.49	61.52	1220.43
15	SLV	3.04	-2184.18	0.00	329.52	37.59	971.67

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <cm>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.228
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	11.039
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.15	13.595

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <cm>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.793
0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	14.094
0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.702

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <cm>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.650
0.85	5.22	12	SLD	0.07	4.27	0.16	12.844

Maschio n. 316S (ver. sismiche)

Xg=14.66 <m> Yg=10.99 <m> L=0.40 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	0	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-2686.80	51.41	---	---	---	---	---	---	572.00
3	SLV							3.04	-2623.20	51.41	---	---	---	---	---	---	560.76
5	SLV							3.04	-3207.99	51.41	---	---	---	---	---	---	659.87
7	SLV							3.04	-3144.39	51.41	---	---	---	---	---	---	649.55
9	SLV							3.04	-2943.43	51.41	---	---	---	---	---	---	616.20
11	SLV							3.04	-3099.78	51.41	---	---	---	---	---	---	642.24
13	SLV							3.04	-2731.41	51.41	---	---	---	---	---	---	579.82
15	SLV							3.04	-2887.76	51.41	---	---	---	---	---	---	606.77

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-4232.42	138.77	648.56	199.65	1369.74
1	SLV	3.04	-2686.80	0.00	457.60	70.81	1141.82

Relazione di calcolo

3	SLV	0.85	-4412.01	155.57	667.33	226.55	1393.81
3	SLV	3.04	-2623.20	0.00	448.61	97.92	1131.45
5	SLV	0.85	-2982.25	-155.57	498.18	226.55	1188.77
5	SLV	3.04	-3207.99	0.00	527.89	97.92	1223.43
7	SLV	0.85	-3161.84	-138.77	521.91	199.65	1216.42
7	SLV	3.04	-3144.39	0.00	519.63	70.81	1213.76
9	SLV	0.85	-3585.34	16.15	575.04	19.09	1279.27
9	SLV	3.04	-2943.43	0.00	492.96	19.88	1182.70
11	SLV	0.85	-3210.29	-72.16	528.19	108.77	1223.78
11	SLV	3.04	-3099.78	0.00	513.79	70.50	1206.94
13	SLV	0.85	-4183.97	72.16	643.38	108.77	1363.18
13	SLV	3.04	-2731.41	0.00	463.85	70.50	1149.03
15	SLV	0.85	-3808.92	-16.15	601.49	19.09	1311.24
15	SLV	3.04	-2887.76	0.00	485.41	19.88	1173.96

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.315	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.875	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.574
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	10.969	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	13.978	0.85	5.22	12	SLD	0.07	4.27	0.16	12.681
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.15	13.535	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.572								

Maschio n. 317S (ver. sismiche)

Xg=17.44 <m> Yg=10.99 <m> L=1.50 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{xx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<cm>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	0	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					205	0.00	0	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
1	SLV							3.04	-13757.40	192.80	---	---	---	---	---	---	2742.31
3	SLV							3.04	-13377.00	192.80	---	---	---	---	---	---	2685.23
5	SLV							3.04	-13753.70	192.80	---	---	---	---	---	---	2741.76
7	SLV							3.04	-13373.40	192.80	---	---	---	---	---	---	2684.67
9	SLV							3.04	-14199.90	192.80	---	---	---	---	---	---	2807.37
11	SLV							3.04	-14198.80	192.80	---	---	---	---	---	---	2807.21
13	SLV							3.04	-12932.00	192.80	---	---	---	---	---	---	2617.09
15	SLV							3.04	-12930.90	192.80	---	---	---	---	---	---	2616.92

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{ed}	Vu
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daN>
1	SLV	0.85	-17245.20	1736.39	9648.10	1036.37	5319.02
1	SLV	3.04	-13757.40	-256.06	8226.93	865.45	4842.29
3	SLV	0.85	-16230.40	1805.79	9262.33	997.17	5184.84
3	SLV	3.04	-13377.00	-300.84	8055.69	829.88	4787.43
5	SLV	0.85	-16636.90	-1805.79	9419.57	997.17	5239.00
5	SLV	3.04	-13753.70	300.84	8225.29	829.88	4841.76
7	SLV	0.85	-15622.10	-1736.39	9020.17	1036.37	5102.71
7	SLV	3.04	-13373.40	256.06	8054.01	865.45	4786.90
9	SLV	0.85	-18216.20	415.66	9995.91	370.37	5444.32
9	SLV	3.04	-14199.90	-8.89	8422.11	313.59	4905.34
11	SLV	0.85	-18033.70	-646.99	9932.13	239.69	5420.99
11	SLV	3.04	-14198.80	158.18	8421.63	195.01	4905.18
13	SLV	0.85	-14833.60	646.99	8694.12	239.69	4994.25
13	SLV	3.04	-12932.00	-158.18	7851.26	195.01	4722.43
15	SLV	0.85	-14651.10	-415.66	8616.69	370.37	4968.81
15	SLV	3.04	-12930.90	8.89	7850.75	313.59	4722.27

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.417	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.18	11.411	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.696
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	11.188	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.13	15.553	0.85	5.22	12	SLD	0.06	4.27	0.15	13.494
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.15	13.080	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	13.793								

Maschio n. 318S (ver. sismiche)

Xg=24.13 <m> Yg=10.99 <m> L=1.80 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₃	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLV}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		205	0.00	0	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-15851.10	231.36	---	---	---	---	---	---	3191.66
3	SLV							3.04	-15808.70	231.36	---	---	---	---	---	---	3185.18
5	SLV							3.04	-16686.80	231.36	---	---	---	---	---	---	3317.13
7	SLV							3.04	-16644.40	231.36	---	---	---	---	---	---	3310.87
9	SLV							3.04	-16193.10	231.36	---	---	---	---	---	---	3243.52
11	SLV							3.04	-16443.80	231.36	---	---	---	---	---	---	3281.08
13	SLV							3.04	-16051.80	231.36	---	---	---	---	---	---	3222.17
15	SLV							3.04	-16302.50	231.36	---	---	---	---	---	---	3259.96

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-15205.40	2034.53	11130.40	1500.92	5620.72
1	SLV	3.04	-15851.10	79.20	11490.00	1192.58	5715.65
3	SLV	0.85	-15174.20	2077.44	11112.80	1510.25	5616.09
3	SLV	3.04	-15808.70	84.91	11466.70	1201.62	5709.46
5	SLV	0.85	-19037.00	-2077.44	13129.20	1510.25	6162.66
5	SLV	3.04	-16686.80	-84.91	11941.70	1201.62	5836.22
7	SLV	0.85	-19005.80	-2034.53	13114.30	1500.92	6158.44
7	SLV	3.04	-16644.40	-79.20	11919.10	1192.58	5830.16
9	SLV	0.85	-16582.90	545.28	11886.30	436.12	5821.36
9	SLV	3.04	-16193.10	15.09	11676.70	344.06	5765.29
11	SLV	0.85	-17732.40	-688.31	12485.10	467.23	5983.64
11	SLV	3.04	-16443.80	-34.14	11811.90	374.20	5801.41
13	SLV	0.85	-16478.90	688.31	11830.70	467.23	5806.45
13	SLV	3.04	-16051.80	34.14	11599.80	374.20	5744.83
15	SLV	0.85	-17628.40	-545.28	12432.10	436.12	5969.14
15	SLV	3.04	-16302.50	-15.09	11735.90	344.06	5781.08

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.15	13.770
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	10.967
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.17	11.667

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.741
0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.15	12.971
0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.16	12.799

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.09	4.27	0.21	9.627
0.85	5.22	12	SLD	0.08	4.27	0.19	10.449

Maschio n. 319S (ver. sismiche)

Xg=17.77 <m> Yg=23.34 <m> L=0.97 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		256	14.00		2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					0	14.00											
					255	14.00	249	14.00									

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-8584.53	124.68	---	---	---	---	---	---	1726.43
3	SLV							3.04	-8485.61	124.68	---	---	---	---	---	---	1711.32
5	SLV							3.04	-9824.24	124.68	---	---	---	---	---	---	1906.39
7	SLV							3.04	-9725.32	124.68	---	---	---	---	---	---	1892.67
9	SLV							3.04	-9133.83	124.68	---	---	---	---	---	---	1808.33
11	SLV							3.04	-9505.75	124.68	---	---	---	---	---	---	1861.83
13	SLV							3.04	-8804.11	124.68	---	---	---	---	---	---	1759.58

Relazione di calcolo

15	SLV						3.04	-9176.02	124.68	---	---	---	---	---	---	1814.48
----	-----	--	--	--	--	--	------	----------	--------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	---------

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-10716.00	515.35	3928.52	387.29	3382.24
1	SLV	3.04	-8584.53	-136.02	3349.27	264.94	3086.29
3	SLV	0.85	-10633.50	544.37	3907.96	413.50	3371.27
3	SLV	3.04	-8485.61	-151.00	3319.95	289.59	3071.86
5	SLV	0.85	-11641.80	-544.37	4148.82	413.50	3503.00
5	SLV	3.04	-9824.24	151.00	3698.38	289.59	3261.69
7	SLV	0.85	-11559.20	-515.35	4129.95	387.29	3492.40
7	SLV	3.04	-9725.32	136.02	3671.77	264.94	3248.04
9	SLV	0.85	-11136.30	110.59	4030.88	76.44	3437.59
9	SLV	3.04	-9133.83	-18.09	3508.15	42.09	3165.20
11	SLV	0.85	-11414.00	-207.32	4096.38	163.79	3473.68
11	SLV	3.04	-9505.75	68.02	3611.93	124.27	3217.54
13	SLV	0.85	-10861.20	207.32	3964.32	163.79	3401.46
13	SLV	3.04	-8804.11	-68.02	3413.58	124.27	3118.07
15	SLV	0.85	-11138.90	-110.59	4031.51	76.44	3437.93
15	SLV	3.04	-9176.02	18.09	3520.07	42.09	3171.18

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.11	4.27	0.26	7.788	0.85	5.22	4	SLD	0.12	4.27	0.29	6.834	0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.14	13.945
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.14	13.866	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	18.030	0.85	5.22	12	SLD	0.03	4.27	0.07	26.957
0.85	5.22	14	SLD	0.10	4.27	0.24	8.508	0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.17	11.745								

Maschio n. 320S (ver. sismiche)

Xg=23.03 <m> Yg=23.34 <m> L=4.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{xx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{yk} <daN/cm ² >	f _{yk} SLV <daN/cm ² >	f _{yk} SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		254	14.00	246	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					0	14.00												
					253	14.00	245	14.00										
					252	14.00	244	14.00										
					251	14.00	243	14.00										
					250	14.00	242	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _c	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-22713.40	514.14	---	---	---	---	---	---	4965.85
3	SLV							3.04	-22253.50	514.14	---	---	---	---	---	---	4879.44
5	SLV							3.04	-25343.20	514.14	---	---	---	---	---	---	5448.77
7	SLV							3.04	-24883.30	514.14	---	---	---	---	---	---	5365.70
9	SLV							3.04	-24170.40	514.14	---	---	---	---	---	---	5235.76
11	SLV							3.04	-24959.30	514.14	---	---	---	---	---	---	5379.47
13	SLV							3.04	-22637.40	514.14	---	---	---	---	---	---	4951.61
15	SLV							3.04	-23426.30	514.14	---	---	---	---	---	---	5098.66

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-31656.60	11866.50	52240.90	5070.93	17100.80
1	SLV	3.04	-22713.40	3089.56	39726.80	4495.14	15067.80
3	SLV	0.85	-30376.40	12705.10	50557.90	5897.74	16824.90
3	SLV	3.04	-22253.50	3573.76	39035.50	5375.07	14955.80
5	SLV	0.85	-37743.40	-12705.10	59747.40	5897.74	18356.20
5	SLV	3.04	-25343.20	-3573.76	43590.20	5375.07	15693.00
7	SLV	0.85	-36463.20	-11866.50	58236.60	5070.93	18099.40
7	SLV	3.04	-24883.30	-3089.56	42925.60	4495.14	15585.50
9	SLV	0.85	-35280.50	2288.08	56808.70	267.29	17858.90
9	SLV	3.04	-24170.40	192.51	41886.10	13.98	15417.30
11	SLV	0.85	-37106.60	-5083.40	59000.40	3023.31	18228.90
11	SLV	3.04	-24959.30	-1806.48	43035.70	2947.09	15603.30
13	SLV	0.85	-31013.20	5083.40	51399.60	3023.31	16962.70
13	SLV	3.04	-22637.40	1806.48	39612.90	2947.09	15049.30

Relazione di calcolo

15	SLV	0.85	-32839.20	-2288.08	53763.50	267.29	17351.80
15	SLV	3.04	-23426.30	-192.51	40789.30	13.98	15239.80

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.763	0.85	5.22	4	SLD	0.09	4.27	0.21	9.628	0.85	5.22	6	SLD	0.11	4.27	0.25	8.081
0.85	5.22	8	SLD	0.09	4.27	0.21	9.364	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	14.384	0.85	5.22	12	SLD	0.08	4.27	0.20	10.064
0.85	5.22	14	SLD	0.08	4.27	0.18	11.191	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.415								

Maschio n. 321S (ver. sismiche)

Xg=0.04 <m> Yg=4.34 <m> L=8.35 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>	
0.85	5.22	50.00	4.27		200	14.00	301	14.00	2.13	7.55	0.93	7.98	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					303	14.00												
					200	14.00	300	14.00										
					304	14.00												
					200	14.00	299	14.00										
					305	14.00												
					200	14.00	298	14.00										
					306	14.00												
					200	14.00	297	14.00										
					344	14.00												
					200	14.00	296	14.00										
					345	14.00												
					200	14.00	295	14.00										
					307	14.00												
					202	14.00	294	14.00										
					308	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-21476.30	1073.27	---	---	---	---	---	---	5063.92
3	SLV							3.04	-21678.90	1073.27	---	---	---	---	---	---	5108.79
5	SLV							3.04	-23753.30	1073.27	---	---	---	---	---	---	5565.05
7	SLV							3.04	-23956.00	1073.27	---	---	---	---	---	---	5609.31
9	SLV							3.04	-22036.80	1073.27	---	---	---	---	---	---	5187.92
11	SLV							3.04	-22720.00	1073.27	---	---	---	---	---	---	5338.48
13	SLV							3.04	-22712.30	1073.27	---	---	---	---	---	---	5336.79
15	SLV							3.04	-23395.40	1073.27	---	---	---	---	---	---	5486.73

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _y <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-39578.80	12523.30	147934.00	6257.92	31482.10
1	SLV	3.04	-21476.30	5306.17	84567.50	6018.17	26004.10
3	SLV	0.85	-39625.80	479.79	148089.00	1034.14	31495.10
3	SLV	3.04	-21678.90	1603.90	85316.90	1395.36	26071.80
5	SLV	0.85	-47392.90	-479.79	173049.00	1034.14	33571.60
5	SLV	3.04	-23753.30	-1603.90	92936.40	1395.36	26754.90
7	SLV	0.85	-47440.00	-12523.30	173197.00	6257.92	33583.80
7	SLV	3.04	-23956.00	-5306.17	93675.60	6018.17	26820.70
9	SLV	0.85	-42258.80	22023.00	156700.00	9800.11	32214.00
9	SLV	3.04	-22036.80	7206.97	86638.30	8816.71	26190.90
11	SLV	0.85	-44603.00	18122.00	164237.00	7612.49	32840.90
11	SLV	3.04	-22720.00	5133.95	89152.60	6592.65	26416.80
13	SLV	0.85	-42415.70	-18122.00	157208.00	7612.49	32256.30
13	SLV	3.04	-22712.30	-5133.95	89124.40	6592.65	26414.30
15	SLV	0.85	-44760.00	-22023.00	164738.00	9800.11	32882.40
15	SLV	3.04	-23395.40	-7206.97	91628.50	8816.71	26638.30

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.15	13.531	0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.13	15.396	0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.14	14.489
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.16	12.404	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	18.848	0.85	5.22	12	SLD	0.03	4.27	0.08	25.295
0.85	5.22	14	SLD	0.04	4.27	0.09	21.584	0.85	5.22	16	SLD	0.05	4.27	0.12	16.068								

Maschio n. 322S (ver. sismiche)

Xg=0.04 <m> Yg=10.52 <m> L=0.95 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		202	14.00	292	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					310	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-3697.88	122.11	---	---	---	---	---	---	844.95
3	SLV							3.04	-3412.90	122.11	---	---	---	---	---	---	785.49
5	SLV							3.04	-3084.32	122.11	---	---	---	---	---	---	715.76
7	SLV							3.04	-2799.34	122.11	---	---	---	---	---	---	654.27
9	SLV							3.04	-3815.60	122.11	---	---	---	---	---	---	869.24
11	SLV							3.04	-3631.54	122.11	---	---	---	---	---	---	831.20
13	SLV							3.04	-2865.68	122.11	---	---	---	---	---	---	668.67
15	SLV							3.04	-2681.61	122.11	---	---	---	---	---	---	628.59

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-5423.72	293.60	2251.25	407.18	2551.82
1	SLV	3.04	-3697.88	0.00	1605.41	367.13	2234.66
3	SLV	0.85	-5557.75	40.36	2298.65	145.74	2574.82
3	SLV	3.04	-3412.90	0.00	1492.43	195.64	2177.85
5	SLV	0.85	-7017.43	-40.36	2789.19	145.74	2813.12
5	SLV	3.04	-3084.32	-0.00	1359.94	195.64	2110.45
7	SLV	0.85	-7151.46	-293.60	2831.88	407.18	2834.00
7	SLV	3.04	-2799.34	-0.00	1243.10	367.13	2050.20
9	SLV	0.85	-5825.15	472.17	2392.04	518.67	2620.10
9	SLV	3.04	-3815.60	0.00	1651.56	370.24	2257.71
11	SLV	0.85	-6303.27	371.98	2555.07	352.79	2699.16
11	SLV	3.04	-3631.54	0.00	1579.27	201.41	2221.56
13	SLV	0.85	-6271.92	-371.98	2544.54	352.79	2694.05
13	SLV	3.04	-2865.68	-0.00	1270.46	201.41	2064.38
15	SLV	0.85	-6750.03	-472.17	2702.85	518.67	2771.00
15	SLV	3.04	-2681.61	-0.00	1194.31	370.24	2024.78

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.607
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.19	10.514
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.747
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.16	12.173
0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.11	18.737
0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.687
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.17	11.535
0.85	5.22	12	SLD	0.04	4.27	0.09	21.799

Maschio n. 323S (ver. sismiche)

Xg=7.30 <m> Yg=0.83 <m> L=1.32 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Z _i <m>	Z _f <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₃ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	200	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-5183.09	169.67	---	---	---	---	---	---	1183.34
3	SLV							3.04	-5676.96	169.67	---	---	---	---	---	---	1284.36
5	SLV							3.04	-5446.60	169.67	---	---	---	---	---	---	1237.50
7	SLV							3.04	-5940.46	169.67	---	---	---	---	---	---	1337.43
9	SLV							3.04	-4699.14	169.67	---	---	---	---	---	---	1082.37
11	SLV							3.04	-4778.19	169.67	---	---	---	---	---	---	1099.00
13	SLV							3.04	-6345.36	169.67	---	---	---	---	---	---	1417.83
15	SLV							3.04	-6424.41	169.67	---	---	---	---	---	---	1433.37

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	Vu
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daN>
1	SLV	0.85	-8717.35	439.29	4913.85	415.47	3743.75
1	SLV	3.04	-5183.09	-37.73	3124.03	322.77	3113.84
3	SLV	0.85	-8356.16	-150.56	4743.60	196.54	3684.32
3	SLV	3.04	-5676.96	15.72	3390.72	108.34	3209.30
5	SLV	0.85	-8728.81	150.56	4919.21	196.54	3745.62
5	SLV	3.04	-5446.60	-15.72	3267.00	108.34	3165.13
7	SLV	0.85	-8367.63	-439.29	4749.05	415.47	3686.22
7	SLV	3.04	-5940.46	37.73	3530.82	322.77	3259.09
9	SLV	0.85	-9142.74	1026.40	5110.67	1052.85	3812.56
9	SLV	3.04	-4699.14	-92.38	2857.46	750.68	3017.37
11	SLV	0.85	-9146.18	939.78	5112.24	987.18	3813.11
11	SLV	3.04	-4778.19	-85.78	2901.36	686.35	3033.34
13	SLV	0.85	-7938.80	-939.78	4543.28	987.18	3614.43
13	SLV	3.04	-6345.36	85.78	3743.09	686.35	3334.15
15	SLV	0.85	-7942.23	-1026.40	4544.95	1052.85	3615.01
15	SLV	3.04	-6424.41	92.38	3784.11	750.68	3348.61

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	13.963	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.12	16.025	0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.13	15.090
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.15	12.905	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.13	15.627	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.11	18.643
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.11	17.404	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.240								

Maschio n. 324S (ver. sismiche)

Xg=7.30 <m> Yg=3.94 <m> L=2.95 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>	<daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	200	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN _{2sx}	ΣN _{2dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
1	SLV							3.04	-8708.16	379.18	---	---	---	---	---	---	2035.03
3	SLV							3.04	-8699.53	379.18	---	---	---	---	---	---	2033.16
5	SLV							3.04	-8249.78	379.18	---	---	---	---	---	---	1935.00
7	SLV							3.04	-8241.16	379.18	---	---	---	---	---	---	1933.11
9	SLV							3.04	-8557.79	379.18	---	---	---	---	---	---	2002.30
11	SLV							3.04	-8420.27	379.18	---	---	---	---	---	---	1972.30
13	SLV							3.04	-8529.04	379.18	---	---	---	---	---	---	1996.04
15	SLV							3.04	-8391.53	379.18	---	---	---	---	---	---	1966.02

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	Vu
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daN>
1	SLV	0.85	-15419.40	2250.88	20116.70	1038.11	7953.56
1	SLV	3.04	-8708.16	-26.64	12006.70	940.99	6600.94
3	SLV	0.85	-15410.80	-646.70	20107.00	447.57	7951.97
3	SLV	3.04	-8699.53	218.96	11995.60	350.79	6599.03
5	SLV	0.85	-14961.00	646.70	19594.50	447.57	7868.58
5	SLV	3.04	-8249.78	-218.96	11416.50	350.79	6498.30
7	SLV	0.85	-14952.40	-2250.88	19584.60	1038.11	7866.97
7	SLV	3.04	-8241.16	26.64	11405.30	940.99	6496.35
9	SLV	0.85	-15269.00	5069.93	19945.90	2564.72	7925.78
9	SLV	3.04	-8557.79	-380.50	11813.60	2241.49	6567.45
11	SLV	0.85	-15131.50	4588.68	19789.30	2387.55	7900.30
11	SLV	3.04	-8420.27	-438.19	11636.50	2064.43	6536.67
13	SLV	0.85	-15240.30	-4588.68	19913.20	2387.55	7920.46
13	SLV	3.04	-8529.04	438.19	11776.60	2064.43	6561.03
15	SLV	0.85	-15102.80	-5069.93	19756.50	2564.72	7894.96
15	SLV	3.04	-8391.53	380.50	11599.50	2241.49	6530.21

Verifiche deformazioni

Relazione di calcolo

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	14.489	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.12	16.177	0.85	5.22	6	SLD	0.06	4.27	0.13	14.951
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.15	13.074	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	16.066	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.11	18.332
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.12	17.054	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.347								

Maschio n. 325S (ver. sismiche)

Xg=7.30 <m> Yg=7.09 <m> L=1.25 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		203	0.00	200	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-4822.47	160.67	---	---	---	---	---	---	1102.84
3	SLV							3.04	-4411.53	160.67	---	---	---	---	---	---	1016.87
5	SLV							3.04	-4017.51	160.67	---	---	---	---	---	---	933.05
7	SLV							3.04	-3606.57	160.67	---	---	---	---	---	---	844.16
9	SLV							3.04	-5020.17	160.67	---	---	---	---	---	---	1143.66
11	SLV							3.04	-4778.68	160.67	---	---	---	---	---	---	1093.75
13	SLV							3.04	-3650.36	160.67	---	---	---	---	---	---	853.70
15	SLV							3.04	-3408.87	160.67	---	---	---	---	---	---	800.86

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-8183.11	256.65	4374.59	109.76	3533.45
1	SLV	3.04	-4822.47	-72.51	2757.09	7.16	2931.83
3	SLV	0.85	-8623.42	-303.02	4568.02	489.73	3604.84
3	SLV	3.04	-4411.53	-10.98	2542.18	399.08	2849.56
5	SLV	0.85	-5757.04	303.02	3231.96	489.73	3110.84
5	SLV	3.04	-4017.51	10.98	2332.61	399.08	2768.39
7	SLV	0.85	-6197.35	-256.65	3448.99	109.76	3191.70
7	SLV	3.04	-3606.57	72.51	2110.39	7.16	2681.11
9	SLV	0.85	-6820.30	925.83	3748.74	942.16	3302.71
9	SLV	3.04	-5020.17	-115.07	2859.15	592.26	2970.60
11	SLV	0.85	-6092.48	939.74	3397.69	1056.15	3172.62
11	SLV	3.04	-4778.68	-90.02	2734.37	714.13	2923.17
13	SLV	0.85	-8287.99	-939.74	4421.05	1056.15	3550.58
13	SLV	3.04	-3650.36	90.02	2134.25	714.13	2690.54
15	SLV	0.85	-7560.17	-925.83	4093.60	942.16	3429.91
15	SLV	3.04	-3408.87	115.07	2002.15	592.26	2638.09

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.15	13.584	0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.14	14.367	0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.16	12.755
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.17	11.716	0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.12	16.749	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.11	17.725
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.12	16.557	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	14.171								

Maschio n. 326S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=4.17 <m> L=8.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _d SLU <daN/cmq>	f _d SLV <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d} SLU <daN/cmq>	τ _{0d} SLV <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	203	0.00	2.13	7.55	0.93	7.98	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					204	0.00	206	0.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-22125.80	1028.28	---	---	---	---	---	---	5193.40

3	SLV						3.04	-22359.20	1028.28	---	---	---	---	---	---	5244.57
5	SLV						3.04	-19451.40	1028.28	---	---	---	---	---	---	4601.58
7	SLV						3.04	-19684.70	1028.28	---	---	---	---	---	---	4653.61
9	SLV						3.04	-20917.60	1028.28	---	---	---	---	---	---	4927.25
11	SLV						3.04	-20115.20	1028.28	---	---	---	---	---	---	4749.40
13	SLV						3.04	-21695.30	1028.28	---	---	---	---	---	---	5098.80
15	SLV						3.04	-20893.00	1028.28	---	---	---	---	---	---	4921.82

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-39898.40	9852.01	142006.00	1397.91	30704.30
1	SLV	3.04	-22125.80	4258.61	83094.50	1034.84	25427.20
3	SLV	0.85	-39961.70	1403.00	142203.00	3556.88	30721.40
3	SLV	3.04	-22359.20	2218.96	83913.10	3349.31	25503.50
5	SLV	0.85	-33234.90	-1403.00	120736.00	3556.88	28839.10
5	SLV	3.04	-19451.40	-2218.96	73625.40	3349.31	24535.00
7	SLV	0.85	-33298.20	-9852.01	120942.00	1397.91	28857.40
7	SLV	3.04	-19684.70	-4258.61	74457.80	1034.84	24614.20
9	SLV	0.85	-37492.30	15769.90	134438.00	7934.14	30044.10
9	SLV	3.04	-20917.60	4371.05	78836.10	6959.75	25028.10
11	SLV	0.85	-35493.20	12393.40	128054.00	8581.83	29484.40
11	SLV	3.04	-20115.20	2427.78	75990.50	7654.09	24759.50
13	SLV	0.85	-37703.30	-12393.40	135107.00	8581.83	30102.60
13	SLV	3.04	-21695.30	-2427.78	81580.90	7654.09	25285.70
15	SLV	0.85	-35704.30	-15769.90	128732.00	7934.14	29544.00
15	SLV	3.04	-20893.00	-4371.05	78749.10	6959.75	25019.90

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.02	4.27	0.04	50.646
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.13	15.367
0.85	5.22	14	SLD	0.04	4.27	0.10	19.704

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.01	4.27	0.03	61.760
0.85	5.22	10	SLD	0.04	4.27	0.10	19.592
0.85	5.22	16	SLD	0.05	4.27	0.12	16.041

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.05	4.27	0.13	15.767
0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.12	16.722

Maschio n. 327S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=10.74 <m> L=0.50 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _s <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		204	0.00	206	0.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-3249.59	64.27	---	---	---	---	---	---	695.73
3	SLV							3.04	-3142.96	64.27	---	---	---	---	---	---	676.60
5	SLV							3.04	-3123.08	64.27	---	---	---	---	---	---	673.01
7	SLV							3.04	-3016.45	64.27	---	---	---	---	---	---	653.58
9	SLV							3.04	-3329.72	64.27	---	---	---	---	---	---	709.93
11	SLV							3.04	-3291.77	64.27	---	---	---	---	---	---	703.22
13	SLV							3.04	-2974.27	64.27	---	---	---	---	---	---	645.83
15	SLV							3.04	-2936.32	64.27	---	---	---	---	---	---	638.82

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-4743.18	41.71	937.22	54.87	1636.51
1	SLV	3.04	-3249.59	0.00	695.72	71.91	1409.50
3	SLV	0.85	-5250.99	-28.27	1008.10	28.89	1706.83
3	SLV	3.04	-3142.96	0.00	676.60	56.08	1391.87
5	SLV	0.85	-4798.15	28.27	945.17	28.89	1644.27
5	SLV	3.04	-3123.08	-0.00	673.00	56.08	1388.57
7	SLV	0.85	-5305.96	-41.71	1015.43	54.87	1714.26
7	SLV	3.04	-3016.45	-0.00	653.58	71.91	1370.67
9	SLV	0.85	-4169.98	118.64	850.37	143.50	1553.31
9	SLV	3.04	-3329.72	0.00	709.93	215.69	1422.60
11	SLV	0.85	-4186.47	114.61	852.97	135.71	1555.77
11	SLV	3.04	-3291.77	0.00	703.22	210.94	1416.41

Relazione di calcolo

13	SLV	0.85	-5862.67	-114.61	1085.91	135.71	1787.86
13	SLV	3.04	-2974.27	-0.00	645.83	210.94	1363.53
15	SLV	0.85	-5879.17	-118.64	1087.90	143.50	1789.99
15	SLV	3.04	-2936.32	-0.00	638.82	215.69	1357.07

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.276	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.896	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.669
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	11.060	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	13.963	0.85	5.22	12	SLD	0.07	4.27	0.16	12.764
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.15	13.673	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.713								

Maschio n. 328S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=11.54 <m> L=1.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00		2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					323	14.00											
					0	14.00	268	14.00									
					322	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-9169.98	141.39	---	---	---	---	---	---	1870.20
3	SLV							3.04	-9127.76	141.39	---	---	---	---	---	---	1863.52
5	SLV							3.04	-9145.02	141.39	---	---	---	---	---	---	1866.25
7	SLV							3.04	-9102.80	141.39	---	---	---	---	---	---	1859.57
9	SLV							3.04	-9210.50	141.39	---	---	---	---	---	---	1876.59
11	SLV							3.04	-9203.01	141.39	---	---	---	---	---	---	1875.41
13	SLV							3.04	-9069.76	141.39	---	---	---	---	---	---	1854.32
15	SLV							3.04	-9062.27	141.39	---	---	---	---	---	---	1853.13

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-8977.90	147.29	4047.31	142.71	3387.96
1	SLV	3.04	-9169.98	-29.88	4114.44	355.20	3416.71
3	SLV	0.85	-8533.69	-125.00	3888.94	125.26	3320.52
3	SLV	3.04	-9127.76	-2.68	4099.75	288.63	3410.41
5	SLV	0.85	-8991.15	125.00	4051.96	125.26	3389.95
5	SLV	3.04	-9145.02	2.68	4105.76	288.63	3412.99
7	SLV	0.85	-8546.93	-147.29	3893.72	142.71	3322.55
7	SLV	3.04	-9102.80	29.88	4091.05	355.20	3406.68
9	SLV	0.85	-9500.79	457.17	4228.14	449.23	3465.67
9	SLV	3.04	-9210.50	-50.21	4128.50	1083.04	3422.75
11	SLV	0.85	-9504.76	450.48	4229.50	444.00	3466.25
11	SLV	3.04	-9203.01	-40.44	4125.90	1063.06	3421.63
13	SLV	0.85	-8020.07	-450.48	3700.39	444.00	3240.79
13	SLV	3.04	-9069.76	40.44	4079.52	1063.06	3401.74
15	SLV	0.85	-8024.04	-457.17	3701.87	449.23	3241.41
15	SLV	3.04	-9062.27	50.21	4076.90	1083.04	3400.62

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.528	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.959	0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.764
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	11.161	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	14.430	0.85	5.22	12	SLD	0.07	4.27	0.15	13.010
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.15	13.552	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.701								

Maschio n. 329S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=15.12 <m> L=1.85 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Relazione di calcolo

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00	266	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					320	14.00												
					0	14.00	265	14.00										
					319	14.00												
					0	14.00	264	14.00										
					318	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-14566.00	237.79	---	---	---	---	---	---	3007.94
3	SLV							3.04	-14595.90	237.79	---	---	---	---	---	---	3012.81
5	SLV							3.04	-14829.50	237.79	---	---	---	---	---	---	3050.69
7	SLV							3.04	-14859.40	237.79	---	---	---	---	---	---	3055.51
9	SLV							3.04	-14623.30	237.79	---	---	---	---	---	---	3017.28
11	SLV							3.04	-14702.40	237.79	---	---	---	---	---	---	3030.12
13	SLV							3.04	-14723.00	237.79	---	---	---	---	---	---	3033.46
15	SLV							3.04	-14802.00	237.79	---	---	---	---	---	---	3046.25

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-14651.60	347.51	11180.90	123.59	5630.25
1	SLV	3.04	-14566.00	19.04	11129.40	397.28	5617.21
3	SLV	0.85	-14669.30	-380.71	11191.50	119.24	5632.93
3	SLV	3.04	-14595.90	-51.02	11147.40	425.75	5621.76
5	SLV	0.85	-14853.50	380.71	11301.90	119.24	5660.88
5	SLV	3.04	-14829.50	51.02	11287.60	425.75	5657.25
7	SLV	0.85	-14871.20	-347.51	11312.40	123.59	5663.55
7	SLV	3.04	-14859.40	-19.04	11305.40	397.28	5661.77
9	SLV	0.85	-14701.70	1208.71	11211.00	405.38	5637.87
9	SLV	3.04	-14623.30	111.98	11163.90	1367.45	5625.95
11	SLV	0.85	-14762.30	1218.67	11247.30	404.07	5647.06
11	SLV	3.04	-14702.40	121.57	11211.40	1375.99	5637.97
13	SLV	0.85	-14760.50	-1218.67	11246.30	404.07	5646.79
13	SLV	3.04	-14723.00	-121.57	11223.80	1375.99	5641.09
15	SLV	0.85	-14821.10	-1208.71	11282.50	405.38	5655.97
15	SLV	3.04	-14802.00	-111.98	11271.10	1367.45	5653.09

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.682
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	10.976
0.85	5.22	14	SLD	0.06	4.27	0.15	13.410

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.745
0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.14	14.699
0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.14	13.970

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.19	10.304
0.85	5.22	12	SLD	0.07	4.27	0.16	12.558

Maschio n. 330S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=19.02 <m> L=1.85 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00	262	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					316	14.00												
					0	14.00	261	14.00										
					273	14.00												
					0	14.00	260	14.00										
					272	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-16104.20	237.79	---	---	---	---	---	---	3251.62
3	SLV							3.04	-15852.50	237.79	---	---	---	---	---	---	3212.71
5	SLV							3.04	-16398.70	237.79	---	---	---	---	---	---	3296.65
7	SLV							3.04	-16146.90	237.79	---	---	---	---	---	---	3258.18
9	SLV							3.04	-16501.00	237.79	---	---	---	---	---	---	3312.19
11	SLV							3.04	-16589.30	237.79	---	---	---	---	---	---	3325.54
13	SLV							3.04	-15661.80	237.79	---	---	---	---	---	---	3182.98
15	SLV							3.04	-15750.10	237.79	---	---	---	---	---	---	3196.78

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-18315.00	434.77	13235.30	168.60	6162.38
1	SLV	3.04	-16104.20	18.74	12031.00	280.73	5847.05
3	SLV	0.85	-17609.80	-535.07	12862.90	216.40	6063.58
3	SLV	3.04	-15852.50	21.49	11887.00	353.24	5810.06
5	SLV	0.85	-18621.30	535.07	13393.60	216.40	6204.81
5	SLV	3.04	-16398.70	-21.49	12197.60	353.24	5890.02
7	SLV	0.85	-17916.10	-434.77	13026.00	168.60	6106.70
7	SLV	3.04	-16146.90	-18.74	12055.30	280.73	5853.30
9	SLV	0.85	-19244.90	1601.36	13709.50	634.49	6290.30
9	SLV	3.04	-16501.00	1.46	12255.10	1045.74	5904.89
11	SLV	0.85	-19336.70	1631.45	13755.30	648.83	6302.80
11	SLV	3.04	-16589.30	-10.61	12304.50	1067.49	5917.69
13	SLV	0.85	-16894.30	-1631.45	12473.80	648.83	5961.67
13	SLV	3.04	-15661.80	10.61	11777.00	1067.49	5781.88
15	SLV	0.85	-16986.20	-1601.36	12524.40	634.49	5974.85
15	SLV	3.04	-15750.10	-1.46	11828.10	1045.74	5794.95

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.987	0.85	5.22	4	SLD	0.08	4.27	0.19	10.743	0.85	5.22	6	SLD	0.09	4.27	0.21	9.417
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.20	10.215	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.13	14.901	0.85	5.22	12	SLD	0.07	4.27	0.17	11.962
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.16	12.675	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.723								

Maschio n. 331S (ver. sismiche)

Xg=14.46 <m> Yg=22.69 <m> L=1.30 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cmq>	f _{d SLU} <daN/cmq>	f _{d SLV} <daN/cmq>	τ ₀ <daN/cmq>	τ _{0d SLU} <daN/cmq>	τ _{0d SLV} <daN/cmq>
0.85	5.22	50.00	4.27		0	14.00	258	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
					270	14.00												
					269	14.00	257	14.00										
					0	14.00												

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-9461.22	167.09	---	---	---	---	---	---	1984.92
3	SLV							3.04	-9176.75	167.09	---	---	---	---	---	---	1936.33
5	SLV							3.04	-9470.42	167.09	---	---	---	---	---	---	1986.48
7	SLV							3.04	-9185.96	167.09	---	---	---	---	---	---	1937.91
9	SLV							3.04	-9796.32	167.09	---	---	---	---	---	---	2041.27
11	SLV							3.04	-9799.08	167.09	---	---	---	---	---	---	2041.73
13	SLV							3.04	-8848.09	167.09	---	---	---	---	---	---	1879.34
15	SLV							3.04	-8850.85	167.09	---	---	---	---	---	---	1879.82

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-11921.00	181.19	6178.52	130.96	4196.35
1	SLV	3.04	-9461.22	-37.18	5160.78	82.01	3827.34
3	SLV	0.85	-11715.00	-14.78	6098.44	69.02	4166.71
3	SLV	3.04	-9176.75	51.28	5034.45	24.16	3782.34
5	SLV	0.85	-11917.70	14.78	6177.24	69.02	4195.87
5	SLV	3.04	-9470.42	-51.28	5164.84	24.16	3828.79
7	SLV	0.85	-11711.70	-181.19	6097.14	130.96	4166.23
7	SLV	3.04	-9185.96	37.18	5038.57	82.01	3783.81
9	SLV	0.85	-12160.10	351.59	6270.33	342.58	4230.51
9	SLV	3.04	-9796.32	-145.32	5307.30	185.62	3879.68
11	SLV	0.85	-12159.10	301.67	6269.95	324.00	4230.36
11	SLV	3.04	-9799.08	-149.55	5308.49	168.27	3880.10
13	SLV	0.85	-11473.60	-301.67	6003.36	324.00	4131.69
13	SLV	3.04	-8848.09	149.55	4886.28	168.27	3729.68
15	SLV	0.85	-11472.60	-351.59	6002.96	342.58	4131.54
15	SLV	3.04	-8850.85	145.32	4887.53	185.62	3730.12

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.17	11.605	0.85	5.22	4	SLD	0.09	4.27	0.22	9.248	0.85	5.22	6	SLD	0.10	4.27	0.23	8.768
0.85	5.22	8	SLD	0.10	4.27	0.23	8.661	0.85	5.22	10	SLD	0.02	4.27	0.06	36.144	0.85	5.22	12	SLD	0.05	4.27	0.12	16.179
0.85	5.22	14	SLD	0.09	4.27	0.20	9.812	0.85	5.22	16	SLD	0.08	4.27	0.19	10.261								

Maschio n. 332S (ver. sismiche)

Xg=17.09 <m> Yg=0.72 <m> L=1.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.85	5.22	25.00	4.27		205	0.00	204	0.00	2.13	0.00	1.00	17.08	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
1	SLV							3.04	-2519.38	70.69	---	---	---	---	---	---	283.05
3	SLV							3.04	-2811.45	70.69	---	---	---	---	---	---	311.74
5	SLV							3.04	-2993.75	70.69	---	---	---	---	---	---	329.21
7	SLV							3.04	-3285.82	70.69	---	---	---	---	---	---	356.51
9	SLV							3.04	-2344.66	70.69	---	---	---	---	---	---	265.47
11	SLV							3.04	-2486.97	70.69	---	---	---	---	---	---	279.81
13	SLV							3.04	-3318.23	70.69	---	---	---	---	---	---	359.48
15	SLV							3.04	-3460.54	70.69	---	---	---	---	---	---	372.43

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv	N	M _v	Mu	V _{Ed}	Vu
		<m>	<daN>	<daNm>	<daNm>	<daN>	<daN>
1	SLV	0.85	-1962.06	-28.83	994.07	121.61	1258.06
1	SLV	3.04	-2519.38	-16.88	1245.40	114.13	1366.22
3	SLV	0.85	-1758.39	-272.06	898.79	392.08	1216.14
3	SLV	3.04	-2811.45	11.86	1371.64	296.60	1419.61
5	SLV	0.85	-3758.31	272.06	1754.95	392.08	1580.34
5	SLV	3.04	-2993.75	-11.86	1448.51	296.60	1451.94
7	SLV	0.85	-3554.65	28.83	1675.85	121.61	1547.18
7	SLV	3.04	-3285.82	16.88	1568.63	114.13	1502.28
9	SLV	0.85	-2828.35	360.26	1378.83	373.72	1422.64
9	SLV	3.04	-2344.66	-48.64	1168.09	242.50	1333.25
11	SLV	0.85	-3367.23	450.52	1601.43	527.83	1516.02
11	SLV	3.04	-2486.97	-47.14	1231.16	365.72	1360.16
13	SLV	0.85	-2149.48	-450.52	1080.12	527.83	1295.44
13	SLV	3.04	-3318.23	47.14	1581.72	365.72	1507.77
15	SLV	0.85	-2688.35	-360.26	1318.89	373.72	1397.35
15	SLV	3.04	-3460.54	48.64	1638.68	242.50	1531.61

Verifiche deformazioni

Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.	Zi	Zf	CC	TCC	δ	h	δ/h	Sic.
<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>			<m>	<m>			<cm>	<m>		
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.13	15.098	0.85	5.22	4	SLD	0.05	4.27	0.12	16.047	0.85	5.22	6	SLD	0.05	4.27	0.13	15.698
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.13	15.333	0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.13	14.845	0.85	5.22	12	SLD	0.06	4.27	0.13	15.440
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.12	16.497	0.85	5.22	16	SLD	0.05	4.27	0.13	15.752								

Maschio n. 333S (ver. sismiche)

Xg=17.09 <m> Yg=6.68 <m> L=8.62 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi	Zf	Spess.	h	d ₁	S _{sx}	d ₂	S _{dx}	d ₂	e _a	a	ρ	λ	f _k	f _{d SLU}	f _{d SLV}	τ ₀	τ _{0d SLU}	τ _{0d SLV}
<m>	<m>	<cm>	<m>	<cm>		<cm>		<cm>	<cm>	<m>			<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>	<daN/cm²>
0.85	5.22	25.00	4.27		205	0.00	204	0.00	2.13	0.00	1.00	17.08	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1	e _{s1}	ΣN2 _{sx}	ΣN2 _{dx}	e _{s2}	e ₁	Zv	N	M _v	e _v	e ₂	e	m	Φ _t	Nu	Mu
----	-----	----	-----------------	-------------------	-------------------	-----------------	----------------	----	---	----------------	----------------	----------------	---	---	----------------	----	----

Relazione di calcolo

		<daN>	<cm>	<daN>	<daN>	<cm>	<cm>	<m>	<daN>	<daNm>	<cm>	<cm>	<cm>			<daN>	<daNm>
1	SLV							3.04	-23911.70	553.99	---	---	---	---	---	---	2622.53
3	SLV							3.04	-24017.70	553.99	---	---	---	---	---	---	2632.52
5	SLV							3.04	-24489.20	553.99	---	---	---	---	---	---	2676.80
7	SLV							3.04	-24595.10	553.99	---	---	---	---	---	---	2686.71
9	SLV							3.04	-23990.20	553.99	---	---	---	---	---	---	2629.93
11	SLV							3.04	-24163.40	553.99	---	---	---	---	---	---	2646.24
13	SLV							3.04	-24343.40	553.99	---	---	---	---	---	---	2663.14
15	SLV							3.04	-24516.60	553.99	---	---	---	---	---	---	2679.37

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-34264.30	1678.32	121736.00	1329.80	19705.10
1	SLV	3.04	-23911.70	1587.08	90424.90	1162.85	17185.20
3	SLV	0.85	-35001.60	-5221.43	123785.00	2255.67	19872.40
3	SLV	3.04	-24017.70	-129.61	90769.40	2087.10	17212.90
5	SLV	0.85	-35533.90	5221.43	125250.00	2255.67	19992.30
5	SLV	3.04	-24489.20	129.61	92296.10	2087.10	17335.40
7	SLV	0.85	-36271.30	-1678.32	127258.00	1329.80	20157.20
7	SLV	3.04	-24595.10	-1587.08	92637.90	1162.85	17362.90
9	SLV	0.85	-33848.40	10968.10	120569.00	5836.90	19610.10
9	SLV	3.04	-23990.20	3079.78	90680.10	5277.95	17205.70
11	SLV	0.85	-34229.20	12031.10	121638.00	6114.66	19697.10
11	SLV	3.04	-24163.40	2642.53	91242.40	5555.22	17250.90
13	SLV	0.85	-36306.30	-12031.10	127353.00	6114.66	20165.00
13	SLV	3.04	-24343.40	-2642.53	91825.20	5555.22	17297.70
15	SLV	0.85	-36687.20	-10968.10	128380.00	5836.90	20249.60
15	SLV	3.04	-24516.60	-3079.78	92384.80	5277.95	17342.60

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.15	13.572
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.15	13.186
0.85	5.22	14	SLD	0.05	4.27	0.13	15.815
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.15	13.319
0.85	5.22	10	SLD	0.05	4.27	0.13	15.885
0.85	5.22	16	SLD	0.05	4.27	0.12	16.149
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.16	12.795
0.85	5.22	12	SLD	0.06	4.27	0.13	15.137

Maschio n. 334S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=0.85 <m> L=1.37 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <cm>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <cm>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		208	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						213	14.00											
					209	14.00	205	14.00										
						212	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-6630.18	176.09	---	---	---	---	---	---	1480.29
3	SLV							3.04	-6491.44	176.09	---	---	---	---	---	---	1452.94
5	SLV							3.04	-4459.66	176.09	---	---	---	---	---	---	1034.72
7	SLV							3.04	-4320.93	176.09	---	---	---	---	---	---	1004.95
9	SLV							3.04	-6032.35	176.09	---	---	---	---	---	---	1361.35
11	SLV							3.04	-5381.20	176.09	---	---	---	---	---	---	1228.53
13	SLV							3.04	-5569.91	176.09	---	---	---	---	---	---	1267.38
15	SLV							3.04	-4918.76	176.09	---	---	---	---	---	---	1132.13

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-8378.89	115.01	4963.87	516.94	3774.83
1	SLV	3.04	-6630.18	30.44	4055.99	655.88	3468.59
3	SLV	0.85	-8104.26	-255.53	4825.76	185.37	3728.40
3	SLV	3.04	-6491.44	18.02	3981.07	61.92	3443.12
5	SLV	0.85	-4739.17	255.53	2998.19	185.37	3103.60
5	SLV	3.04	-4459.66	-18.02	2835.13	61.92	3045.94
7	SLV	0.85	-4464.54	-115.01	2837.99	516.94	3046.95
7	SLV	3.04	-4320.93	-30.44	2753.56	655.88	3016.91

Relazione di calcolo

9	SLV	0.85	-7425.40	596.50	4477.22	657.97	3611.07
9	SLV	3.04	-6032.35	27.96	3730.12	1285.43	3357.49
11	SLV	0.85	-6333.48	638.66	3895.25	447.27	3413.90
11	SLV	3.04	-5381.20	13.42	3366.19	1107.25	3232.14
13	SLV	0.85	-6509.95	-638.66	3991.09	447.27	3446.53
13	SLV	3.04	-5569.91	-13.42	3472.62	1107.25	3268.96
15	SLV	0.85	-5418.03	-596.50	3387.02	657.97	3239.36
15	SLV	3.04	-4918.76	-27.96	3102.04	1285.43	3140.08

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.05	4.27	0.12	16.479	0.85	5.22	4	SLD	0.06	4.27	0.14	14.660	0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.16	12.492
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.14	14.810	0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.17	12.086	0.85	5.22	12	SLD	0.08	4.27	0.19	10.752
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.16	12.133	0.85	5.22	16	SLD	0.06	4.27	0.15	13.156								

Maschio n. 335S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=4.28 <m> L=1.33 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		240	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						214	14.00											
					239	14.00	205	14.00										
						300	14.00											

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N ₁ <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-8038.35	170.95	---	---	---	---	---	---	1741.20
3	SLV							3.04	-8064.22	170.95	---	---	---	---	---	---	1745.94
5	SLV							3.04	-6551.27	170.95	---	---	---	---	---	---	1459.55
7	SLV							3.04	-6577.14	170.95	---	---	---	---	---	---	1464.61
9	SLV							3.04	-7487.69	170.95	---	---	---	---	---	---	1639.05
11	SLV							3.04	-7041.56	170.95	---	---	---	---	---	---	1554.44
13	SLV							3.04	-7573.93	170.95	---	---	---	---	---	---	1655.21
15	SLV							3.04	-7127.81	170.95	---	---	---	---	---	---	1570.92

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-7792.79	16.32	4511.25	7.44	3606.79
1	SLV	3.04	-8038.35	18.82	4631.60	31.60	3648.47
3	SLV	0.85	-8036.63	-284.80	4630.76	141.88	3648.18
3	SLV	3.04	-8064.22	45.25	4644.20	693.20	3652.83
5	SLV	0.85	-6610.86	284.80	3913.36	141.88	3399.03
5	SLV	3.04	-6551.27	-45.25	3882.40	693.20	3388.21
7	SLV	0.85	-6854.69	-16.32	4039.23	7.44	3442.91
7	SLV	3.04	-6577.14	-18.82	3895.85	31.60	3392.91
9	SLV	0.85	-7094.65	461.60	4161.82	201.67	3485.56
9	SLV	3.04	-7487.69	-34.44	4359.87	1108.75	3554.32
11	SLV	0.85	-6740.06	542.14	3980.22	246.46	3422.35
11	SLV	3.04	-7041.56	-53.66	4134.81	1307.23	3476.17
13	SLV	0.85	-7907.42	-542.14	4567.60	246.46	3626.30
13	SLV	3.04	-7573.93	53.66	4402.87	1307.23	3569.23
15	SLV	0.85	-7552.84	-461.60	4392.37	201.67	3565.59
15	SLV	3.04	-7127.81	34.44	4178.66	1108.75	3491.42

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	14.391	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.16	12.690	0.85	5.22	6	SLD	0.07	4.27	0.17	11.754
0.85	5.22	8	SLD	0.06	4.27	0.15	13.779	0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.17	12.117	0.85	5.22	12	SLD	0.08	4.27	0.19	10.716
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.17	11.543	0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.16	12.858								

Maschio n. 336S (ver. sismiche)

Relazione di calcolo

Xg=25.03 <m> Yg=7.49 <m> L=0.98 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		237	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							302	14.00										
					236	14.00	205	14.00										
							303	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-10096.10	125.96	---	---	---	---	---	---	1949.43
3	SLV							3.04	-9913.18	125.96	---	---	---	---	---	---	1924.34
5	SLV							3.04	-9688.33	125.96	---	---	---	---	---	---	1892.97
7	SLV							3.04	-9505.41	125.96	---	---	---	---	---	---	1867.03
9	SLV							3.04	-10166.80	125.96	---	---	---	---	---	---	1959.03
11	SLV							3.04	-10044.50	125.96	---	---	---	---	---	---	1942.39
13	SLV							3.04	-9557.05	125.96	---	---	---	---	---	---	1874.39
15	SLV							3.04	-9434.72	125.96	---	---	---	---	---	---	1856.91

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-7301.98	17.33	2988.87	32.31	2911.78
1	SLV	3.04	-10096.10	-21.85	3820.89	81.82	3318.72
3	SLV	0.85	-7245.73	-68.61	2970.35	19.30	2903.01
3	SLV	3.04	-9913.18	-32.57	3771.70	295.60	3293.62
5	SLV	0.85	-6980.90	68.61	2882.21	19.30	2861.32
5	SLV	3.04	-9688.33	32.57	3710.22	295.60	3262.50
7	SLV	0.85	-6924.66	-17.33	2863.29	32.31	2852.39
7	SLV	3.04	-9505.41	21.85	3659.38	81.82	3236.96
9	SLV	0.85	-7255.22	135.53	2973.48	87.97	2904.49
9	SLV	3.04	-10166.80	9.70	3839.70	596.97	3328.37
11	SLV	0.85	-7158.90	150.91	2941.62	84.07	2889.40
11	SLV	3.04	-10044.50	26.03	3807.07	661.11	3311.65
13	SLV	0.85	-7067.74	-150.91	2911.28	84.07	2875.05
13	SLV	3.04	-9557.05	-26.03	3673.81	661.11	3244.19
15	SLV	0.85	-6971.41	-135.53	2879.02	87.97	2859.81
15	SLV	3.04	-9434.72	-9.70	3639.53	596.97	3227.03

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	13.966
0.85	5.22	8	SLD	0.07	4.27	0.16	12.721
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.17	11.504
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	12.107
0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.16	12.399
0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.15	12.927
Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.08	4.27	0.18	10.894
0.85	5.22	12	SLD	0.08	4.27	0.19	10.616

Maschio n. 337S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=11.09 <m> L=2.21 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		234	14.00	205	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							305	14.00										
					233	14.00	306	14.00										
							0	14.00										
					232	14.00	307	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-15271.20	284.06	---	---	---	---	---	---	3234.85
3	SLV							3.04	-15207.20	284.06	---	---	---	---	---	---	3223.72
5	SLV							3.04	-14326.80	284.06	---	---	---	---	---	---	3068.62
7	SLV							3.04	-14262.80	284.06	---	---	---	---	---	---	3057.19
9	SLV							3.04	-15015.30	284.06	---	---	---	---	---	---	3190.25
11	SLV							3.04	-14732.00	284.06	---	---	---	---	---	---	3140.49
13	SLV							3.04	-14801.90	284.06	---	---	---	---	---	---	3152.81

Relazione di calcolo

15	SLV						3.04	-14518.60	284.06	---	---	---	---	---	---	3102.75
----	-----	--	--	--	--	--	------	-----------	--------	-----	-----	-----	-----	-----	-----	---------

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-19537.90	211.11	17371.80	182.13	7028.64
1	SLV	3.04	-15271.20	59.87	14298.00	168.07	6377.37
3	SLV	0.85	-19257.30	-977.25	17182.10	267.69	6987.68
3	SLV	3.04	-15207.20	-268.38	14248.80	1198.87	6367.09
5	SLV	0.85	-16562.80	977.25	15271.00	267.69	6581.33
5	SLV	3.04	-14326.80	268.38	13563.30	1198.87	6224.01
7	SLV	0.85	-16282.20	-211.11	15062.80	182.13	6537.57
7	SLV	3.04	-14262.80	-59.87	13512.80	168.07	6213.48
9	SLV	0.85	-18823.90	1865.69	16885.50	736.85	6923.93
9	SLV	3.04	-15015.30	515.81	14100.90	2123.62	6336.19
11	SLV	0.85	-17931.30	2095.54	16261.70	762.52	6790.76
11	SLV	3.04	-14732.00	578.36	13881.00	2432.86	6290.28
13	SLV	0.85	-17888.80	-2095.54	16231.50	762.52	6784.34
13	SLV	3.04	-14801.90	-578.36	13935.40	2432.86	6301.64
15	SLV	0.85	-16996.20	-1865.69	15589.20	736.85	6648.37
15	SLV	3.04	-14518.60	-515.81	13714.10	2123.62	6255.47

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.06	4.27	0.14	14.014	0.85	5.22	4	SLD	0.07	4.27	0.17	11.779	0.85	5.22	6	SLD	0.09	4.27	0.21	9.564
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	11.014	0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.16	12.762	0.85	5.22	12	SLD	0.08	4.27	0.20	10.220
0.85	5.22	14	SLD	0.07	4.27	0.17	11.482	0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.16	12.685								

Maschio n. 338S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=15.46 <m> L=1.51 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _{tk} <daN/cm ² >	f _{td SLU} <daN/cm ² >	f _{td SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		229	14.00	310	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						0	14.00											
					228	14.00	311	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-13976.20	194.09	---	---	---	---	---	---	2779.42
3	SLV							3.04	-14009.60	194.09	---	---	---	---	---	---	2784.35
5	SLV							3.04	-13628.60	194.09	---	---	---	---	---	---	2727.64
7	SLV							3.04	-13662.00	194.09	---	---	---	---	---	---	2732.65
9	SLV							3.04	-13815.60	194.09	---	---	---	---	---	---	2755.60
11	SLV							3.04	-13711.30	194.09	---	---	---	---	---	---	2740.03
13	SLV							3.04	-13926.90	194.09	---	---	---	---	---	---	2772.13
15	SLV							3.04	-13822.70	194.09	---	---	---	---	---	---	2756.65

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-15104.50	120.84	8883.19	74.79	5051.40
1	SLV	3.04	-13976.20	-30.51	8393.84	94.12	4892.76
3	SLV	0.85	-14566.50	-641.86	8653.35	191.96	4976.38
3	SLV	3.04	-14009.60	34.60	8408.73	705.18	4897.53
5	SLV	0.85	-15233.20	641.86	8937.20	191.96	5069.17
5	SLV	3.04	-13628.60	-34.60	8237.45	705.18	4842.85
7	SLV	0.85	-14695.10	-120.84	8708.89	74.79	4994.42
7	SLV	3.04	-13662.00	30.51	8252.60	94.12	4847.67
9	SLV	0.85	-15777.20	1193.02	9161.57	427.00	5143.66
9	SLV	3.04	-13815.60	-107.90	8321.90	1240.51	4869.76
11	SLV	0.85	-15815.80	1349.32	9177.24	462.15	5148.90
11	SLV	3.04	-13711.30	-109.13	8274.90	1423.82	4854.77
13	SLV	0.85	-13983.80	-1349.32	8397.22	462.15	4893.84
13	SLV	3.04	-13926.90	109.13	8371.83	1423.82	4885.71
15	SLV	0.85	-14022.40	-1193.02	8414.42	427.00	4899.35
15	SLV	3.04	-13822.70	107.90	8325.08	1240.51	4870.77

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.823	0.85	5.22	4	SLD	0.08	4.27	0.19	10.636	0.85	5.22	6	SLD	0.09	4.27	0.22	9.233
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.18	10.919	0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.16	12.659	0.85	5.22	12	SLD	0.09	4.27	0.20	9.965
0.85	5.22	14	SLD	0.08	4.27	0.18	10.965	0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.16	12.861								

Maschio n. 339S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=18.98 <m> L=1.51 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		226	14.00	313	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							0	14.00										
					225	14.00	215	14.00										
					224	14.00	216	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN2 _{sx} <daN>	ΣN2 _{dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-13537.50	194.09	---	---	---	---	---	---	2713.91
3	SLV							3.04	-13512.30	194.09	---	---	---	---	---	---	2710.10
5	SLV							3.04	-12975.90	194.09	---	---	---	---	---	---	2627.98
7	SLV							3.04	-12950.70	194.09	---	---	---	---	---	---	2624.07
9	SLV							3.04	-13370.40	194.09	---	---	---	---	---	---	2688.57
11	SLV							3.04	-13201.90	194.09	---	---	---	---	---	---	2662.83
13	SLV							3.04	-13286.40	194.09	---	---	---	---	---	---	2675.77
15	SLV							3.04	-13117.90	194.09	---	---	---	---	---	---	2649.92

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Zv <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{Ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-15046.60	22.29	8858.73	29.52	5043.37
1	SLV	3.04	-13537.50	47.16	8195.98	15.00	4829.67
3	SLV	0.85	-15495.50	-695.52	9046.19	217.94	5105.22
3	SLV	3.04	-13512.30	102.25	8184.48	543.37	4826.02
5	SLV	0.85	-14107.80	695.52	8452.34	217.94	4911.52
5	SLV	3.04	-12975.90	-102.25	7936.48	543.37	4747.68
7	SLV	0.85	-14556.70	-22.29	8649.12	29.52	4975.01
7	SLV	3.04	-12950.70	-47.16	7924.67	15.00	4743.97
9	SLV	0.85	-14194.20	1095.37	8490.57	384.17	4923.81
9	SLV	3.04	-13370.40	-69.40	8119.46	796.87	4805.41
11	SLV	0.85	-13912.60	1297.34	8365.40	440.70	4883.66
11	SLV	3.04	-13201.90	-114.23	8041.72	964.37	4780.84
13	SLV	0.85	-15690.70	-1297.34	9126.30	440.70	5131.88
13	SLV	3.04	-13286.40	114.23	8080.79	964.37	4793.18
15	SLV	0.85	-15409.10	-1095.37	9010.44	384.17	5093.37
15	SLV	3.04	-13117.90	69.40	8002.73	796.87	4768.54

Verifiche deformazioni

Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.	Zi <m>	Zf <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.193	0.85	5.22	4	SLD	0.09	4.27	0.20	9.989	0.85	5.22	6	SLD	0.10	4.27	0.23	8.640
0.85	5.22	8	SLD	0.08	4.27	0.20	10.255	0.85	5.22	10	SLD	0.07	4.27	0.16	12.748	0.85	5.22	12	SLD	0.09	4.27	0.21	9.682
0.85	5.22	14	SLD	0.08	4.27	0.19	10.683	0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.16	12.808								

Maschio n. 340S (ver. sismiche)

Xg=25.03 <m> Yg=22.86 <m> L=0.97 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _t <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.85	5.22	50.00	4.27		222	14.00	218	14.00	2.13	0.00	1.00	8.54	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							0	14.00										
					221	14.00	219	14.00										

Verifiche per carichi verticali ed azioni ortogonali

CC	TCC	N1 <daN>	e _{s1} <cm>	ΣN _{2sx} <daN>	ΣN _{2dx} <daN>	e _{s2} <cm>	e ₁ <cm>	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	e _v <cm>	e ₂ <cm>	e <cm>	m	Φ _t	Nu <daN>	Mu <daNm>
1	SLV							3.04	-8007.89	124.68	---	---	---	---	---	---	1636.76
3	SLV							3.04	-8179.77	124.68	---	---	---	---	---	---	1663.89
5	SLV							3.04	-5041.82	124.68	---	---	---	---	---	---	1115.68
7	SLV							3.04	-5213.69	124.68	---	---	---	---	---	---	1148.61
9	SLV							3.04	-6769.24	124.68	---	---	---	---	---	---	1431.34
11	SLV							3.04	-5879.42	124.68	---	---	---	---	---	---	1272.99
13	SLV							3.04	-7342.16	124.68	---	---	---	---	---	---	1528.53
15	SLV							3.04	-6452.34	124.68	---	---	---	---	---	---	1375.98

Verifiche per azioni nel piano

CC	TCC	Z _v <m>	N <daN>	M _v <daNm>	Mu <daNm>	V _{ed} <daN>	Vu <daN>
1	SLV	0.85	-8150.35	-145.52	3218.99	402.44	3022.46
1	SLV	3.04	-8007.89	-16.64	3175.33	324.08	3001.22
3	SLV	0.85	-8545.54	-348.02	3337.76	572.38	3080.61
3	SLV	3.04	-8179.77	-11.72	3227.95	577.53	3026.82
5	SLV	0.85	-3584.37	348.02	1596.47	572.38	2243.73
5	SLV	3.04	-5041.82	11.72	2164.43	577.53	2518.59
7	SLV	0.85	-3979.56	145.52	1755.11	402.44	2321.48
7	SLV	3.04	-5213.69	16.64	2228.31	324.08	2549.06
9	SLV	0.85	-6091.20	263.48	2544.30	137.02	2699.23
9	SLV	3.04	-6769.24	-12.47	2776.81	287.18	2809.77
11	SLV	0.85	-4721.40	411.54	2043.59	429.47	2460.80
11	SLV	3.04	-5879.42	-3.96	2469.60	557.66	2663.76
13	SLV	0.85	-7408.51	-411.54	2986.72	429.47	2910.15
13	SLV	3.04	-7342.16	3.96	2965.35	557.66	2899.89
15	SLV	0.85	-6038.71	-263.48	2525.88	137.02	2690.48
15	SLV	3.04	-6452.34	12.47	2669.41	287.18	2758.65

Verifiche deformazioni

Z _i <m>	Z _f <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	2	SLD	0.07	4.27	0.16	12.249
0.85	5.22	8	SLD	0.09	4.27	0.21	9.307
0.85	5.22	14	SLD	0.08	4.27	0.19	10.672

Z _i <m>	Z _f <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	4	SLD	0.09	4.27	0.20	9.823
0.85	5.22	10	SLD	0.06	4.27	0.15	13.210
0.85	5.22	16	SLD	0.07	4.27	0.16	12.550

Z _i <m>	Z _f <m>	CC	TCC	δ <cm>	h <m>	δ/h	Sic.
0.85	5.22	6	SLD	0.11	4.27	0.25	7.955
0.85	5.22	12	SLD	0.09	4.27	0.21	9.425

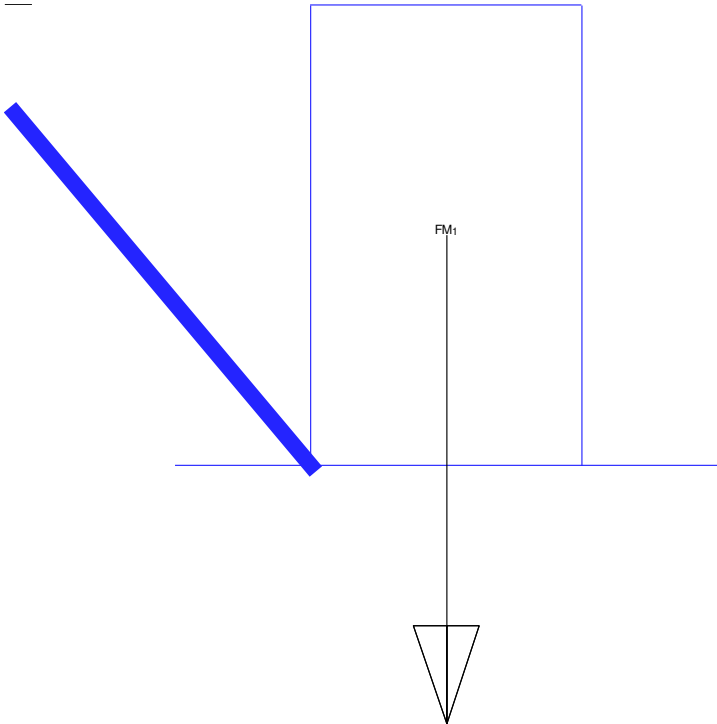
Maschio n. 2C (ver. cinematismi)

Xg=2.00 <m> Yg=0.17 <m> L=2.12 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Z _i <m>	Z _f <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinatismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1802.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematismo M*=1836.90 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

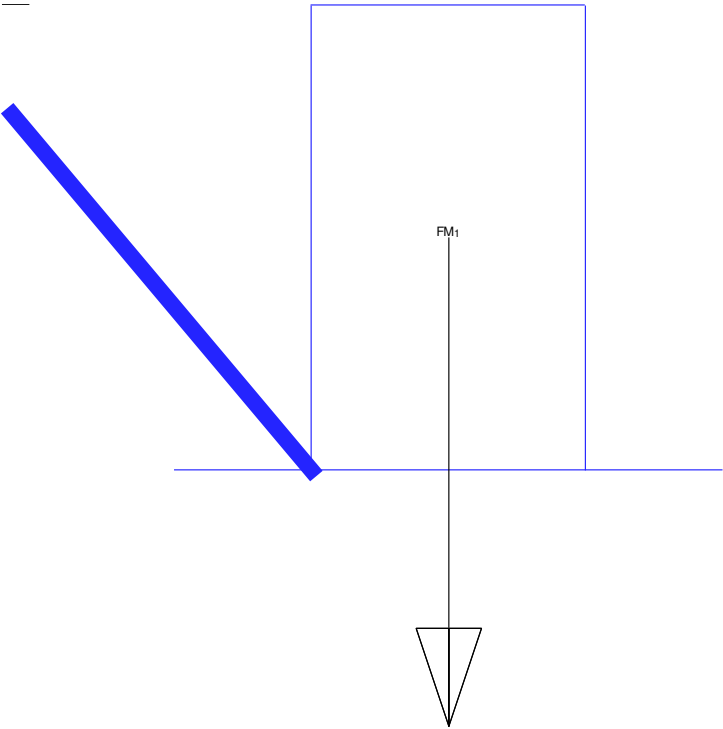
Maschio n. 4C (ver. cinatismi)

Xg=5.61 <m> Yg=0.17 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1785.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1819.57 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

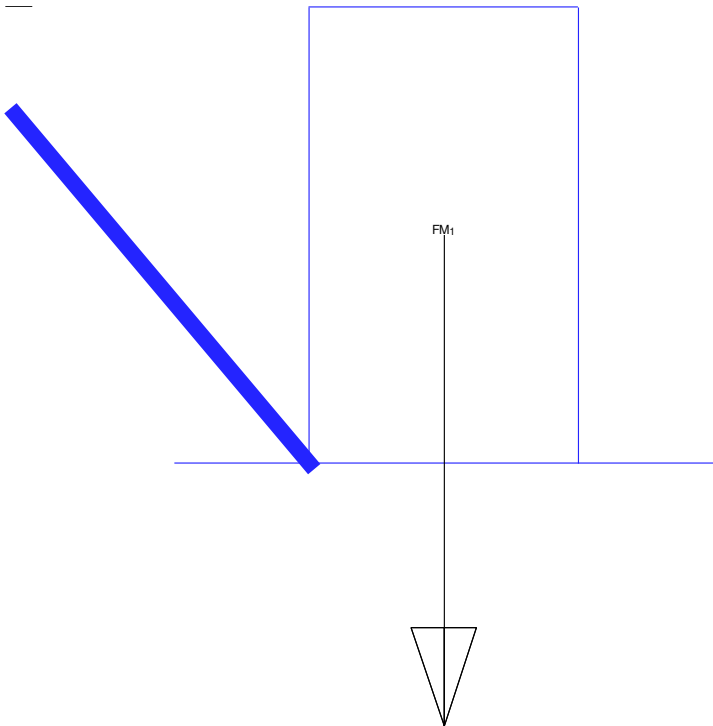
Maschio n. 6C (ver. cinematicismi)

Xg=9.22 <m> Yg=0.17 <m> L=2.15 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1827.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1862.89 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

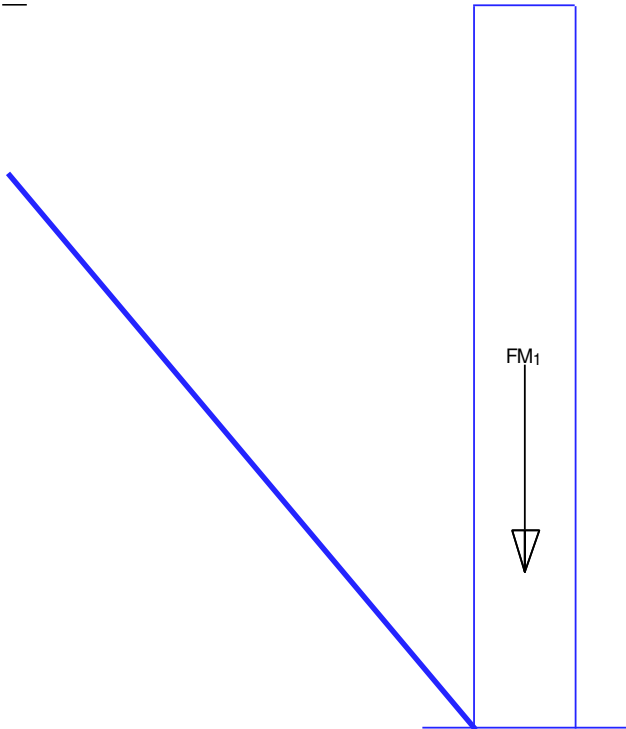
Maschio n. 8C (ver. cinematicismi)

Xg=12.65 <m> Yg=0.17 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
-2.68	0.85	50.00	3.53						1.76	0.00	1.00	7.06	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a $z=-2.68$



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		7413.00	0.00	1.76	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo $M^*=7556.57$ <kg>
Frazione di massa partecipante $e^*=1.00$
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo $d_u^*=100.00$ <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=56.45 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=1.7714
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=10.21 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=9.7936

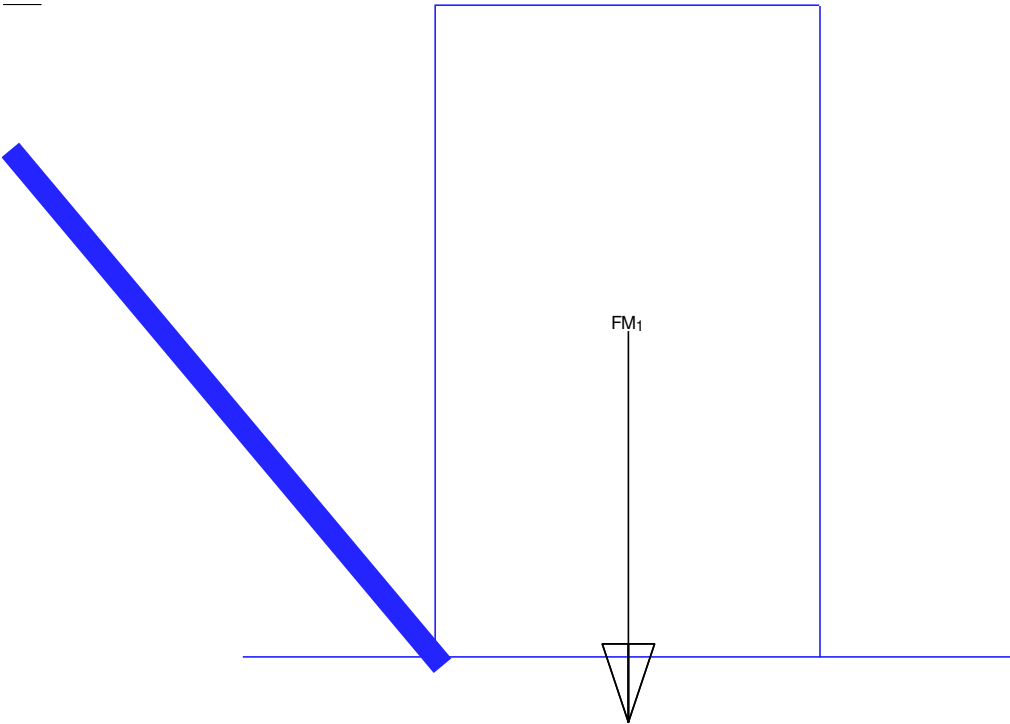
Maschio n. 12C (ver. cinematicismi)

$X_g=1.94$ <m> $Y_g=7.72$ <m> $L=1.20$ <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1020.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1039.75 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

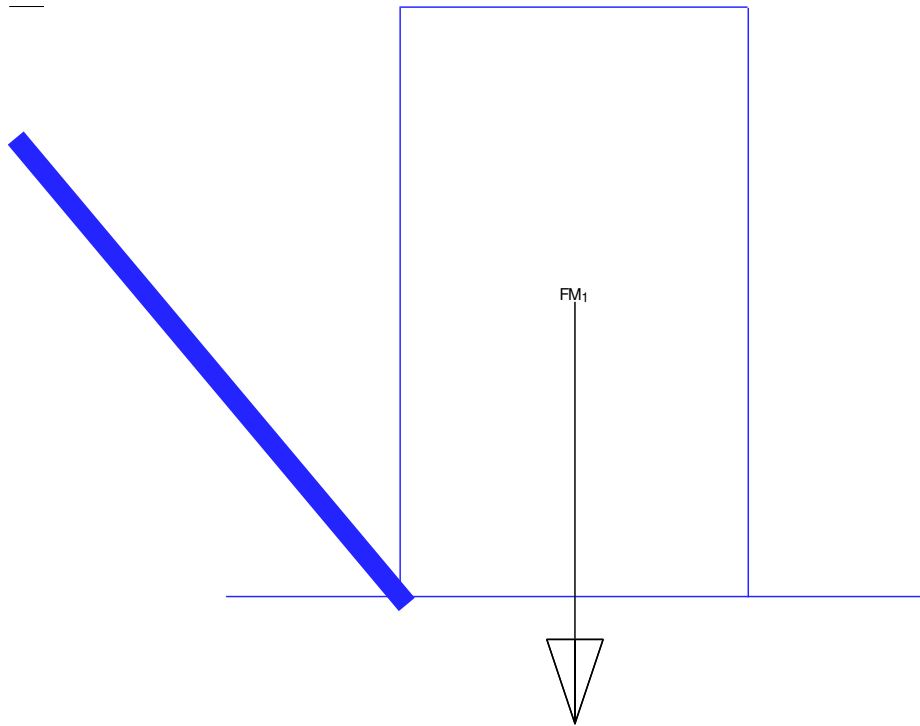
Maschio n. 14C (ver. cinematicismi)

Xg=8.52 <m> Yg=7.72 <m> L=1.43 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1215.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1239.04 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

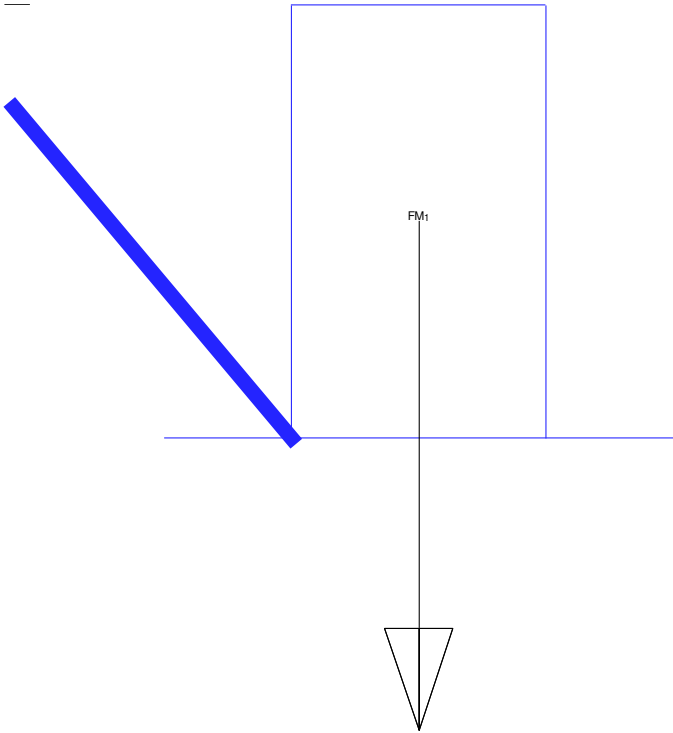
Maschio n. 17C (ver. cinematicismi)

Xg=2.06 <m> Yg=10.99 <m> L=2.65 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		2252.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=2296.13 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

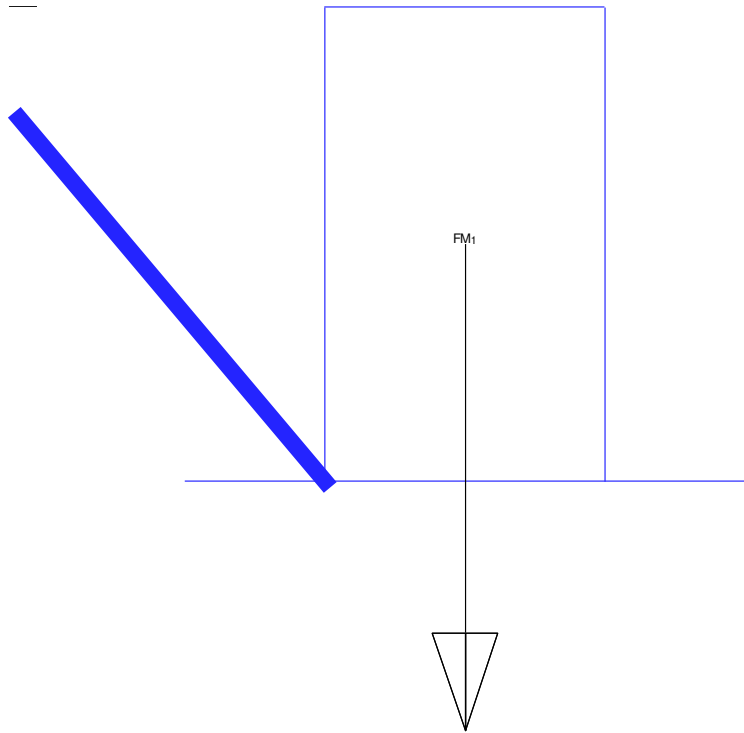
Maschio n. 19C (ver. cinematicismi)

Xg=5.21 <m> Yg=10.99 <m> L=2.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1742.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1776.25 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=14.0288

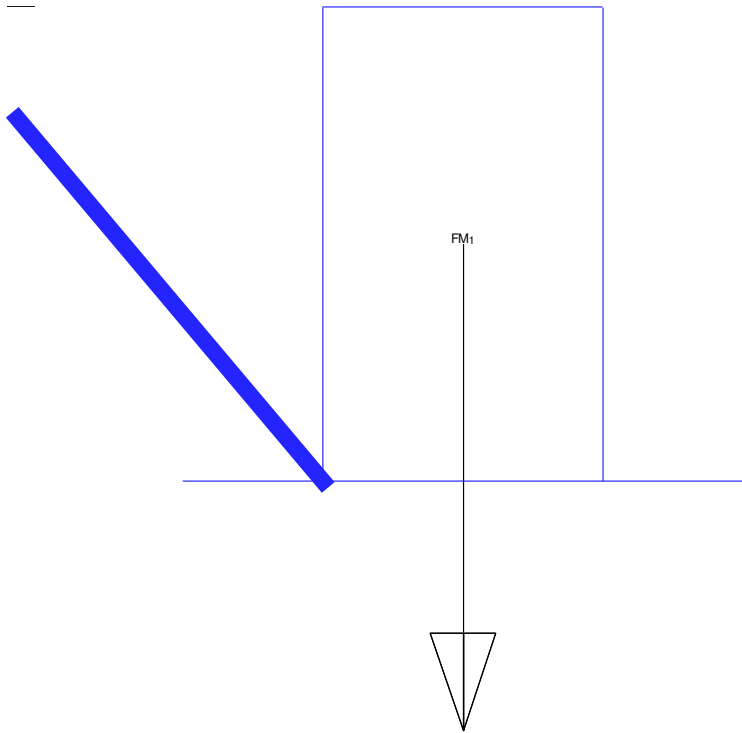
Maschio n. 21C (ver. cinematicismi)

Xg=8.02 <m> Yg=10.99 <m> L=2.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx <cm>	d2 <cm>	Sdx <cm>	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1742.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1776.25 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=14.0288

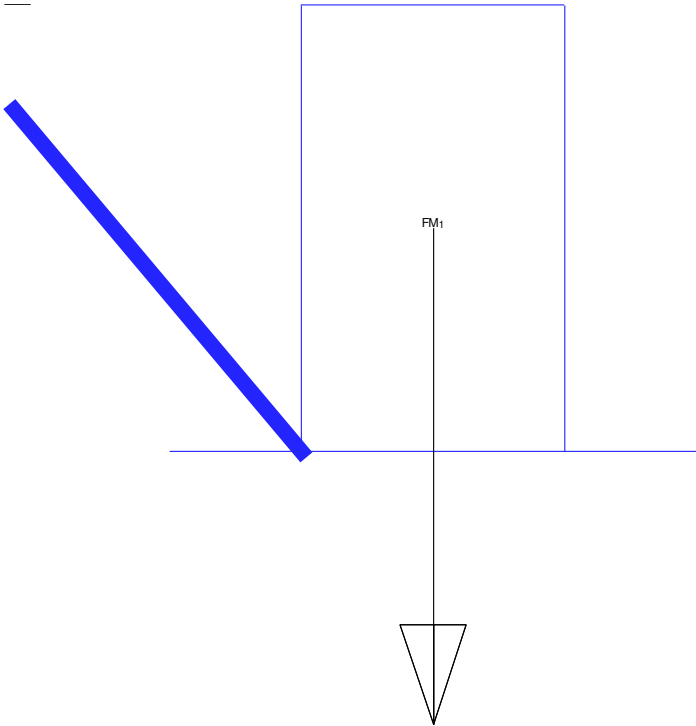
Maschio n. 23C (ver. cinematicismi)

Xg=10.85 <m> Yg=10.99 <m> L=2.22 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1887.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1923.55 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

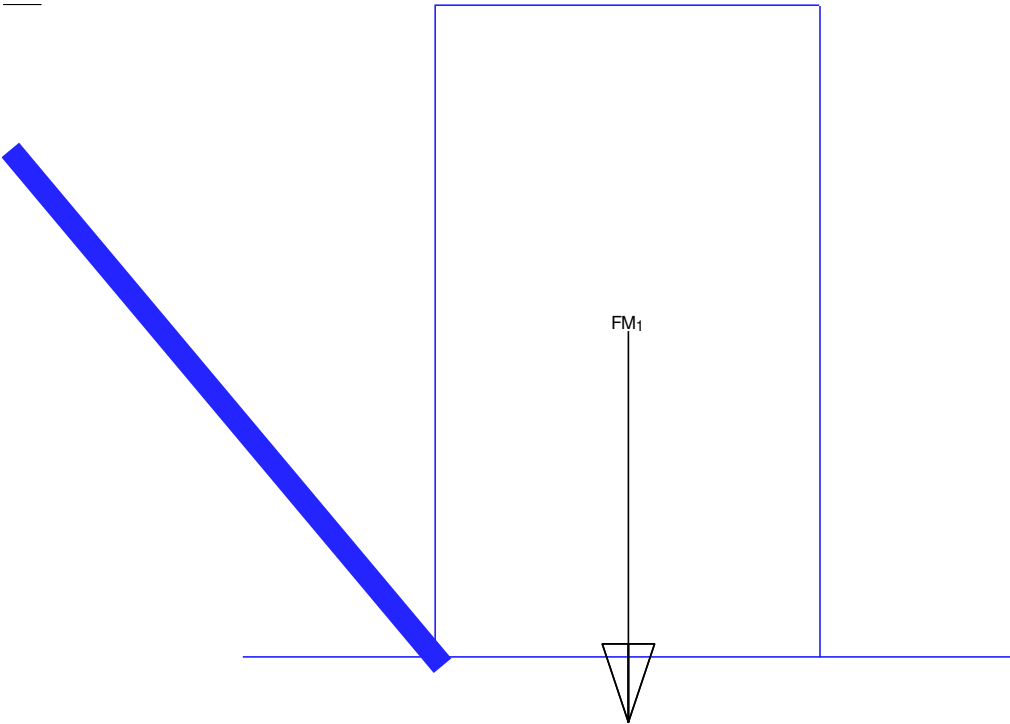
Maschio n. 25C (ver. cinematicismi)

Xg=13.51 <m> Yg=10.99 <m> L=1.20 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm^q>	f _d SLU <daN/cm^q>	f _d SLV <daN/cm^q>	τ ₀ <daN/cm^q>	τ _{0d} SLU <daN/cm^q>	τ _{0d} SLV <daN/cm^q>
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1020.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1039.76 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

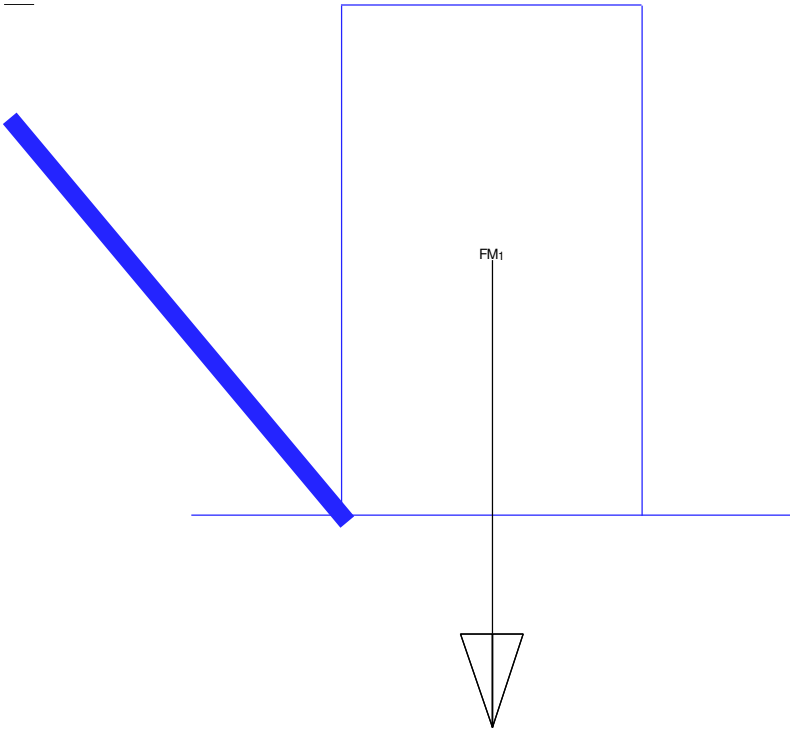
Maschio n. 28C (ver. cinematicismi)

Xg=15.78 <m> Yg=10.99 <m> L=1.83 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1555.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1585.63 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

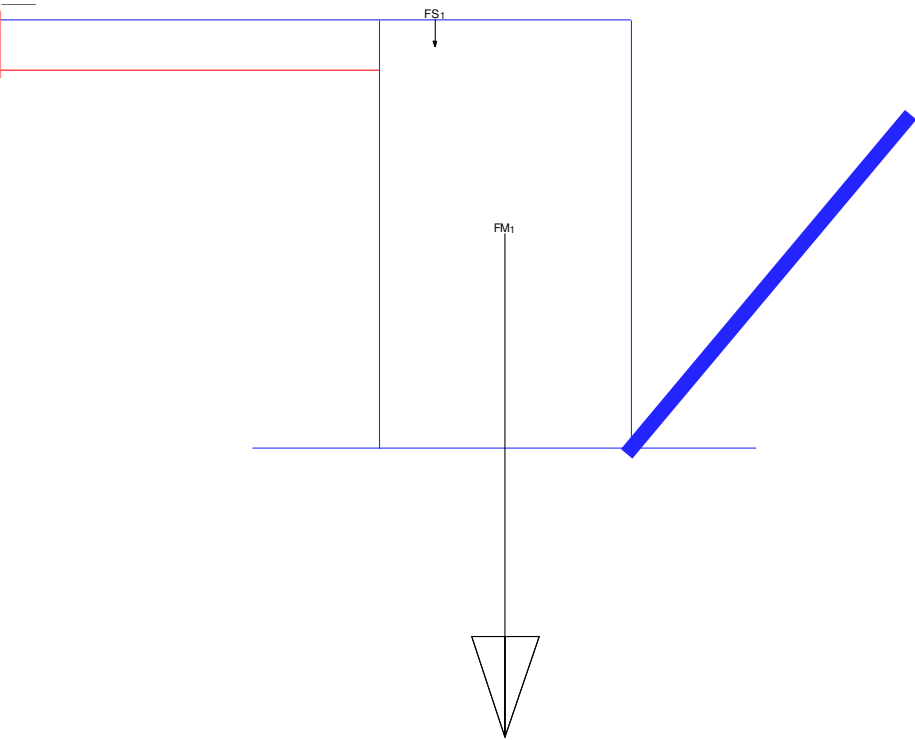
Maschio n. 30C (ver. cinematicismi)

Xg=20.71 <m> Yg=10.99 <m> L=5.04 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75		119	14.00			0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		4284.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1
FS1		223.78	0.14	0.85	Peso solaio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=4406.40 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=0.96
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*=107.18 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=28.38 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=3.7765
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.16 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=14.9650

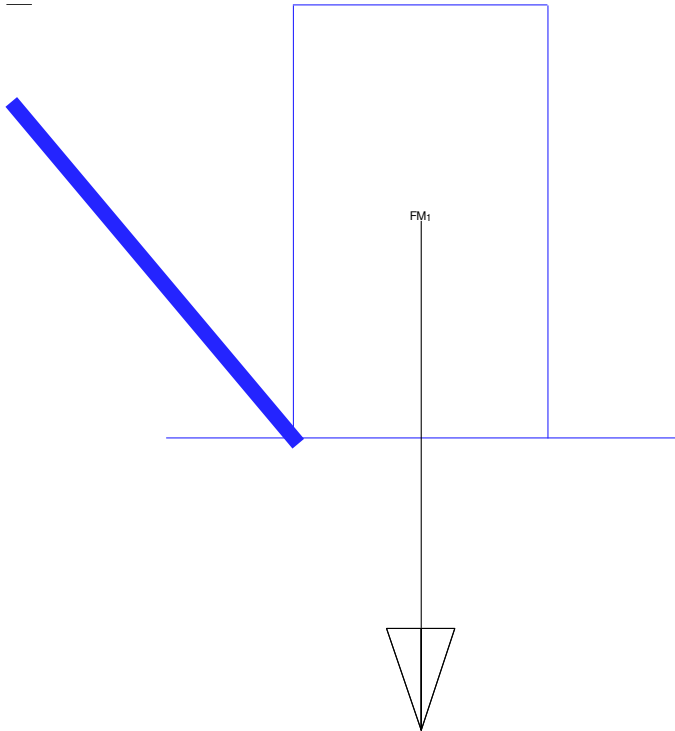
Maschio n. 33C (ver. cinematicismi)

Xg=19.64 <m> Yg=23.34 <m> L=2.77 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	fk <daN/cm²>	fa SLU <daN/cm²>	fa SLV <daN/cm²>	τ0 <daN/cm²>	τ0d SLU <daN/cm²>	τ0d SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		2354.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=2400.10 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

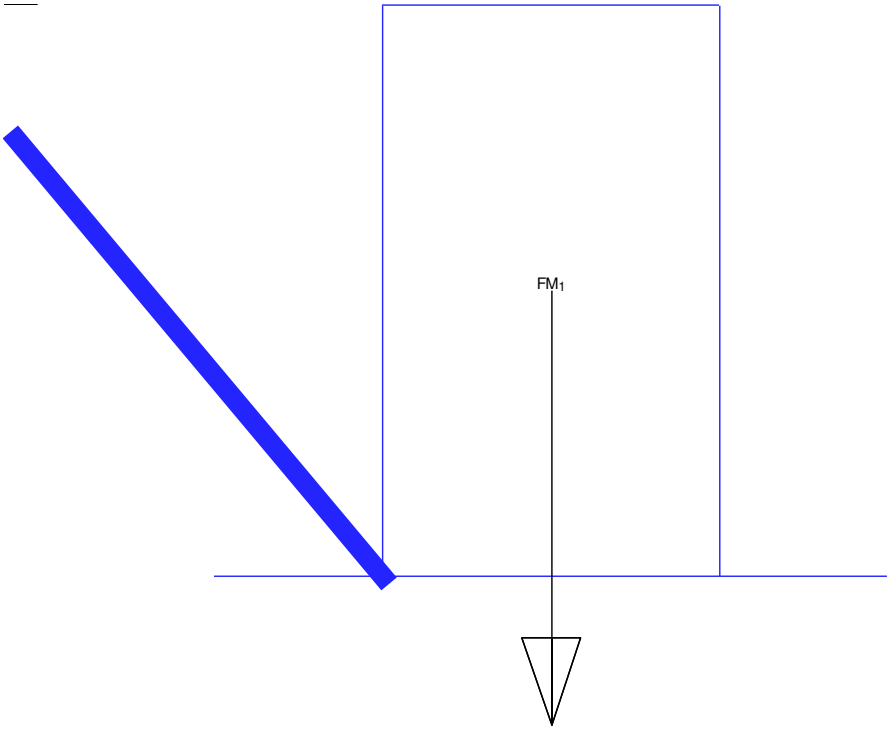
Maschio n. 36C (ver. cinematicismi)

Xg=0.04 <m> Yg=9.28 <m> L=1.52 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1292.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1317.02 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

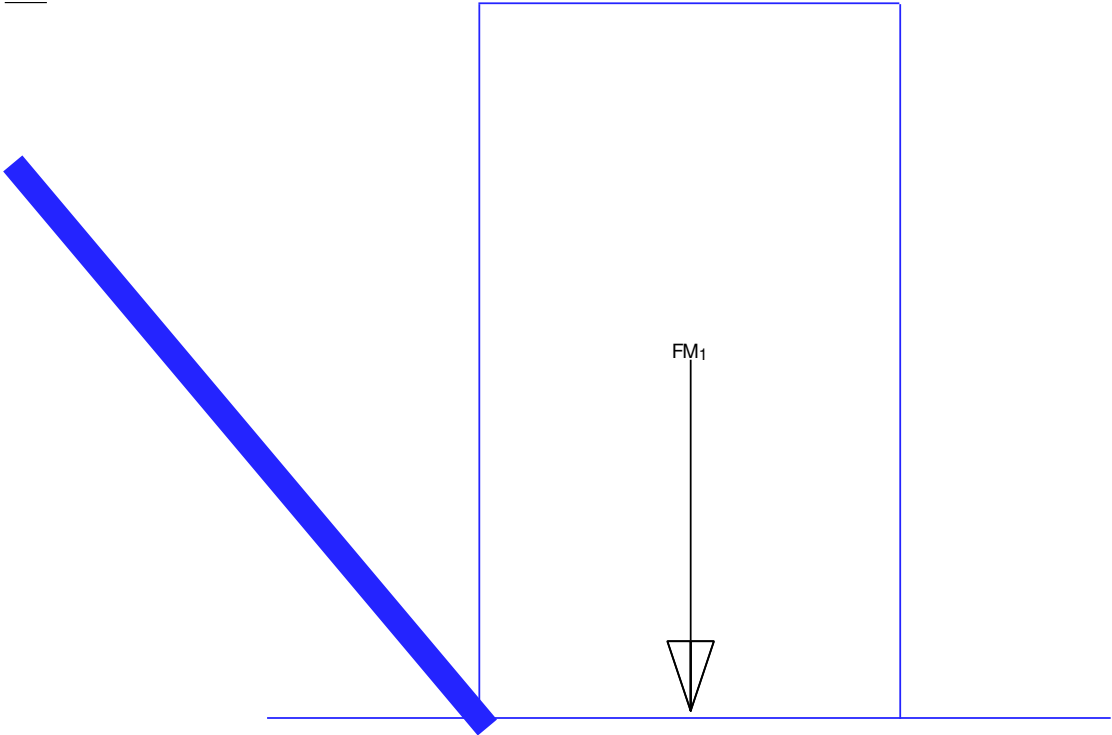
Maschio n. 39C (ver. cinematicismi)

Xg=7.30 <m> Yg=1.98 <m> L=0.98 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax}	d ₂ <cm>	S _{dx}	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		833.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=849.13 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

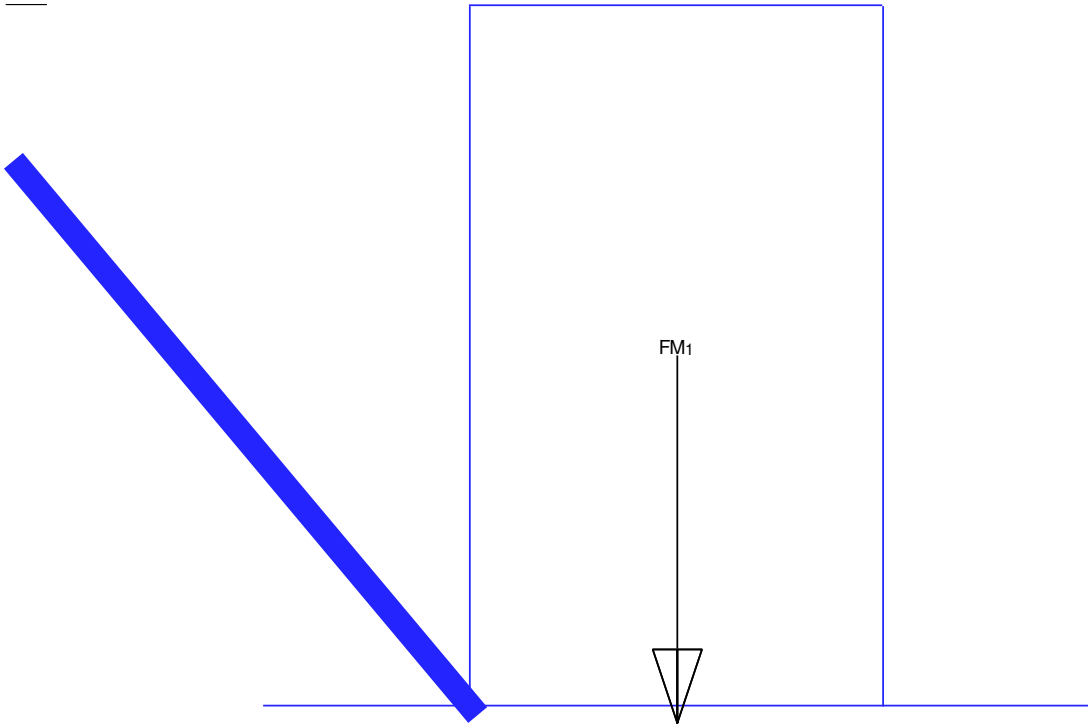
Maschio n. 41C (ver. cinematicismi)

Xg=7.30 <m> Yg=5.95 <m> L=1.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinatismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		892.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematismo $M^*=909.78$ <kg>
Frazione di massa partecipante $e^*=1.00$
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo $d_u^*=100.00$ <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

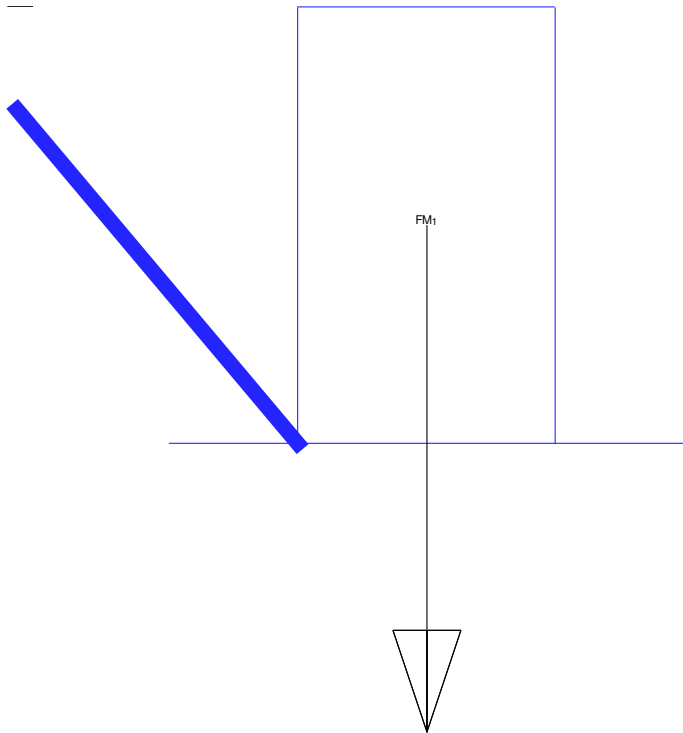
Maschio n. 44C (ver. cinatismi)

$X_g=14.46$ <m> $Y_g=9.33$ <m> $L=2.32$ <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	fk <daN/cm²>	fd SLU <daN/cm²>	fd SLV <daN/cm²>	τ0 <daN/cm²>	τ0d SLU <daN/cm²>	τ0d SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1972.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=2010.19 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

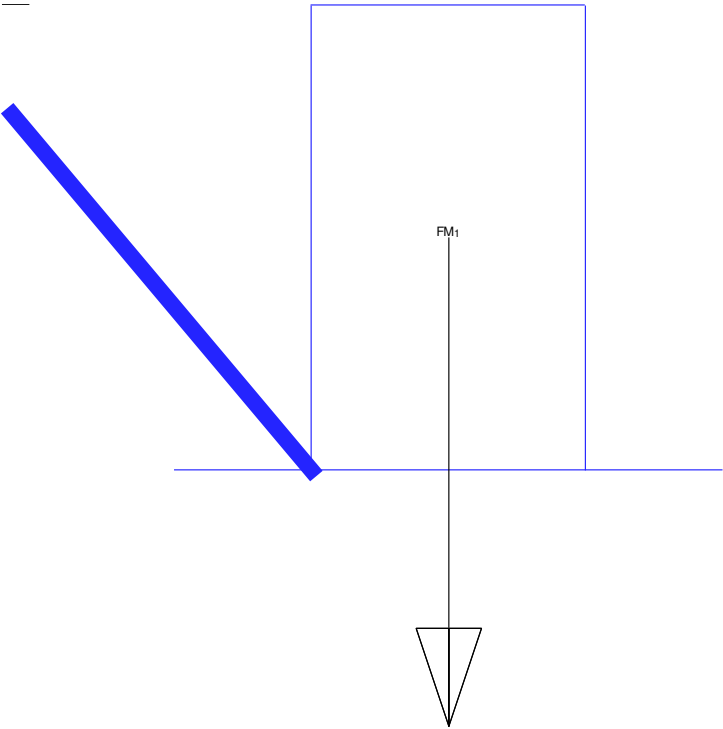
Maschio n. 47C (ver. cinematicismi)

Xg=14.46 <m> Yg=13.14 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematici
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1785.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematismo M*=1819.57 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

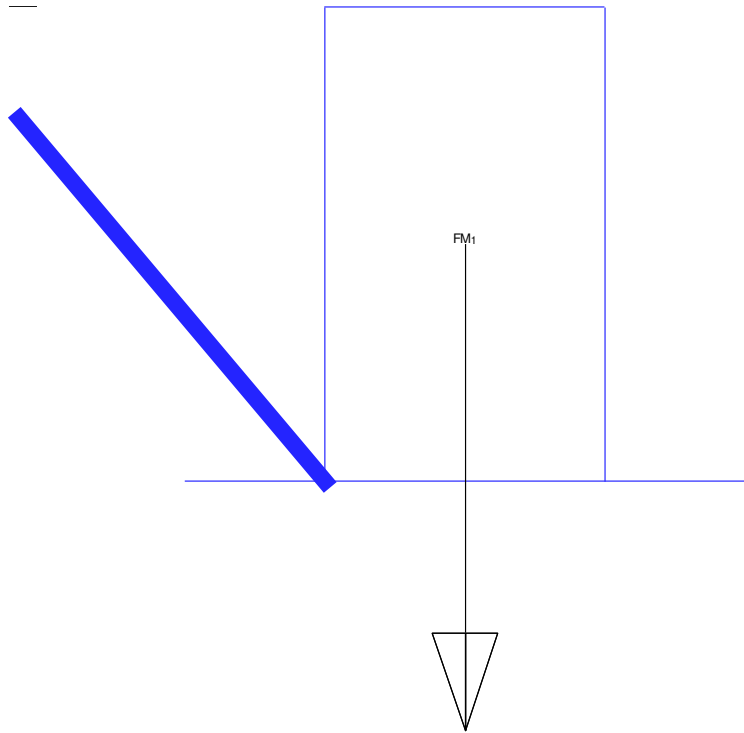
Maschio n. 49C (ver. cinematici)

Xg=14.46 <m> Yg=17.07 <m> L=2.05 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	f_k <daN/cm²>	f_d SLU <daN/cm²>	f_d SLV <daN/cm²>	τ_0 <daN/cm²>	τ_0d SLU <daN/cm²>	τ_0d SLV <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1742.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1776.25 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=14.0288

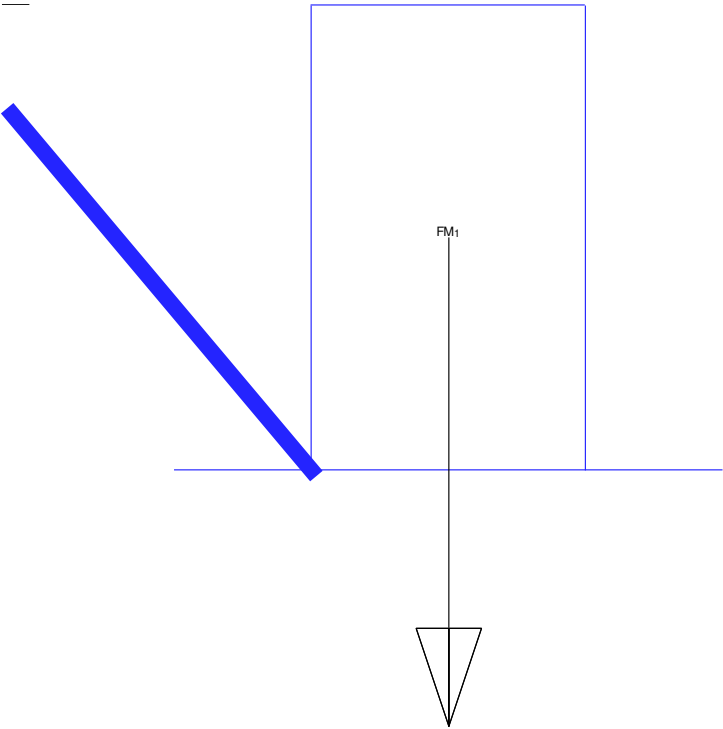
Maschio n. 51C (ver. cinematicismi)

Xg=14.46 <m> Yg=20.99 <m> L=2.10 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.85						0.42	0.00	1.00	1.70	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1785.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1819.57 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=14.0288

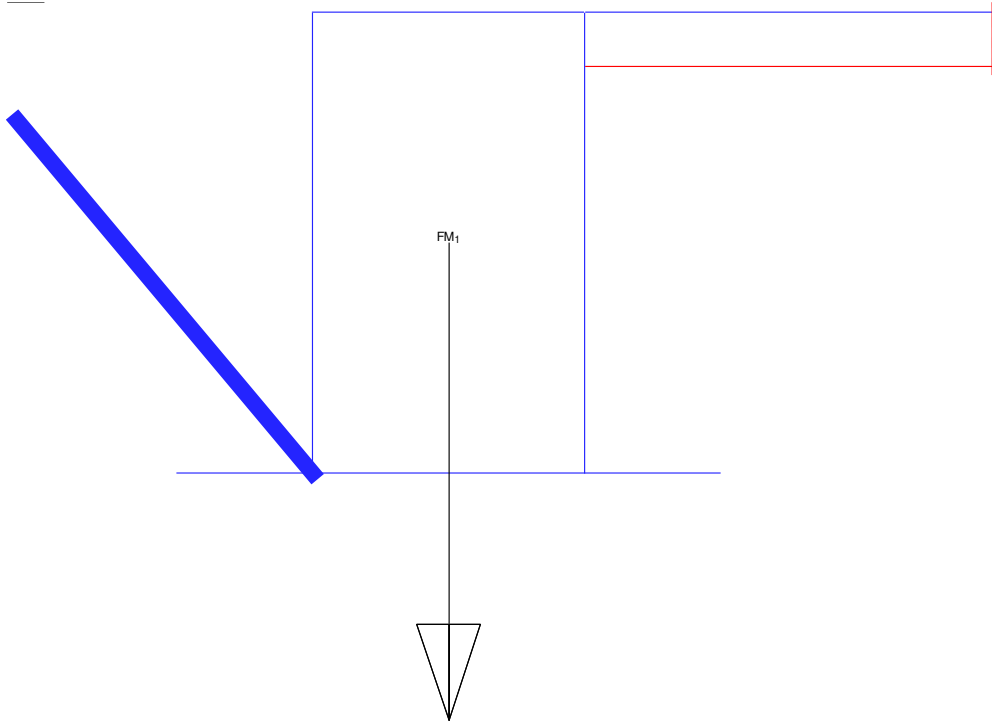
Maschio n. 55C (ver. cinematicismi)

Xg=25.03 <m> Yg=2.58 <m> L=2.07 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Sax <cm>	Sdx <cm>	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75			103	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
						102	14.00										
						104	14.00										
						105	14.00										
						107	14.00										

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1759.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1793.58 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

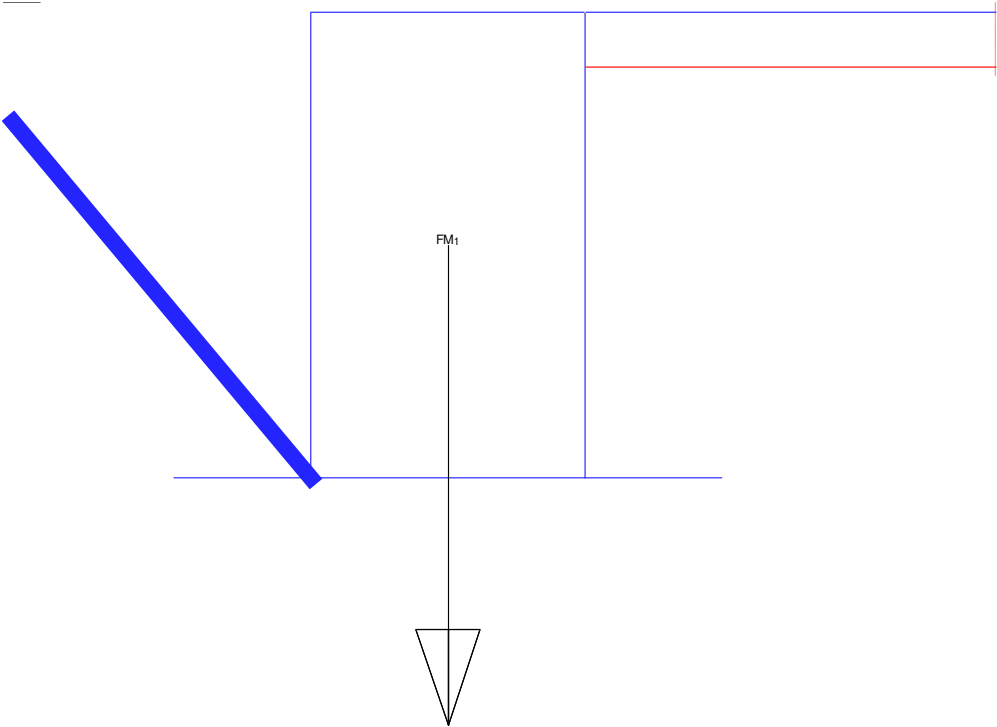
Maschio n. 57C (ver. cinematicismi)

Xg=25.03 <m> Yg=5.97 <m> L=2.06 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{ax} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm²>	f _{d SLU} <daN/cm²>	f _{d SLV} <daN/cm²>	τ ₀ <daN/cm²>	τ _{0d SLU} <daN/cm²>	τ _{0d SLV} <daN/cm²>
0.00	0.85	50.00	0.75				109	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							108	14.00										
							110	14.00										
							112	14.00										
							111	14.00										

Verifiche cinematismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1751.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematismo M'=1784.91 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo du*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζE (Ag)=14.0288

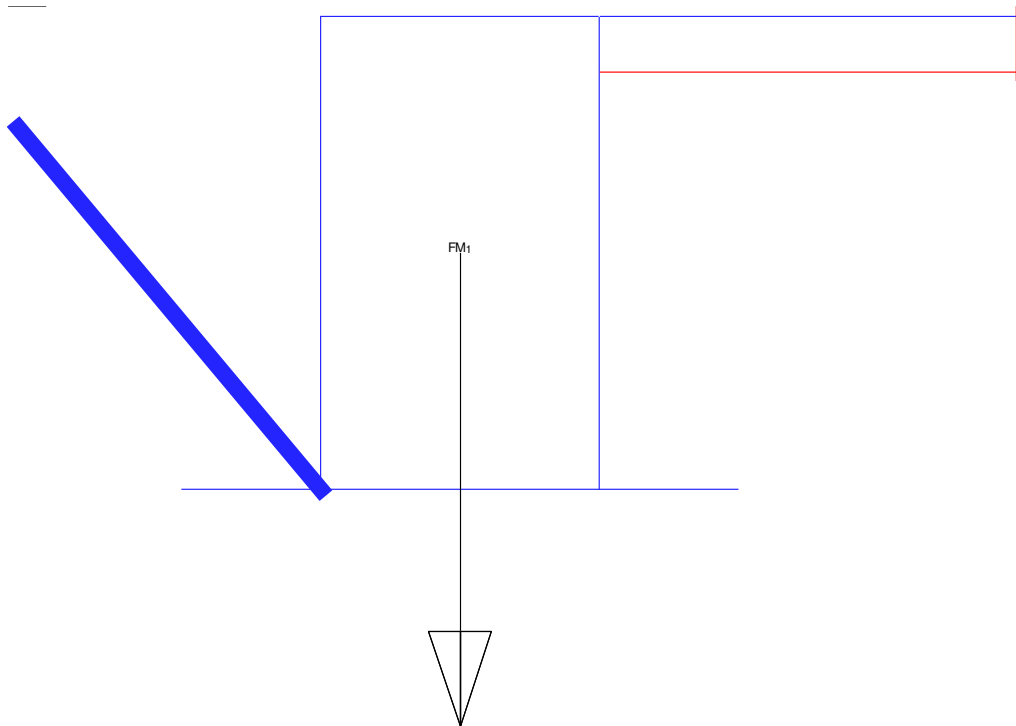
Maschio n. 59C (ver. cinematismi)

Xg=25.03 <m> Yg=8.98 <m> L=2.00 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _{d SLU} <daN/cm ² >	f _{d SLV} <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d SLU} <daN/cm ² >	τ _{0d SLV} <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75				115	14.00	0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28
							114	14.00										
							117	14.00										
							116	14.00										

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM1		1700.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo $M^*=1732.92$ <kg>
Frazione di massa partecipante $e^*=1.00$
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo $d_u^*=100.00$ <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

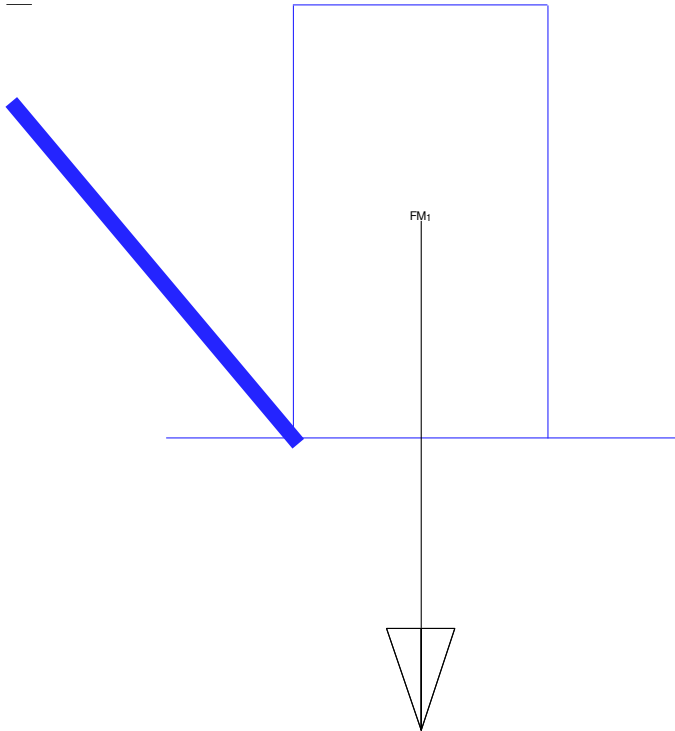
Maschio n. 61C (ver. cinematicismi)

$X_g=25.03$ <m> $Y_g=13.45$ <m> $L=2.51$ <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d1 <cm>	Ssx	d2 <cm>	Sdx	d2 <cm>	ea <cm>	a <m>	p	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		2133.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=2174.82 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

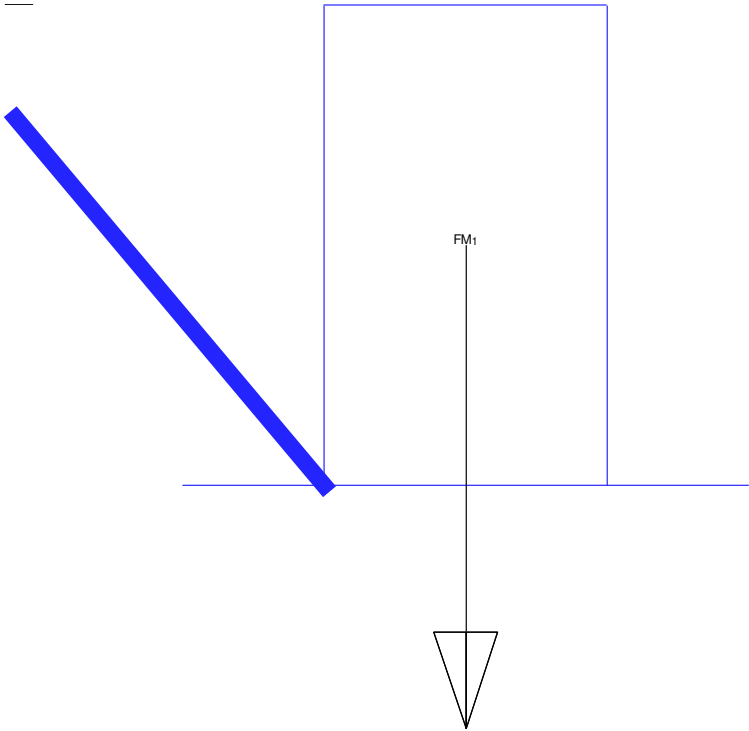
Maschio n. 63C (ver. cinematicismi)

Xg=25.03 <m> Yg=17.21 <m> L=2.01 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematicismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		1708.50	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematicismo M*=1741.59 <kg>
Frazione di massa partecipante e*=1.00
Analisi cinematica non lineare
Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288

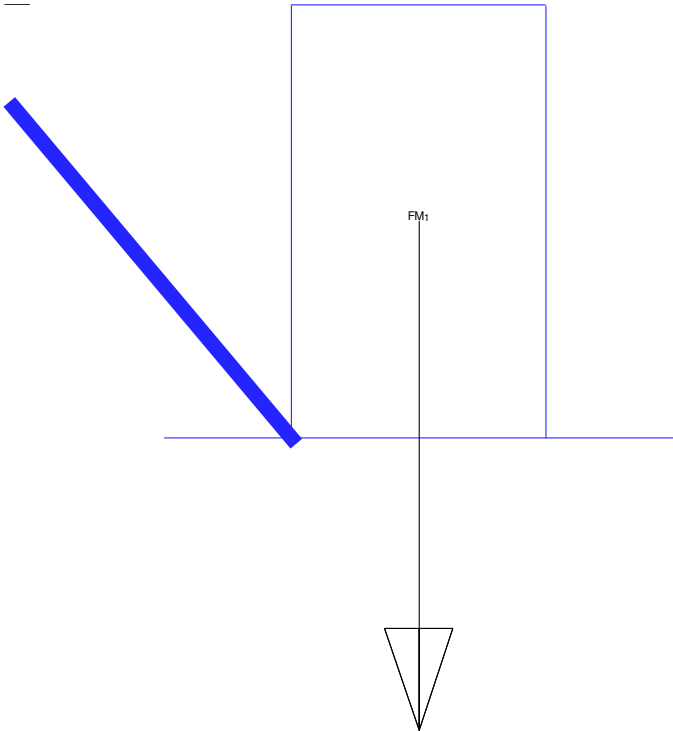
Maschio n. 65C (ver. cinematicismi)

Xg=25.03 <m> Yg=21.05 <m> L=2.64 <m>

Configurazione geometrica e caratteristiche dei materiali utilizzati

Zi <m>	Zf <m>	Spess. <cm>	h <m>	d ₁ <cm>	S _{sx} <cm>	d ₂ <cm>	S _{dx} <cm>	d ₂ <cm>	e _a <cm>	a <m>	ρ	λ	f _k <daN/cm ² >	f _d SLU <daN/cm ² >	f _d SLV <daN/cm ² >	τ ₀ <daN/cm ² >	τ _{0d} SLU <daN/cm ² >	τ _{0d} SLV <daN/cm ² >
0.00	0.85	50.00	0.75						0.38	0.00	1.00	1.50	34.50	10.65	10.65	0.90	0.28	0.28

Verifiche cinematismi
Ribalt. a z=0.00



Elenco forze agenti

N	Fx <daN>	Fz <daN>	Xg <m>	Zg <m>	Commento
FM ₁		2244.00	0.00	0.42	Peso maschio piano 1

Massa partecipante al cinematismo M'=2287.46 <kg>
 Frazione di massa partecipante e*=1.00
 Analisi cinematica non lineare
 Capacità di spostamento ultimo d_u*=100.00 <mm>
 Domanda di spostamento [C8A.4.11]=27.40 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=3.6498
 Domanda di spostamento amplificata [C8A.4.12]=7.13 <mm>
 Indice di sicurezza in termini di accelerazione ζ_E (A_g)=14.0288
 Le verifiche degli elementi di fondazione sono state effettuate utilizzando l'approccio 2.

Coefficienti parziali per le azioni, per verifiche in condizioni statiche:

Permanenti strutturali, sicurezza a favore γ_A = 1.00;
 Permanenti strutturali, sicurezza a sfavore γ_A = 1.30;
 Permanenti non strutturali, sicurezza a favore γ_A = 0.00;
 Permanenti non strutturali, sicurezza a sfavore γ_A = 1.50;
 Variabili, sicurezza a favore γ_A = 0.00;
 Variabili, sicurezza a sfavore γ_A = 1.50.

I coefficienti parziali per le azioni sono posti pari all'unità per le verifiche in condizioni sismiche.

Tali coefficienti sono comunque desumibili dalla tabella delle combinazioni delle CCE (Parametri di calcolo).

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici:

Tangente dell'angolo di attrito γ_M = 1.00;
 Coesione efficace γ_M = 1.00;
 Coesione non drenata γ_M = 1.00;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni superficiali:

Capacità portante γ_R = 2.30;
 Scorrimento γ_R = 1.10;

Fondazioni superficiali

Simbologia

β =Inclinazione del piano di campagna

γ_r	=Peso specifico rappresentativo del terreno di fondazione
η	=Inclinazione del piano di posa della fondazione
ϕ'_r	=Angolo di attrito rappresentativo del terreno di fondazione
$\sigma_{v0,r}$	=Pressione verticale alla profondità del piano di posa della fondazione
B	=Base della fondazione
B'	=Base della fondazione reagente
CC	=Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
D	=Profondità del piano di posa della fondazione
L	=Lunghezza della fondazione ($L > B$)
L'	=Lunghezza della fondazione reagente
M _x	=Momento intorno all'asse X
M _y	=Momento intorno all'asse Y
N	=Sforzo normale
N _c	=Coefficiente di capacità portante relativo alla coesione del terreno di fondazione
N _g	=Coefficiente di capacità portante relativo al peso del terreno di fondazione
N _q	=Coefficiente di capacità portante relativo al sovraccarico laterale
R _d	=Resistenza di progetto (Carico limite)
Sic.	=Sicurezza
T _x	=Taglio in dir. X
T _y	=Taglio in dir. Y
b _c	=Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a coesione
b _g	=Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a peso del terreno
b _q	=Fattore di inclinazione del piano di fondazione relativo a sovraccarico laterale
c' _r	=Coesione efficace rappresentativa del terreno di fondazione
i _c	=Fattore di inclinazione relativo alla coesione
i _g	=Fattore di inclinazione relativo al peso del terreno
i _q	=Fattore di inclinazione relativo al sovraccarico laterale
q _{lim}	=Pressione limite
s _c	=Fattore di forma relativo alla coesione
s _g	=Fattore di forma relativo al peso del terreno
s _q	=Fattore di forma relativo al sovraccarico laterale

Verifiche di capacità portante per rottura generale in condizioni statiche

Platea n. 605

Verifiche in condizioni drenate

CC	N <daN>	Tx <daN>	Ty <daN>	Mx <daNm>	My <daNm>	B' <m>	L' <m>	s _q	s _c	s _g	i _q	i _c	i _g	q _{lim} <daN/mg>	R _d <daN>	Sic.
17	4725.91	-3909.74	1811.36	129.92	91.78	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22123.50	34189.10	7.23
18	4829.27	-3996.94	1837.59	131.49	93.06	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22130.60	34221.90	7.09
19	4531.00	-3763.66	1721.53	119.72	93.69	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22152.20	34287.90	7.57
20	4532.42	-3765.60	1724.08	119.78	94.08	0.95	3.76	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22152.00	34285.90	7.56
30	4707.39	-3904.87	1782.36	129.88	124.53	0.94	3.75	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22120.70	34049.70	7.23
31	4501.64	-3757.56	1675.92	119.73	148.70	0.95	3.73	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22147.40	34042.60	7.56
32	4810.76	-3992.07	1808.60	131.45	125.81	0.95	3.75	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22127.90	34085.40	7.09
33	4512.49	-3758.79	1692.54	119.69	126.45	0.95	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22149.40	34142.40	7.57
34	4513.91	-3760.73	1695.08	119.75	126.83	0.95	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22149.20	34140.30	7.56
46	4744.42	-3914.62	1840.35	129.95	59.02	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22126.20	34327.60	7.24
47	4563.35	-3773.81	1772.56	119.84	39.51	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22156.60	34525.80	7.55
48	4847.78	-4001.82	1866.58	131.52	60.30	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22133.20	34357.40	7.09
49	4549.51	-3768.54	1750.52	119.75	60.94	0.95	3.77	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22154.90	34432.40	7.57
50	4550.93	-3770.47	1753.07	119.81	61.32	0.95	3.77	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22154.80	34430.30	7.57
62	4695.44	-3889.55	1941.30	136.13	144.09	0.94	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22083.00	33814.40	7.20
63	4481.71	-3732.03	1940.82	130.13	181.30	0.94	3.72	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22081.80	33632.50	7.50
64	4798.80	-3976.75	1967.54	137.70	145.37	0.94	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22091.00	33855.10	7.05
65	4500.53	-3743.47	1851.48	125.93	146.01	0.94	3.74	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22110.20	33896.80	7.53
66	4501.95	-3745.41	1854.03	125.99	146.39	0.94	3.73	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22110.10	33894.80	7.53
78	4756.38	-3929.94	1681.41	123.71	39.46	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22163.40	34561.50	7.27
79	4583.27	-3799.34	1507.65	109.43	6.91	0.95	3.80	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22220.80	34931.70	7.62
80	4859.74	-4017.14	1707.64	125.28	40.74	0.95	3.78	1.12	1.13	0.92	1.00	1.00	1.00	22169.60	34586.30	7

Metodo utilizzato: Bowles

Simbologia

v_z =Coefficiente di Poisson rappresentativo del terreno di fondazione
 B =Base della fondazione
 CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
 Ced=Cedimento calcolato
 D =Profondità del piano di posa della fondazione
 E_r =Modulo elastico rappresentativo del terreno di fondazione
 H =Spessore del terreno responsabile del cedimento
 I_r =Coefficiente di profondità
 I_s =Coefficiente di influenza
 L =Lunghezza della fondazione (L>B)
 N =Sforzo normale
 kw =Costante di sottofondo
 q_{es} =Pressione di esercizio

Platea n. 605

B=1.00 <m> L=3.80 <m> D=0.30 <m> H=5.00 <m> E_r =5000000.00 <daN/mq> v_z =0.28
 I_s =0.77 I_r =0.89 kw=3960640.00 <daN/mc>

CC	N <daN>	q_{es} <daN/mq>	Ced <cm>
1	3420.80	900.21	0.02
1	2974.52	782.77	0.02
2	3100.83	816.01	0.02
3	3304.70	869.66	0.02
3	2763.43	727.22	0.02
4	2988.28	786.39	0.02
5	3834.54	1009.09	0.03
5	3726.79	980.73	0.02
6	3501.94	921.56	0.02
7	3718.44	978.54	0.02
7	3515.70	925.18	0.02
8	3389.39	891.94	0.02
9	3701.06	973.96	0.02
9	3484.08	916.86	0.02
10	3372.53	887.51	0.02
11	3825.18	1006.63	0.03
11	3709.76	976.25	0.02
12	3492.86	919.17	0.02
13	3314.06	872.12	0.02
13	2780.45	731.70	0.02
14	2997.35	788.78	0.02
15	3438.18	904.78	0.02
15	3006.13	791.09	0.02
16	3117.69	820.44	0.02
17	4725.91	1243.66	0.03
18	4829.27	1270.86	0.03
19	4531.00	1192.37	0.03
20	4532.42	1192.74	0.03
21	3502.60	921.74	0.02
22	3571.51	939.87	0.02
23	3372.66	887.54	0.02
24	3373.61	887.79	0.02
25	3296.69	867.55	0.02
26	3245.11	853.98	0.02
27	3244.78	853.89	0.02
28	3245.08	853.97	0.02
29	3245.11	853.98	0.02
30	4707.39	1238.79	0.03
31	4501.64	1184.64	0.03
32	4810.76	1265.99	0.03
33	4512.49	1187.50	0.03
34	4513.91	1187.87	0.03
35	3490.26	918.49	0.02
36	3353.09	882.39	0.02
37	3559.17	936.62	0.02
38	3360.32	884.29	0.02
39	3361.27	884.54	0.02
40	3296.69	867.55	0.02
41	3240.99	852.89	0.02
42	3245.11	853.98	0.02
43	3244.78	853.89	0.02
44	3245.08	853.97	0.02
45	3245.11	853.98	0.02
46	4744.42	1248.53	0.03
47	4563.35	1200.88	0.03
48	4847.78	1275.73	0.03
49	4549.51	1197.24	0.03

50	4550.93	1197.61	0.03
51	3514.94	924.99	0.02
52	3394.23	893.22	0.02
53	3583.85	943.12	0.02
54	3385.01	890.79	0.02
55	3385.95	891.04	0.02
56	3296.69	867.55	0.02
57	3249.22	855.06	0.02
58	3245.11	853.98	0.02
59	3244.78	853.89	0.02
60	3245.08	853.97	0.02
61	3245.11	853.98	0.02
62	4695.44	1235.64	0.03
63	4481.71	1179.40	0.03
64	4798.80	1262.84	0.03
65	4500.53	1184.35	0.03
66	4501.95	1184.72	0.03
67	3482.29	916.39	0.02
68	3339.80	878.89	0.02
69	3551.20	934.53	0.02
70	3352.35	882.20	0.02
71	3353.30	882.45	0.02
72	3296.69	867.55	0.02
73	3238.34	852.19	0.02
74	3245.11	853.98	0.02
75	3244.78	853.89	0.02
76	3245.08	853.97	0.02
77	3245.11	853.98	0.02
78	4756.38	1251.68	0.03
79	4583.27	1206.12	0.03
80	4859.74	1278.88	0.03
81	4561.47	1200.39	0.03
82	4562.89	1200.76	0.03
83	3522.91	927.08	0.02
84	3407.51	896.71	0.02
85	3591.82	945.22	0.02
86	3392.98	892.89	0.02
87	3393.92	893.14	0.02
88	3296.69	867.55	0.02
89	3251.88	855.76	0.02
90	3245.11	853.98	0.02
91	3244.78	853.89	0.02
92	3245.08	853.97	0.02
93	3245.11	853.98	0.02
94	3245.11	853.98	0.02

Sintesi

Tipo di normativa: stati limite D.M. 18
 Tipo di calcolo: sismica statica

Dati generali della struttura

- Sito di costruzione: feletto LON. 7.74629 LAT. 45.30510
 Contenuto tra ID reticolo: 12684 12685 12462 12463

Pericolosità sismica di base

Simbologia

Ag =Accelerazione orizzontale massima al sito
 Cc =Coefficiente funzione della categoria del suolo
 FV =Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale
 Fo =Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale
 S =Coefficiente di amplificazione stratigrafica e topografica
 Ss =Coefficiente di amplificazione stratigrafica
 TR =Periodo di ritorno <anni>
 TB =Periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante
 TC =Periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a velocità costante
 TCC=Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SIV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 TD =Periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a spostamento costante
 Tc*=Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale <sec>

Relazione di calcolo

TCC	T _R	Ag <g>	Fo	FV	Tc*	S _s	C _c	S	TC	TB	TD
SLD	75	0.0280	2.65	0.60	0.20	1.80	2.78	1.80	0.56	0.19	1.71
SLV	712	0.0510	2.73	0.83	0.29	1.80	2.33	1.80	0.67	0.22	1.80

- Spettri: Automatici da normativa
- Tipo di opera: Opera ordinaria
- Vita nominale V_N: 50.00
- Classe d'uso: Classe III
- Coefficiente d'uso CU: 1.50
- Periodo di riferimento VR: 75.00

Dati di piano

Simbologia

- Ea =Eccentricità complessiva
- Ex =Eccentricità in dir. X
- Ey =Eccentricità in dir. Y
- Imp. =Numero dell'impalcato
- Lx =Dimensione del piano in dir. X
- Ly =Dimensione del piano in dir. Y

Imp.	Lx <m>	Ly <m>	Ex <m>	Ey <m>	Ea <m>
1	24.99	24.62	1.25	1.23	1.75
2	24.99	23.17	1.25	1.16	1.70
3	14.61	11.86	0.73	0.59	0.94

- Eccentricità di calcolo: 1.75 <m>
- Considera eccentricità aggiuntiva sugli impalcati non rigidi: No

Dati di progetto

- Categoria del suolo di fondazione: D
- Tipologia strutturale: muratura esistente in pietra e/o mattoni pieni

Periodo T ₁	0.30734
Coeff. λ SLD	0.85
Coeff. λ SLV	0.85
Rapporto di sovraresistenza (α_0/α_1)	1.50
Valore di riferimento del fattore di comportamento (q ₀)	3.00
Fattore di comportamento dissipativo (q)	3.00
Fattore di comportamento non dissipativo (q _{ND})	1.50
Fattore di comportamento per SLD (q _D)	1.50

- Categoria topografica: T1 - Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i<=15°
- Coeff. amplificazione topografica S_T: 1.00
- Accelerazione di picco del terreno AgS: 0.0917 <g>
- Quota di riferimento: -2.68 <m>
- Quota max della struttura: 8.58 <m>
- Altezza della struttura: 11.26 <m>
- Numero piani edificio: 3
- Coefficiente θ: 0.00
- Edificio regolare in altezza: Sì
- Edificio regolare in pianta: No
- Struttura dissipativa: Sì
- Classe di duttilità: Classe B
- Fattore di comportamento per sisma verticale (qv): 1.50
- Smorzamento spettro: 5.00%

Spettro SLD.TXT :

0.0000 0.4949
 0.0500 0.5962
 0.1000 0.6974
 0.1500 0.7987
 0.1873 0.8743
 0.2000 0.8743
 0.2500 0.8743
 0.3000 0.8743
 0.3500 0.8743
 0.4000 0.8743
 0.4500 0.8743
 0.5000 0.8743
 0.5500 0.8743
 0.5620 0.8743
 0.6000 0.8189

Relazione di calcolo

0.6500	0.7559
0.7000	0.7019
0.7500	0.6551
0.8000	0.6142
0.8500	0.5781
0.9000	0.5459
0.9500	0.5172
1.0000	0.4913
1.0500	0.4679
1.1000	0.4467
1.1500	0.4273
1.2000	0.4095
1.2500	0.3931
1.3000	0.3780
1.3500	0.3640
1.4000	0.3510
1.4500	0.3389
1.5000	0.3276
1.5500	0.3170
1.6000	0.3071
1.6500	0.2978
1.7000	0.2890
1.7121	0.2870
1.7500	0.2747
1.8000	0.2596
1.8500	0.2458
1.9000	0.2330
1.9500	0.2212
2.0000	0.2103
2.0500	0.2002
2.1000	0.1908
2.1500	0.1820
2.2000	0.1738
2.2500	0.1662
2.3000	0.1590
2.3500	0.1523
2.4000	0.1460
2.4500	0.1401
2.5000	0.1346
2.5500	0.1294
2.6000	0.1244
2.6500	0.1198
2.7000	0.1154
2.7500	0.1112
2.8000	0.1073
2.8500	0.1036
2.9000	0.1000
2.9500	0.0967
3.0000	0.0935
3.0500	0.0904
3.1000	0.0875
3.1500	0.0848
3.2000	0.0822
3.2500	0.0796
3.3000	0.0772
3.3500	0.0750
3.4000	0.0728
3.4500	0.0707
3.5000	0.0687
3.5500	0.0668
3.6000	0.0649
3.6500	0.0631
3.7000	0.0614
3.7500	0.0598
3.8000	0.0583
3.8500	0.0568
3.9000	0.0553
3.9500	0.0550
4.0000	0.0550

Spettro SLV.TXT :

0.0000	0.8997
0.0500	0.8818
0.1000	0.8640
0.1500	0.8461
0.2000	0.8282
0.2235	0.8198
0.2500	0.8198
0.3000	0.8198
0.3500	0.8198
0.4000	0.8198

Relazione di calcolo

0.4500	0.8198
0.5000	0.8198
0.5500	0.8198
0.6000	0.8198
0.6500	0.8198
0.6705	0.8198
0.7000	0.7853
0.7500	0.7329
0.8000	0.6871
0.8500	0.6467
0.9000	0.6108
0.9500	0.5786
1.0000	0.5497
1.0500	0.5235
1.1000	0.4997
1.1500	0.4780
1.2000	0.4581
1.2500	0.4398
1.3000	0.4228
1.3500	0.4072
1.4000	0.3926
1.4500	0.3791
1.5000	0.3665
1.5500	0.3546
1.6000	0.3436
1.6500	0.3332
1.7000	0.3234
1.7500	0.3141
1.8000	0.3054
1.8038	0.3047
1.8500	0.2897
1.9000	0.2747
1.9500	0.2608
2.0000	0.2479
2.0500	0.2359
2.1000	0.2248
2.1500	0.2145
2.2000	0.2049
2.2500	0.1959
2.3000	0.1874
2.3500	0.1795
2.4000	0.1721
2.4500	0.1652
2.5000	0.1586
2.5500	0.1525
2.6000	0.1467
2.6500	0.1412
2.7000	0.1360
2.7500	0.1311
2.8000	0.1265
2.8500	0.1221
2.9000	0.1179
2.9500	0.1139
3.0000	0.1102
3.0500	0.1066
3.1000	0.1032
3.1500	0.1000
3.2000	0.1000
3.2500	0.1000
3.3000	0.1000
3.3500	0.1000
3.4000	0.1000
3.4500	0.1000
3.5000	0.1000
3.5500	0.1000
3.6000	0.1000
3.6500	0.1000
3.7000	0.1000
3.7500	0.1000
3.8000	0.1000
3.8500	0.1000
3.9000	0.1000
3.9500	0.1000
4.0000	0.1000

Spettro SND.TXT :

0.0000	0.8997
0.0500	1.0652
0.1000	1.2308
0.1500	1.3963
0.2000	1.5618

Relazione di calcolo

0.2235	1.6397
0.2500	1.6397
0.3000	1.6397
0.3500	1.6397
0.4000	1.6397
0.4500	1.6397
0.5000	1.6397
0.5500	1.6397
0.6000	1.6397
0.6500	1.6397
0.6705	1.6397
0.7000	1.5706
0.7500	1.4659
0.8000	1.3742
0.8500	1.2934
0.9000	1.2216
0.9500	1.1573
1.0000	1.0994
1.0500	1.0470
1.1000	0.9995
1.1500	0.9560
1.2000	0.9162
1.2500	0.8795
1.3000	0.8457
1.3500	0.8144
1.4000	0.7853
1.4500	0.7582
1.5000	0.7329
1.5500	0.7093
1.6000	0.6871
1.6500	0.6663
1.7000	0.6467
1.7500	0.6282
1.8000	0.6108
1.8038	0.6095
1.8500	0.5794
1.9000	0.5493
1.9500	0.5215
2.0000	0.4958
2.0500	0.4719
2.1000	0.4497
2.1500	0.4290
2.2000	0.4097
2.2500	0.3917
2.3000	0.3749
2.3500	0.3591
2.4000	0.3443
2.4500	0.3304
2.5000	0.3173
2.5500	0.3050
2.6000	0.2934
2.6500	0.2824
2.7000	0.2720
2.7500	0.2622
2.8000	0.2529
2.8500	0.2441
2.9000	0.2358
2.9500	0.2279
3.0000	0.2203
3.0500	0.2132
3.1000	0.2064
3.1500	0.1999
3.2000	0.1937
3.2500	0.1877
3.3000	0.1821
3.3500	0.1767
3.4000	0.1715
3.4500	0.1666
3.5000	0.1619
3.5500	0.1574
3.6000	0.1530
3.6500	0.1489
3.7000	0.1449
3.7500	0.1410
3.8000	0.1373
3.8500	0.1338
3.9000	0.1304
3.9500	0.1271
4.0000	0.1239

Condizioni di carico elementari

Relazione di calcolo

Simbologia

CCE =Numero della condizione di carico elementare
 Comm. =Commento
 Dir. =Direzione del vento
 Jpx =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse X
 Jpy =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Y
 Jpz =Moltiplicatore del momento d'inerzia intorno all'asse Z
 Mx =Moltiplicatore della massa in dir. X
 My =Moltiplicatore della massa in dir. Y
 Mz =Moltiplicatore della massa in dir. Z
 Sic. =Contributo alla sicurezza
 S = a sfavore
 Tipo =Tipologia di pressione vento
 M = Massimizzata
 E = Esterna
 I = Interna
 Tipo CCE =Tipo di CCE per calcolo agli stati limite
 Var. =Tipo di variabilità
 B = di base
 A = ambigua
 s =Coeff. di riduzione (T.A. o S.L. D.M. 96)

CCE	Comm.	Tipo CCE	Sic.	Var.	s	Dir. <grad>	Tipo	Mx	My	Mz	Jpx	Jpy	Jpz
1	Gs	1S	--	1.00	--	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
2	Gns	2S	--	1.00	--	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
3	Qa	3S	A	1.00	--	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
4	Qc	5S	A	1.00	--	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
5	Qh	10S	A	1.00	--	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00
6	Vx+	11S	A	1.00	0.00	M	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
7	Vx-	11S	A	1.00	180.00	M	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
8	Vy+	11S	A	1.00	90.00	M	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
9	Vy-	11S	A	1.00	270.00	M	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
10	Neve	12S	A	1.00	--	--	--	1.00	1.00	0.00	0.00	0.00	1.00

Elenco masse nodi

Simbologia

Mo =Massa orizzontale
 Nodo =Numero del nodo

Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>	Nodo	Mo <kg>
-1895	595.05	-1890	435.93	-1889	3719.15	-1888	708.10	-1887	114.47	-1886	422.96	-1885	513.79
-1884	597.31	-1883	499.19	-1882	187.56	-1881	151.84	-1880	841.19	-1879	72.70	-1878	188.59
-1877	119.14	-1874	72.42	-1873	57.90	-1872	203.24	-1871	125.56	-1870	119.14	-1868	109.39
-1867	119.14	-1865	128.89	-1864	98.11	-1863	108.63	-1862	607.22	-1861	145.69	-1860	106.12
-1859	134.03	-1858	115.81	-1857	119.14	-1855	83.40	-1854	87.52	-1853	115.79	-1852	79.66
-1851	75.38	-1850	69.77	-1849	119.14	-1847	154.88	-1846	50.69	-1845	73.59	-1844	104.54
-1843	49.06	-1842	119.14	-1840	119.14	-1839	73.59	-1838	104.54	-1837	98.11	-1836	49.06
-1835	119.14	-1832	119.14	-1831	103.39	-1830	85.17	-1829	82.63	-1828	38.07	-1827	51.35
-1826	81.50	-1825	52.32	-1824	95.19	-1823	187.20	-1822	56.35	-1821	95.19	-1820	217.31
-1819	56.35	-1818	194.32	-1811	54.86	-1809	441.46	-1808	412.40	-1807	528.29	-1806	184.98
-1805	350.17	-1804	184.04	-1803	350.17	-1802	313.98	-1801	483.89	-1799	492.93	-1798	513.27
-1797	434.00	-1796	361.23	-1795	528.29	-1778	159.46	-1777	161.16	-1776	267.94	-1775	214.67
-1774	826.07	-1752	191.41	-1751	86.72	-1750	191.41	-1749	111.50	-1748	86.81	-1747	191.23
-1746	111.56	-1745	191.23	-1744	1671.27	-1738	529.26	-1735	59.40	-1734	58.23	-1731	733.41
-1730	327.97	-1729	304.03	-1728	327.97	-1727	351.91	-1726	327.97	-1725	259.92	-1724	649.26
-1723	345.50	-1722	327.94	-1721	391.68	-1720	386.13	-1719	751.96	-1718	383.58	-1717	354.00
-1716	304.23	-1715	343.04	-1714	809.03	-1713	328.30	-1712	308.22	-1711	332.56	-1710	356.91
-1709	332.56	-1708	332.56	-1707	814.96	-1706	352.64	-1705	741.15	-1704	462.97	-1703	462.97
-1702	468.94	-1701	470.38	-1700	475.00	-1699	217.29	-1698	385.52	-1697	381.54	-1696	437.65
-1695	383.27	-1694	372.89	-1693	337.40	-1692	342.78	-1691	342.78	-1690	182.14	-1689	182.14
-1688	230.02	-1687	182.14	-1686	182.14	-1685	182.14	-1684	134.26	-1683	182.14	-1682	182.14
-1681	182.14	-1680	182.23	-1679	182.23	-1675	249.53	-1674	233.95	-1673	185.26	-1672	185.26
-1671	233.95	-1670	185.26	-1668	200.84	-1667	348.11	-1665	200.84	-1664	185.26	-1663	185.26
-1662	136.57	-1661	136.57	-1660	185.26	-1658	200.84	-1657	348.11	-1656	312.33	-1655	302.85
-1654	290.77	-1653	285.95	-1652	292.69	-1651	238.46	-1650	226.95	-1649	148.00	-1648	51.80

Relazione di calcolo

-1647	48.93	-1646	74.32	-1645	220.17	-1644	203.81	-1643	203.81	-1642	55.17	-1641	325.03
-1640	152.35	-1639	129.62	-1636	79.70	-1635	122.75	-1634	1895.66	-1633	2032.07	-1632	2070.68
-1631	1690.67	-1630	951.28	-1629	1614.10	-1628	2175.84	-1627	1824.93	-1626	951.28	-1625	818.70
-1624	160.29	-1620	1114.05	-1619	1104.12	-1618	1061.98	-1617	1061.98	-1616	2183.24	-1615	1832.79
-1614	1980.58	-1613	1757.57	-1612	1061.98	-1611	1061.98	-1610	1582.94	-1609	1805.96	-1608	1538.11
-1607	1676.17	-1606	1061.98	-1605	1061.98	-1604	2168.37	-1603	2030.31	-1602	1499.27	-1601	1679.80
-1600	1061.98	-1599	1061.98	-1598	1772.68	-1597	1892.20	-1596	1061.98	-1595	1531.13	-1594	1520.50
-1593	1061.98	-1592	2340.93	-1591	2051.49	-1590	1520.50	-1589	1623.03	-1588	1061.98	-1587	1061.99
-1586	1427.66	-1585	1288.54	-1584	2140.92	-1583	2069.56	-1582	1998.19	-1581	1998.19	-1580	2138.16
-1579	2212.26	-1578	1858.22	-1577	1653.26	-1576	1308.34	-1575	1407.79	-1574	1564.06	-1573	2176.60
-1572	1564.06	-1571	474.41	-1570	619.79	-1569	408.97	-1568	535.04	-1567	408.97	-1566	874.22
-1565	833.32	-1564	408.97	-1563	457.26	-1562	408.97	-1561	906.94	-1560	866.91	-1559	433.51
-1558	347.62	-1557	656.90	-1556	1070.03	-1555	408.97	-1554	570.58	-1553	408.97	-1552	703.92
-1551	971.08	-1550	683.19	-1549	449.87	-1548	639.03	-1547	690.89	-1546	470.91	-1545	453.07
-1544	826.07	-1543	243.84	-1542	982.98	-1541	261.40	-1540	572.00	-1539	826.07	-1538	221.67
-1537	913.58	-1536	1531.22	-1535	572.00	-1534	312.02	-1533	217.82	-1531	452.42	-1530	714.44
-1529	745.89	-1528	438.16	-1527	413.03	-1526	1274.44	-1525	1518.00	-1524	1518.00	-1523	1518.00
-1522	1518.00	-1521	1518.00	-1520	1381.58	-1519	1245.16	-1518	1057.95	-1517	1394.93	-1516	1862.98
-1514	1452.82	-1513	1657.90	-1512	1351.39	-1511	1044.89	-1510	1088.43	-1509	1131.97	-1508	1043.01
-1507	700.32	-1506	713.42	-1505	223.60	-1504	261.21	-1503	1133.91	-1502	773.84	-1501	826.07
-1500	470.13	-1499	240.32	-1498	920.96	-1497	890.52	-1496	223.60	-1495	197.13	-1494	912.12
-1493	1040.13	-1492	1147.74	-1491	513.86	-1489	761.61	-1488	710.08	-1487	221.67	-1486	622.25
-1485	826.07	-1484	950.61	-1483	466.99	-1482	433.26	-1481	706.59	-1480	826.07	-1479	221.67
-1478	698.05	-1477	1262.49	-1476	826.07	-1475	420.33	-1474	410.98	-1473	698.05	-1472	221.67
-1471	826.07	-1470	1583.04	-1469	410.28	-1468	373.19	-1467	826.07	-1466	698.05	-1465	221.67
-1464	826.07	-1463	342.71	-1462	1010.70	-1461	338.00	-1460	826.07	-1459	547.94	-1458	698.05
-1457	275.84	-1456	243.84	-1455	826.07	-1454	739.06	-1453	268.53	-1452	466.81	-1451	575.91
-1450	620.17	-1449	664.40	-1448	662.53	-1447	268.53	-1446	668.72	-1445	577.05	-1444	559.31
-1443	131.65	-1442	469.98	-1441	511.77	-1440	208.97	-1439	778.06	-1438	1146.08	-1437	1335.59
-1436	670.74	-1435	1067.30	-1434	1561.16	-1433	966.68	-1432	670.74	-1431	778.06	-1430	1226.56
-1429	1337.60	-1428	670.74	-1427	1190.99	-1426	927.81	-1425	670.74	-1424	1434.69	-1423	915.53
-1422	737.82	-1421	72.38	-1420	86.91	-1419	55.31	-1418	726.12	-1417	724.32	-1416	762.45
-1415	762.45	-1414	596.80	-1413	296.91	-1412	268.53	-1411	374.38	-1410	310.32	-1409	253.59
-1407	259.26	-1406	341.23	-1405	412.82	-1403	224.14	-1402	295.62	-1401	403.31	-1400	334.35
-1399	357.34	-1398	313.46	-1397	317.28	-1396	271.79	-1395	549.00	-1394	638.38	-1393	519.22
-1392	574.54	-1391	256.63	-1390	284.79	-1389	371.97	-1388	344.80	-1387	257.03	-1386	292.56
-1385	375.76	-1384	338.94	-1383	642.63	-1382	680.94	-1381	369.27	-1380	263.30	-1379	531.98
-1378	263.12	-1377	417.94	-1376	365.70	-1375	261.21	-1374	282.11	-1373	371.43	-1372	349.77
-1371	510.70	-1370	468.14	-1369	732.01	-1368	766.05	-1367	558.56	-1366	351.07	-1365	351.07
-1364	359.78	-1363	351.07	-1362	342.36	-1361	409.61	-1360	468.14	-1359	483.04	-1358	361.44
-1357	382.42	-1356	361.44	-1355	723.50	-1354	318.22	-1353	250.76	-1352	341.11	-1351	404.31
-1350	282.62	-1349	346.89	-1348	325.99	-1347	304.28	-1346	297.91	-1345	265.29	-1344	363.61
-1343	273.75	-1342	383.97	-1341	340.09	-1340	229.87	-1339	407.49	-1338	219.80	-1337	340.47
-1336	371.43	-1335	261.21	-1334	417.94	-1333	292.56	-1332	381.50	-1331	702.22	-1330	391.54
-1329	195.77	-1328	374.40	-1327	273.33	-1326	234.07	-1325	449.62	-1324	255.07	-1323	156.15
-1322	323.21	-1321	234.07	-1320	221.67	-1319	238.33	-1318	411.48	-1317	323.21	-1316	161.48
-1315	391.11	-1314	234.07	-1313	353.12	-1312	244.57	-1311	280.32	-1310	144.70	-1309	117.04
-1308	964.13	-1307	741.94	-1306	741.94	-1305	741.94	-1304	741.94	-1303	741.94	-1302	520.38
-1301	298.83	-1300	362.21	-1299	883.94	-1298	828.15	-1297	810.32	-1296	792.48	-1295	810.32
-1294	530.54	-1293	250.76	-1292	402.01	-1291	553.26	-1290	844.79	-1289	380.96	-1288	202.15
-1287	455.38	-1286	531.98	-1285	301.56	-1284	820.88	-1283	234.07	-1282	455.38	-1281	375.70
-1280	289.45	-1279	237.21	-1278	455.38	-1277	208.27	-1276	803.29	-1275	234.07	-1274	262.25
-1273	453.42	-1272	528.20	-1271	230.94	-1270	451.45	-1269	292.16	-1268	785.71	-1267	398.76

Relazione di calcolo

-1266	234.07	-1265	451.45	-1264	848.13	-1263	413.00	-1262	234.07	-1261	451.45	-1260	803.29
-1259	406.26	-1258	234.07	-1257	451.45	-1256	836.99	-1255	803.29	-1254	451.45	-1253	234.07
-1252	430.99	-1251	623.28	-1250	451.45	-1249	174.50	-1248	803.29	-1247	451.45	-1246	114.93
-1245	320.20	-1244	485.68	-1243	474.03	-1242	346.57	-1241	174.50	-1240	803.29	-1239	561.77
-1238	496.60	-1237	465.36	-1236	234.07	-1235	506.12	-1234	546.88	-1233	699.02	-1232	851.17
-1231	851.17	-1230	851.17	-1229	699.02	-1228	546.88	-1227	699.03	-1226	583.05	-1225	414.95
-1224	203.13	-1223	271.66	-1222	313.45	-1221	317.28	-1220	937.88	-1219	407.03	-1218	292.56
-1217	355.25	-1216	273.95	-1215	553.26	-1214	634.56	-1213	417.94	-1212	240.32	-1211	393.09
-1210	915.01	-1209	381.04	-1208	317.63	-1207	330.17	-1206	299.95	-1205	604.33	-1204	459.63
-1203	226.30	-1202	401.22	-1201	250.76	-1200	424.82	-1199	631.33	-1198	32.72	-1197	57.18
-1196	57.18	-1195	57.18	-1194	57.18	-1193	61.10	-1192	61.10	-1191	57.18	-1190	57.18
-1189	57.18	-1188	57.18	-1187	59.63	-1186	56.06	-1185	99.83	-1184	56.55	-1183	60.18
-1182	57.26	-1181	57.47	-1180	58.12	-1179	57.91	-1178	57.69	-1177	57.69	-1176	57.69
-1175	60.18	-1174	56.55	-1173	64.15	-1172	57.18	-1171	57.18	-1170	57.18	-1169	64.15
-1168	64.16	-1167	57.18	-1166	57.18	-1165	57.18	-1164	61.10	-1163	57.18	-1162	57.18
-1161	57.18	-1160	57.18	-1159	57.18	-1158	61.10	-1157	57.18	-1156	57.18	-1155	57.18
-1154	57.18	-1153	59.63	-1152	56.06	-1151	99.83	-1150	54.21	-1149	54.09	-1148	56.47
-1147	56.47	-1146	56.47	-1145	56.47	-1144	56.47	-1143	48.77	-1142	37.36	-1141	54.86
-1140	30.27	-1139	54.74	-1138	54.74	-1137	57.18	-1136	57.18	-1135	57.18	-1134	57.18
-1133	57.18	-1132	57.18	-1131	57.18	-1130	57.18	-1129	57.18	-1128	57.18	-1127	57.18
-1126	57.18	-1125	57.18	-1124	57.18	-1123	57.18	-1122	57.18	-1121	57.18	-1120	57.18
-1119	57.18	-1118	43.73	-1117	58.34	-1116	58.34	-1115	58.34	-1114	65.48	-1113	65.48
-1112	58.34	-1111	58.34	-1110	58.34	-1109	65.48	-1108	62.98	-1107	739.16	-1106	737.34
-1105	776.15	-1104	776.15	-1103	607.52	-1102	219.44	-1101	132.80	-1100	420.23	-1099	287.44
-1098	389.90	-1097	420.24	-1096	563.20	-1095	30.33	-1094	173.30	-1093	216.61	-1092	125.63
-1091	558.87	-1090	649.85	-1089	528.54	-1088	584.87	-1087	95.31	-1086	151.63	-1085	333.59
-1084	259.94	-1083	654.18	-1082	693.17	-1081	320.59	-1080	541.54	-1079	108.31	-1078	324.92
-1077	281.60	-1076	519.88	-1075	476.56	-1074	745.16	-1073	779.82	-1072	389.91	-1071	238.28
-1070	476.56	-1069	491.72	-1068	173.29	-1067	173.29	-1066	736.49	-1065	151.63	-1064	264.27
-1063	411.57	-1062	147.30	-1061	190.62	-1060	303.26	-1059	112.64	-1058	324.92	-1057	324.92
-1056	21.66	-1055	346.58	-1054	324.92	-1053	303.26	-1052	714.83	-1051	398.57	-1050	199.29
-1049	216.62	-1048	277.27	-1047	238.28	-1046	411.57	-1045	38.99	-1044	238.28	-1043	238.28
-1042	346.58	-1041	238.28	-1040	194.95	-1039	47.66	-1038	285.93	-1037	151.63	-1036	119.14
-1035	981.45	-1034	755.26	-1033	755.26	-1032	755.27	-1031	755.26	-1030	755.26	-1029	377.64
-1028	216.62	-1027	899.82	-1026	824.87	-1025	824.87	-1024	824.87	-1023	824.87	-1022	412.44
-1021	281.60	-1020	563.20	-1019	859.96	-1018	376.91	-1017	205.78	-1016	463.56	-1015	541.54
-1014	138.63	-1013	817.72	-1012	238.28	-1011	463.56	-1010	270.77	-1009	238.28	-1008	463.56
-1007	817.72	-1006	238.28	-1005	461.56	-1004	426.01	-1003	238.28	-1002	459.56	-1001	160.30
-1000	817.72	-999	398.57	-998	238.28	-997	459.57	-996	852.02	-995	415.90	-994	238.28
-993	459.57	-992	817.72	-991	177.62	-990	238.28	-989	459.56	-988	852.02	-987	817.72
-986	459.56	-985	238.28	-984	426.01	-983	459.56	-982	119.14	-981	817.72	-980	459.57
-979	116.97	-978	285.93	-977	482.55	-976	355.25	-975	119.14	-974	817.72	-973	571.87
-972	505.52	-971	476.56	-970	238.28	-969	516.63	-968	556.70	-967	711.58	-966	866.46
-965	866.46	-964	866.46	-963	711.58	-962	556.70	-961	711.58	-960	593.53	-959	422.40
-958	142.97	-957	216.62	-956	954.73	-955	329.26	-954	129.97	-953	563.20	-952	433.23
-951	368.25	-950	931.45	-949	277.27	-948	181.96	-947	615.19	-946	467.89	-945	34.66
-944	389.91	-943	642.67	-942	739.16	-941	737.33	-940	776.15	-939	776.15	-938	607.52
-937	219.44	-936	132.80	-935	420.23	-934	287.44	-933	389.90	-932	420.23	-931	563.20
-930	30.33	-929	173.30	-928	216.61	-927	125.64	-926	558.87	-925	649.85	-924	528.54
-923	584.87	-922	95.31	-921	151.63	-920	333.59	-919	259.94	-918	654.18	-917	693.17
-916	320.59	-915	541.54	-914	108.31	-913	324.92	-912	281.60	-911	519.88	-910	476.56
-909	754.59	-908	779.82	-907	389.91	-906	238.28	-905	476.55	-904	496.43	-903	173.29
-902	173.29	-901	736.49	-900	151.63	-899	264.27	-898	411.57	-897	147.30	-896	190.62

Relazione di calcolo

-895	303.26	-894	112.64	-893	324.92	-892	324.92	-891	21.66	-890	346.58	-889	324.92
-888	303.26	-887	714.83	-885	229.74	-884	216.62	-883	237.56	-882	280.33	-881	411.57
-880	38.99	-879	280.33	-878	280.33	-877	346.58	-876	280.33	-875	194.96	-874	50.46
-873	333.59	-872	178.39	-871	140.16	-870	981.45	-869	755.26	-868	755.26	-867	755.27
-866	755.26	-865	755.26	-864	377.64	-863	216.62	-862	899.82	-861	824.87	-860	824.87
-859	824.87	-858	824.87	-857	412.44	-856	281.60	-855	563.20	-854	859.96	-853	435.27
-852	242.10	-851	463.56	-850	541.54	-849	146.79	-848	817.72	-847	273.32	-846	463.56
-845	270.77	-844	245.28	-843	463.56	-842	817.72	-841	238.28	-840	461.56	-839	426.01
-838	238.28	-837	459.56	-836	160.30	-835	817.72	-834	398.57	-833	238.28	-832	459.57
-831	852.02	-830	415.90	-829	238.28	-828	459.57	-827	817.72	-826	177.62	-825	238.28
-824	459.56	-823	852.02	-822	817.72	-821	459.56	-820	238.28	-819	426.01	-818	459.56
-817	119.14	-816	817.72	-815	459.57	-814	116.97	-813	285.93	-812	482.55	-811	355.25
-810	119.14	-809	817.72	-808	571.87	-807	505.52	-806	476.56	-805	238.28	-804	516.63
-803	556.70	-802	711.58	-801	866.46	-800	866.46	-799	866.46	-798	711.58	-797	556.70
-796	711.58	-795	593.53	-794	422.40	-793	142.97	-792	216.62	-791	954.73	-790	329.26
-789	129.97	-788	563.20	-787	433.23	-786	368.25	-785	931.45	-784	277.27	-783	181.96
-782	615.19	-781	467.89	-780	34.66	-779	389.91	-778	642.67	-777	804.38	-776	802.39
-775	844.63	-774	844.63	-773	661.12	-772	238.81	-771	144.51	-770	457.31	-769	312.80
-768	424.31	-767	457.31	-766	612.89	-765	294.18	-764	188.59	-763	542.01	-762	480.23
-761	235.73	-760	336.12	-759	608.18	-758	707.19	-757	575.18	-756	636.47	-755	103.72
-754	347.55	-753	463.38	-752	393.17	-751	363.02	-750	395.21	-749	711.90	-748	754.33
-747	421.90	-746	353.85	-745	589.32	-744	328.49	-743	561.67	-742	491.46	-741	351.04
-740	379.13	-739	423.80	-738	404.74	-737	565.75	-736	518.61	-735	810.91	-734	848.62
-733	424.31	-732	259.30	-731	518.60	-730	535.10	-729	188.58	-728	188.58	-727	801.48
-726	165.01	-725	287.59	-724	447.88	-723	345.65	-722	466.19	-721	438.10	-720	364.71
-719	330.02	-718	330.40	-717	488.65	-716	367.89	-715	440.65	-714	381.68	-713	308.92
-712	547.63	-711	290.37	-710	377.17	-709	353.59	-708	330.02	-707	777.91	-704	235.73
-701	447.88	-700	77.41	-699	71.39	-697	56.35	-695	377.17	-694	70.76	-692	212.16
-691	95.53	-688	129.65	-687	1068.05	-686	821.91	-685	821.91	-684	821.91	-683	821.91
-682	821.91	-681	410.95	-680	235.73	-679	979.22	-678	897.66	-677	897.66	-676	897.66
-675	897.66	-674	448.83	-673	306.45	-672	612.89	-671	935.84	-668	504.46	-667	589.32
-666	145.55	-665	889.88	-663	504.46	-661	294.66	-660	78.93	-659	259.30	-658	504.46
-657	889.88	-655	259.30	-654	502.29	-653	463.60	-652	189.72	-651	259.30	-650	500.11
-649	268.09	-648	889.88	-647	449.03	-646	259.30	-645	500.12	-644	927.20	-643	417.77
-642	259.30	-641	500.12	-640	889.88	-639	232.61	-638	228.61	-637	259.30	-636	500.12
-635	927.20	-634	889.88	-633	500.11	-632	308.92	-631	259.30	-630	463.60	-629	500.12
-628	275.62	-627	129.65	-626	889.88	-625	209.31	-624	500.12	-623	239.23	-622	311.16
-621	525.12	-620	410.38	-619	129.65	-618	889.88	-617	622.33	-616	550.13	-615	518.60
-614	259.30	-613	562.21	-612	605.82	-611	774.37	-610	942.91	-609	942.91	-608	942.91
-607	774.37	-606	605.82	-605	774.37	-604	645.90	-603	459.67	-602	155.58	-601	235.73
-600	1038.97	-599	470.64	-598	393.17	-597	477.42	-596	338.02	-595	612.89	-594	752.29
-593	561.67	-592	322.96	-591	442.86	-590	1013.63	-589	447.77	-588	426.87	-587	443.72
-586	360.90	-585	669.47	-584	509.18	-583	296.09	-582	539.21	-581	337.00	-580	480.48
-579	699.37	-578	804.38	-577	802.39	-576	844.63	-575	844.63	-574	661.12	-573	337.21
-572	324.85	-571	452.90	-570	375.41	-569	293.48	-568	457.31	-567	312.80	-566	395.43
-565	457.31	-564	612.89	-563	471.46	-562	369.15	-561	909.91	-560	404.48	-559	806.20
-558	379.21	-557	362.13	-556	471.46	-555	608.18	-554	707.19	-553	575.18	-552	636.47
-551	300.91	-550	471.46	-549	449.99	-548	777.90	-547	310.95	-546	660.04	-545	421.17
-544	471.46	-543	711.90	-542	754.33	-541	471.46	-540	594.04	-539	589.32	-538	471.46
-537	942.91	-536	825.05	-535	589.32	-534	636.47	-533	471.46	-532	471.46	-531	565.75
-530	518.60	-529	821.84	-528	889.36	-527	645.65	-526	401.93	-525	401.93	-524	401.93
-523	401.93	-522	401.93	-521	472.71	-520	543.50	-519	542.84	-518	386.79	-517	396.41
-516	386.79	-515	801.48	-514	369.78	-513	303.36	-512	386.18	-511	447.88	-510	471.46

Relazione di calcolo

-509	782.62	-508	735.47	-507	471.46	-506	330.02	-505	471.46	-504	820.34	-503	617.61
-502	499.75	-501	400.74	-500	518.60	-499	919.34	-498	471.46	-497	377.17	-496	416.79
-495	316.00	-494	505.61	-493	353.92	-492	431.14	-491	777.90	-489	361.82	-488	403.24
-486	399.71	-485	502.71	-484	188.91	-483	335.03	-481	280.96	-480	268.17	-479	173.78
-478	280.96	-477	335.03	-476	195.35	-475	438.43	-473	280.96	-472	379.67	-471	142.60
-470	201.96	-469	253.40	-468	1409.62	-467	821.91	-466	821.91	-465	821.91	-464	821.91
-463	821.91	-462	565.83	-461	309.76	-460	390.61	-459	979.22	-458	897.66	-457	897.66
-456	897.66	-455	897.66	-454	578.80	-453	259.94	-452	436.42	-451	612.89	-450	935.84
-448	602.57	-447	504.46	-446	589.32	-445	1573.01	-444	184.56	-443	703.53	-442	504.46
-441	408.38	-440	498.70	-439	877.36	-438	504.46	-437	227.45	-436	1573.01	-434	1032.80
-433	502.29	-432	577.32	-431	928.90	-430	1032.80	-429	500.11	-428	1573.01	-427	879.63
-426	1032.80	-425	500.12	-424	927.20	-423	929.75	-422	1032.80	-421	500.12	-420	1573.01
-419	860.09	-418	1032.80	-417	500.12	-416	927.20	-415	1573.01	-414	500.11	-413	894.92
-412	1032.80	-411	675.88	-410	500.12	-409	880.48	-408	962.71	-407	1573.01	-406	500.12
-405	933.15	-404	892.63	-403	523.45	-402	525.12	-401	871.14	-400	962.71	-399	1573.01
-398	622.33	-397	550.12	-396	746.91	-395	884.36	-394	589.23	-393	659.86	-392	843.44
-391	1027.01	-390	1027.01	-389	1027.01	-388	843.43	-387	659.86	-386	843.43	-385	703.50
-384	732.43	-383	316.00	-382	464.72	-381	532.09	-380	481.99	-379	1462.93	-378	546.89
-377	660.04	-376	801.48	-375	471.46	-374	612.89	-373	942.91	-372	942.91	-371	542.18
-370	471.46	-369	1013.63	-368	546.89	-367	716.62	-366	744.90	-365	471.46	-364	669.47
-363	509.17	-362	471.46	-361	905.20	-360	565.75	-359	518.60	-358	699.37	-357	161.08
-356	197.00	-355	291.32	-354	312.96	-353	302.25	-352	340.14	-351	464.71	-350	482.49
-349	301.06	-348	570.35	-347	574.11	-346	304.88	-236	350.21	-235	399.16	-234	399.16
-233	905.16	-213	319.17	-210	838.57	-208	369.56	-204	369.56	-201	838.57	-199	369.56
-195	369.56	-193	838.57	-191	369.56	-187	369.56	-185	838.57	-183	369.56	-180	838.57
-177	369.56	-173	369.56	-172	838.57	-169	369.56	-165	369.56	-164	838.57	-160	369.56
-149	543.51	-148	216.74	-147	447.25	-146	516.05	-145	344.04	-144	928.95	-143	515.36
-142	621.99	-141	755.27	-140	375.98	-122	330.11	-121	507.06	-120	684.01	-119	684.01
-118	559.04	-117	434.07	-116	434.07	-115	217.03	-114	581.29	-113	798.32	-112	798.32
-111	828.87	-110	432.55	-109	859.41	-108	500.85	-107	500.85	-106	859.41	-105	500.85
-104	500.85	-103	859.41	-102	500.85	-101	500.85	-100	859.41	-99	500.85	-98	859.41
-97	500.85	-96	500.85	-95	859.41	-94	500.85	-93	500.85	-92	859.41	-91	500.85
-90	580.53	-89	775.75	-88	528.17	-87	637.45	-86	774.04	-85	318.72	-84	660.21
-83	729.27	-82	798.32	-81	798.32	-80	833.23	-79	868.14	-78	868.14	-77	434.07
-76	581.29	-75	798.32	-74	798.32	-73	828.87	-72	432.55	-71	859.41	-70	500.85
-69	500.85	-68	859.41	-67	500.85	-66	500.85	-65	859.41	-64	500.85	-63	500.85
-62	859.41	-61	500.85	-60	859.41	-59	500.85	-58	500.85	-57	859.41	-56	500.85
-55	500.85	-54	859.41	-53	500.85	-52	580.53	-51	775.75	-50	528.17	-49	637.45
-48	774.04	-47	318.72	-46	660.21	-45	729.27	-44	798.32	-43	798.32	-42	833.23
-41	868.14	-40	868.14	-39	434.07	153	104.05	154	44.31	155	53.39	156	110.31
157	61.10	158	61.10	159	61.71	163	138.98	164	138.98	165	141.07	166	142.63
167	138.98	168	138.98	169	141.07	170	138.98	171	142.63	172	138.98	173	138.98
174	141.07	175	138.98	176	138.98	177	141.07	178	138.98	179	142.63	180	138.98
181	138.98	182	141.07	183	138.98	184	138.98	185	141.07	186	138.98	187	53.36
188	52.81	189	52.81	190	52.81	191	52.81	192	52.81	193	52.81	194	52.81
195	187.53	196	183.38	197	183.38	198	185.47	199	183.38	200	183.38	201	976.45
202	1468.49	203	1561.16	204	1294.43	205	873.45	206	735.66	207	1882.94	208	2049.50
209	207.93	210	2037.02	211	3305.76	1001	174.17	1002	174.17	1003	174.17	1004	174.17
1005	174.17	1006	174.17	1007	174.17	1008	175.53	1009	137.17	1010	137.17	1011	137.17
1012	137.17	1013	137.17	1014	137.17	1015	137.17	1016	138.11	1017	137.17	1018	137.17
1019	137.17	1020	137.17	1021	137.17	1022	137.17	1023	137.17	1024	138.11	1025	137.17
1026	137.17	1027	137.17	1028	137.17	1029	137.17	1030	137.17	1031	137.17	1032	138.11
1033	137.17	1034	137.17	1035	137.17	1036	137.17	1037	137.17	1038	137.17	1039	137.17

Relazione di calcolo

1040	138.11	1041	137.17	1042	137.17	1043	137.17	1044	137.17	1045	137.17	1046	137.17
1047	137.17	1048	138.11	1049	137.17	1050	137.17	1051	137.17	1052	137.17	1053	137.17
1054	137.17	1055	137.17	1056	138.11	1057	137.17	1058	137.17	1059	137.17	1060	137.17
1061	137.17	1062	137.17	1063	137.17	1064	138.11	1065	137.17	1066	137.17	1067	137.17
1068	137.17	1069	137.17	1070	137.17	1071	137.17	1072	138.11	1073	137.17	1074	137.17
1075	137.17	1076	137.17	1077	137.17	1078	137.17	1079	137.17	1080	138.11	1081	174.17
1082	174.17	1083	174.17	1084	174.17	1085	174.17	1086	174.17	1087	174.17	1088	175.53
1089	217.54	1090	215.45	1091	215.45	1092	217.54	1093	215.45	1094	215.45	1095	215.45
1096	219.36	1097	200.10	1098	198.01	1099	198.01	1100	200.10	1101	198.01	1102	198.01
1103	198.01	1104	201.72	1105	185.30	1106	183.21	1107	183.21	1108	185.30	1109	183.21
1110	183.21	1111	183.21	1112	186.75	1113	185.30	1114	183.21	1115	183.21	1116	185.30
1117	183.21	1118	183.21	1119	183.21	1120	186.75	1121	185.30	1122	183.21	1123	183.21
1124	185.30	1125	183.21	1126	183.21	1127	183.21	1128	186.75	1129	185.30	1130	183.21
1131	183.21	1132	185.30	1133	183.21	1134	183.21	1135	183.21	1136	186.75	1137	155.70
1138	153.61	1139	153.61	1140	155.70	1141	153.61	1142	153.61	1143	153.61	1144	156.81
1145	136.87	1146	136.87	1147	136.87	1148	136.87	1149	136.87	1150	136.87	1151	136.87
1152	137.80	1153	185.47	1154	183.38	1155	187.53	1156	183.38	1157	183.38	1158	185.47
1159	183.38	1160	183.38	1161	185.47	1162	183.38	1163	142.63	1164	138.98	1165	138.98
1166	141.07	1167	138.98	1168	138.98	1169	141.07	1170	138.98	1171	55.45	1172	52.81
1173	52.81	1174	54.89	1175	52.81	1176	52.81	1177	54.89	1178	52.81		

Totali masse nodi

Mo
<kg>
853852.00

Materiali

Cemento armato

Elenco dei criteri di progetto e delle loro principali caratteristiche meccaniche utilizzate:
Pareti: 2 Pareti debolmente armate con doppia armatura
Solette/Platee: 1
Travi in c.a.: 1 Travi a una o più campate con geometria variabile

Calcestruzzo

Tipo di calcestruzzo: C25/30
Rck calcestruzzo (Rck calcestruzzo): 300.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo (Fck): 249.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo (Fctk): 17.91 <daN/cm²>
 α_{cc} : 0.85
 γ_c : 1.50
Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo (Fcd): 141.10 <daN/cm²>
Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo (Fctd): 11.94 <daN/cm²>

Acciaio

Tipo di acciaio: B450C
Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio (Fyk): 4500.00 <daN/cm²>
 γ_s : 1.15
Resistenza di calcolo dell'acciaio (Fyd): 3913.04 <daN/cm²>

Muratura ordinaria

Elenco dei criteri di progetto e delle loro principali caratteristiche meccaniche utilizzate:

Murature: 4 Muratura in mattoni pieni e malta di calce

Livello di conoscenza: LC2
Fattore di confidenza: 1.20
Resistenza a taglio: Fessurazione diagonale su tessitura irregolare
Resistenza media a compressione nulla (τ_0): 0.90 <daN/cm²>
Resistenza a compressione (f_k): 34.50 <daN/cm²>
Resistenza a compressione per forze orizzontali (f_{hk}): 3.45 <daN/cm²>
Modulo elastico (E): 15000.00 <daN/cm²>
Modulo elastico tangenziale (G): 5000.00 <daN/cm²>
Coeff. γ per verifiche per carichi verticali secondo D.M. 18 (γ): 2.70
Coeff. γ per verifiche per azioni sismiche secondo D.M. 18 (γ): 2.70

Acciaio

Elenco dei criteri di progetto e delle loro principali caratteristiche meccaniche utilizzate:
Aste in acciaio: 1

Aste in acciaio: 2

Tipo di acciaio a sezione cava: S235 UNI EN 10025-2
Tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio (Fyk): 1958.33 <daN/cm²>
Tensione caratteristica di rottura (Fyt): 3000.00 <daN/cm²>
Modulo elastico (E): 2100000.00 <daN/cm²>
Modulo elastico tangenziale (G): 800000.00 <daN/cm²>

Collegamenti e reticolari in acciaio

Elenco dei criteri di progetto e delle loro principali caratteristiche meccaniche utilizzate:
Nodi in acciaio: 1 Piastre di fondazione

Classe bulloni: 6.8
Classe Saldature: SECONDA

Legno

Elenco dei criteri di progetto e delle loro principali caratteristiche meccaniche utilizzate:
Aste in legno: 10 C20 - Conifera - (UNI EN 338:2016)
Aste in legno: 9 C20 - Conifera - (UNI EN 338:2016)
Resistenza caratteristica a flessione (f_{m,k}): 200.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre (f_{c,0,k}): 190.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre (f_{t,0,k}): 115.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a taglio (f_{v,k}): 36.00 <daN/cm²>
Modulo di elasticità medio parallelo alle fibre (E_{0,mean}): 79166.70 <daN/cm²>
Modulo di elasticità caratteristico parallelo alle fibre (E_{0,05}): 53333.30 <daN/cm²>
Modulo di elasticità tangenziale caratteristico parallelo alle fibre (G_{0,05}): 4916.67 <daN/cm²>
Classe di servizio: 2
Coefficiente parziale di sicurezza (γ_M): 1.50
Aste in legno: 8 C24 - Conifera - (UNI EN 338:2016)
Resistenza caratteristica a flessione (f_{m,k}): 240.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a compressione parallela alle fibre (f_{c,0,k}): 210.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a trazione parallela alle fibre (f_{t,0,k}): 145.00 <daN/cm²>
Resistenza caratteristica a taglio (f_{v,k}): 40.00 <daN/cm²>
Modulo di elasticità medio parallelo alle fibre (E_{0,mean}): 110000.00 <daN/cm²>
Modulo di elasticità caratteristico parallelo alle fibre (E_{0,05}): 74000.00 <daN/cm²>
Modulo di elasticità tangenziale caratteristico parallelo alle fibre (G_{0,05}): 6900.00 <daN/cm²>
Classe di servizio: 2
Coefficiente parziale di sicurezza (γ_M): 1.50

Prove in sito
Elenco colonne stratigrafiche

Simbologia

φ' =Angolo di attrito efficace
γ =Peso specifico del terreno naturale
γ_{sat} =Peso specifico del terreno saturo
Class. =Classificazione
Inc. = Incoerente
E =Modulo elastico normale
E_{ed} =Modulo edometrico
G =Modulo elastico tangenziale
Spess. =Spessore
St. =Strato
Unità geotecnica =Unità geotecnica
c_u =Coesione non drenata
c' =Coesione efficace
z =Profondità della superficie superiore dello strato

Colonna stratigrafica numero 1 terr

St.	z <m>	Spess. <cm>	Unità geotecnica	Class.	γ <daN/mc>	γ _{sat} <daN/mc>	φ' <grad>	c' <daN/mq>	c _u <daN/mq>	E <daN/mq>	G <daN/mq>	E _{ed} <daN/mq>
1	0.00	--	1 Sabbia uniforme sciolta	Inc.	1700.00	1950.00	29.00	0.00		5000000.00	1950000.00	6390000.00

Le verifiche degli elementi di fondazione sono state effettuate utilizzando l'approccio 2 - Combinazione 1.
Coefficienti parziali per le azioni, per verifiche in condizioni statiche:
Permanenti strutturali, sicurezza a favore γ_A = 1.00;
Permanenti strutturali, sicurezza a sfavore γ_A = 1.30;
Permanenti non strutturali, sicurezza a favore γ_A = 0.00;
Permanenti non strutturali, sicurezza a sfavore γ_A = 1.50;
Variabili, sicurezza a favore γ_A = 0.00;
Variabili, sicurezza a sfavore γ_A = 1.50.

Relazione di calcolo

I coefficienti parziali per le azioni sono posti pari all'unità per le verifiche in condizioni sismiche.

Tali coefficienti sono comunque desumibili dalla tabella delle combinazioni delle CCE (Parametri di calcolo).

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici:

Tangente dell'angolo di attrito $\gamma_M = 1.00$;

Coesione efficace $\gamma_M = 1.00$;

Coesione non drenata $\gamma_M = 1.00$;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni superficiali:

Capacità portante $\gamma_R = 2.30$;

Scorrimento $\gamma_R = 1.10$;

Coefficienti parziali per la resistenza delle fondazioni profonde:

Per pali infissi:

Resistenza alla base $\gamma_R, b = 1.15$;

Resistenza laterale in compressione $\gamma_R, s = 1.15$;

Resistenza laterale in trazione $\gamma_R, t = 1.25$;

Per pali trivellati e micropali:

Resistenza alla base $\gamma_R, b = 1.35$;

Resistenza laterale in compressione $\gamma_R, s = 1.15$;

Resistenza laterale in trazione $\gamma_R, t = 1.25$;

Per pali ad elica continua:

Resistenza alla base $\gamma_R, b = 1.30$;

Resistenza laterale in compressione $\gamma_R, s = 1.15$;

Resistenza laterale in trazione $\gamma_R, t = 1.25$;

Fattore di correlazione per la determinazione della resistenza caratteristica desumibile dai criteri di progetto.

Carichi

Simbologia

CCE = Numero della condizione di carico elementare

Comm. = Commento

Imp. = Numero dell'impalcato

Mq_{Tot} = Area solai

QA = Primo carico accidentale

QA2 = Secondo carico accidentale

QA3 = Terzo carico accidentale

Qpn = Carico permanente non strutturale

Qps = Carico permanente strutturale

Ts = Numero del tipo solaio

Z_{max} = Quota massima solai

Z_{min} = Quota minima solai

Imp.	Z _{min} <m>	Z _{max} <m>	Ts	Comm.	Mq _{Tot} <mq>	Qps <daN/mq>	CCE	Qpn <daN/mq>	CCE	QA <daN/mq>	CCE	QA2 <daN/mq>	CCE	QA3 <daN/mq>	CCE
0	5.37	6.87	3	Copertura	1.69	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
1	0.85	0.85	2	Solaio unidir	19.86	0.00	1	240.00	2	--	--	--	--	500.00	4
1	0.85	0.85	2	Solaio unidir	29.14	0.00	1	240.00	2	50.00	5	--	--	--	--
1	0.85	0.85	2	Solaio unidir	56.77	0.00	1	240.00	2	--	--	200.00	3	--	--
1	4.36	5.22	3	Copertura	72.11	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
1	4.38	5.22	3	Copertura	80.34	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	5.22	1	Solaio abov	129.59	352.00	1	240.00	2	50.00	5	--	--	--	--
2	5.22	5.22	2	Solaio unidir	270.39	0.00	1	240.00	2	50.00	5	--	--	--	--
2	5.22	5.94	3	Copertura	3.05	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	6.60	3	Copertura	8.06	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	7.26	3	Copertura	13.06	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	7.92	3	Copertura	18.15	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	8.58	3	Copertura	335.97	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	6.04	3	Copertura	2.00	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	7.44	3	Copertura	14.19	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	6.12	3	Copertura	2.19	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	8.01	3	Copertura	18.41	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	7.94	3	Copertura	9.15	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	6.67	3	Copertura	4.32	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	6.30	3	Copertura	4.42	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	5.73	3	Copertura	1.28	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	7.31	3	Copertura	6.73	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.22	6.87	3	Copertura	7.57	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	5.86	8.58	3	Copertura	9.15	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	6.49	8.58	3	Copertura	6.73	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	7.13	8.58	3	Copertura	4.32	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
2	7.76	8.58	3	Copertura	2.00	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
0	5.65	6.12	3	Copertura	0.25	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
0	5.94	6.30	3	Copertura	0.11	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--
0	1.55	1.55	4	palco	30.57	60.00	1	--	--	500.00	4	--	--	--	--
0	5.73	6.12	3	Copertura	0.21	0.00	1	60.00	2	50.00	5	127.00	10	--	--

Spostamenti massimi d'impalcato

Simbologia

CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
 Imp.=Numero dell'impalcato
 Nodo=Numero del nodo
 Sx =Spostamento in dir. X
 Sy =Spostamento in dir. Y
 TCC =Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)

Imp.	TCC	Nodo	Sx <cm>	CC	Nodo	Sy <cm>	CC
1	SLD	-420	0.10090	2	-567	0.04593	12
1	SLV	-420	0.20164	1	-567	0.07560	11
2	SLD	209	-0.10878	6	208	0.08003	12
2	SLV	209	-0.27137	5	208	0.20690	11
3	SLD	-1721	-0.18077	6	-1731	0.14774	12
3	SLV	-1721	-0.35957	5	-1731	0.29865	11

Minimo coefficiente di sicurezza

Simbologia

CC =Numero della combinazione delle condizioni di carico elementari
 Elem.=Elemento
 Sic. =Sicurezza
 TCC =Tipo di combinazione di carico
 SLU = Stato limite ultimo
 SLE R = Stato limite d'esercizio, combinazione rara
 SLE F = Stato limite d'esercizio, combinazione frequente
 SLE Q = Stato limite d'esercizio, combinazione quasi permanente
 SLD = Stato limite di danno
 SLV = Stato limite di salvaguardia della vita
 SLU I = Stato limite di resistenza al fuoco
 SND = Stato limite di salvaguardia della vita (non dissipativo)
 TV =Tipo di verifica
 PRFL = Flessione e pressoflessione
 TAG = Taglio o altre rotture fragili
 NOD = Nodi in c.a. e collegamenti in acciaio
 STAB = Stabilità
 CP = Capacità portante
 RNP = Resistenza nel piano
 RFP = Resistenza fuori piano
 CIN = Cinematismi
 CON = Connessioni

Tabella elementi e minimo coefficiente di sicurezza

Elem.	CC	TCC	TV	Sic.
Asta in acciaio n. 2055	78	SLU	PRFL	5.011
Asta in acciaio n. 2055	78	SLU	TAG	5.011
Asta in legno n. 3073	62	SLU	PRFL	1.112
Asta in legno n. 2048	17	SLU	TAG	1.593
Asta in legno n. 3161	63	SLU	STAB	1.015

Minimo coefficiente di sicurezza:1.015