



REGIONE BASILICATA

COMUNE DI FERRANDINA (MT)



Progetto per la costruzione e l'esercizio di un impianto Agrivoltaico, con sistema integrato per la coltivazione di piante officinali e la produzione di energia elettrica, delle opere e delle infrastrutture connesse, denominato CISTERNA 2, da realizzarsi in agro del comune di Ferrandina, di potenza pari a 19.981,92 Kwp

PROGETTO DEFINITIVO



Elaborato:

RELAZIONE PRELIMINARE SULLE STRUTTURE

Tavola:

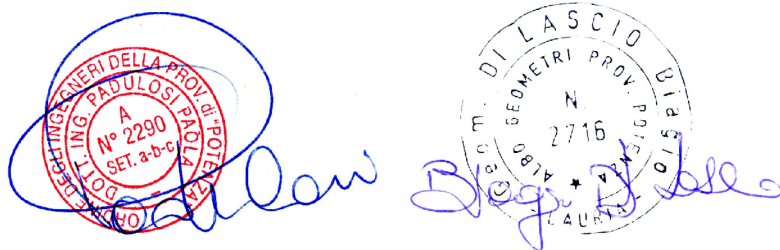
CIS2-PDEF-REL-005

Data: Ottobre 2021

Scala:

Rev	Data	Descrizione	Eseguito	Verificato	Approvato

Progettazione:



Proponente:

Ambra Solare 31 S.r.l.
Via Tevere 41 - 00198 Roma
C.F. e P.I. 16110281009
PEC: ambrasolare31@legalmail.it

Power^wertis

Ambra Solare 31 S.r.l.
Via Tevere 41, 00198 Roma
C.F. e P.IVA 16110281009

Visti:

--	--

1. GENERALITÀ

1.1. Descrizione Delle Costruzioni In Progetto

I presenti calcoli statici comprendono il calcolo delle sollecitazioni e le verifiche di stabilità per una costruzione portante di un impianto solare in campo aperto.

La località è:

Ferrandina (MT) H m.s.l.m.=

120 m

1.2. Costruzione

La struttura portante è una costruzione inclinata sulla quale gli elementi solari vengono fissati mediante morsetti agli arcarecci. Gli arcarecci poggiano su una sottostruttura grigliata collegata al supporto. Premettendo che i moduli verranno acquistati in funzione della disponibilità e del costo di mercato in sede di realizzazione, a fini del dimensionamento di massima del generatore fotovoltaico si è scelto di utilizzare moduli in silicio monocristallino di potenza pari a 570 Wp.

Tali moduli solari hanno le seguenti dimensioni:

$h = 2411$ mm

$b = 1134$ mm

$d = 35$ mm

$g = 30.93$ kg

superficie pannello mq 2.72

n. celle =156 (2x78)

moduli solari in serie: 28 moduli

totale moduli fotovoltaici= 35056

potenza del mod: 570 W p

dimensioni complessive del modulo solare:

$a = 32.59$ m, lunghezza del telaio di sostegno;

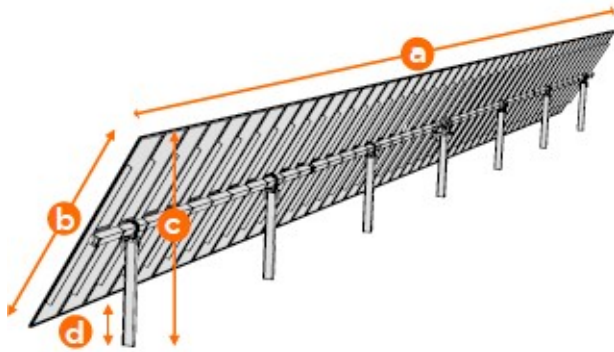
$b = 4.79$ m, proiezione della superficie dei moduli;

$c = 4.66$ m, altezza dei moduli in posizione di max. inclinazione;

$h = 2.66$ m, altezza da terra del telaio di sostegno.

$D=0.5$ m, altezza minima da terra quando l'inclinazione è max ($\beta = 60^\circ$)

--	--



	PV modules Configuration	Dimension*	SI Metric (m)	US (feet)
1000V	2x38	a	38.1	125
	2x40	a	40.1	131.6
1500V	2x42	a	42.1	144.7
	2x43.5	a	44.1	147
	2x45	a	45.1	147.9
*PV Modules of 1956mm x 992mm (77inch x 39inch)		b	3.9	12.9
Max. height tracker at 60°		c	3.9	12.9
Min. clearance tracker at 60°		d	0.5	1.6

dimensione dell'impianto: 19.981,92 kW

quantità dei supporti: 9

numero di campate: 8

luce della trave: 3.55m

travi a sbalzo dell'arcareccio $l_{kr}=1.78$ m (bilaterale)

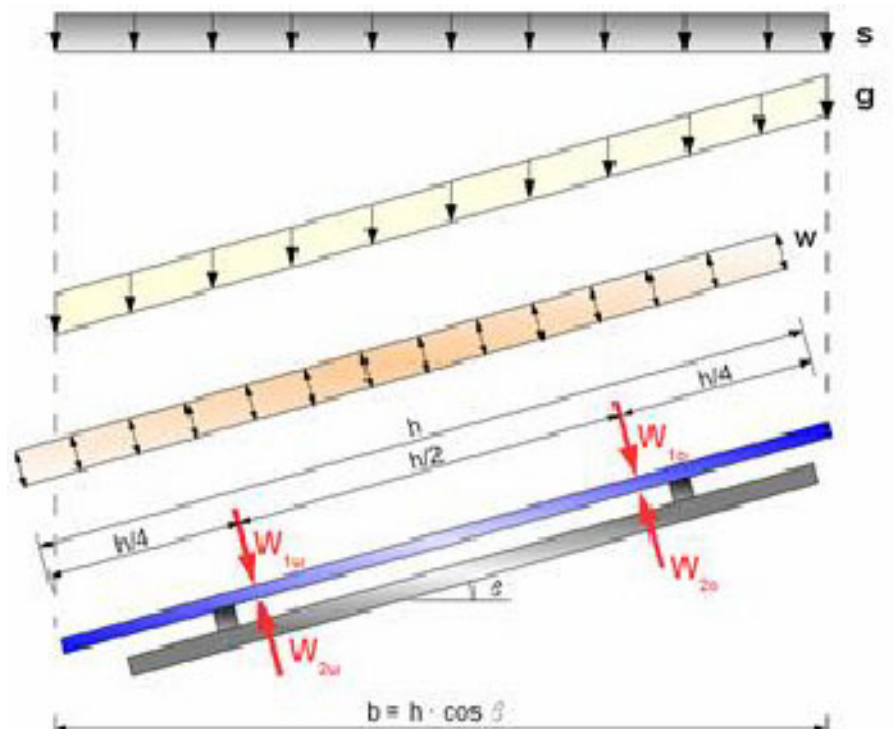
angolo di inclinazione dei moduli rispetto all'orizzontale: $\beta = 60^\circ$

1.1. Norme Tecniche

- D.M. 17/01/2018
- DIN 4113 Teil 1: Aluminiumkonstruktionen unter vorwiegend ruhender Belastung, Bauliche Durchbildung und Konstruktion, Ausgabe 05/1980
- DIN 4113 Teil 2: Aluminiumkonstruktionen unter vorwiegend ruhender Belastung, Berechnung geschweißter Konstruktionen, Ausgabe 09/2002
 - DIN 18800 Teil 1 (Ausgabe 11/90): Stahlbauten Eurocode 9: Dimensionamento e costruzione per costruzioni in alluminio

--	--

2.0 AZIONI



con:

β °angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale

g [kN/m²] secondo certificazione del produttore

s [kN/m²] D.M. 17/01/2018

w [kN/m²] D.M. 17/01/2018

W [kN/m] D.M. 17/01/2018

2.1 Carichi Permanenti

$g = 0.31$ KN/m² peso proprio degli elementi solari secondo indicazione/certificazione del produttore

2.2 Carico neve

Zona di carico neve III

L'altitudine di riferimento è $a_s = 310$ m, pertanto da NTC 2018 risulta nella zona in oggetto che:

$q_{sk} = 0.780$ kN/m² valore caratteristico del carico da neve

$\mu_1 = 0.8$ coefficiente di forma nel caso peggiore di pannello non inclinato

$CE = 1$ coefficiente di esposizione

Ct= 1 Coefficiente termico

qs=0.58 approssimato a 0.60 KN/m² carico da neve sul pannello

2.3 Carico da vento

Zona di vento 3_ Categoria del terreno C

Altezza riferita al livello del terreno zmax = 4.0 m

Altezza minima dal terreno zmin =0.5 m

Vb= Vb,0 x Ca_ velocità base di riferimento data da:

Vb,0= 27m/s velocità di riferimento al livello del mare in funzione della zona i in cui sorge la costruzione.

Ca= coefficiente di altitudine fornito dalla relazione:

$$c_a = 1 \quad \text{per } a_s \leq a_0$$
$$c_a = 1 + k_s \left(\frac{a_s}{a_0} - 1 \right) \quad \text{per } a_0 < a_s \leq 1500 \text{ m}$$

Nel caso in oggetto ca=1 dato che

Tab. 3.3.I -Valori dei parametri v_{b,0}, a₀, k_s

Zona	Descrizione	v _{b,0} [m/s]	a ₀ [m]	k _s
1	Valle d'Aosta, Piemonte, Lombardia, Trentino Alto Adige, Veneto, Friuli Venezia Giulia (con l'eccezione della provincia di Trieste)	25	1000	0,40
2	Emilia Romagna	25	750	0,45
3	Toscana, Marche, Umbria, Lazio, Abruzzo, Molise, Puglia, Campania, Basilicata, Calabria (esclusa la provincia di Reggio Calabria)	27	500	0,37
4	Sicilia e provincia di Reggio Calabria	28	500	0,36
5	Sardegna (zona a oriente della retta congiungente Capo Teulada con l'Isola di Maddalena)	28	750	0,40
6	Sardegna (zona a occidente della retta congiungente Capo Teulada con l'Isola di Maddalena)	28	500	0,36
7	Liguria	28	1000	0,54
8	Provincia di Trieste	30	1500	0,50
9	Isole (con l'eccezione di Sicilia e Sardegna) e mare aperto	31	500	0,32

Per la pressione cinetica di riferimento si opera nel seguente modo:

densità dell'aria $d=1.25\text{kg/m}^3$

--	--

q_r (pressione cinetica di riferimento [N/mq])

$$q_r = 1/2 \cdot \rho \cdot v_r^2 \quad (\rho = 1,25 \text{ kg/m}^3)$$

Pressione cinetica di riferimento q_r 456.29 [N/m²]

Quindi $q_{ref} = \mathbf{0.46 \text{ kN/m}^2}$

CATEGORIA DI ESPOSIZIONE II area priva di ostacoli (aperta campagna):

coefficiente dinamico $c_d = 1$
 coefficiente Topografico $c_t = 1$ per $z \geq z_{min}$
 coefficiente di esposizione $c_e = 1.8$

k_r	z_0 [m]	z_{min} [m]
0.19	0.05	4.00

coeff.di forma configurazione a uno spiovente Piano
 $c_{pe} = 2.24$ configurazione A
 $c_{pe} = -2.24$ configurazione B

L'azione tangente del vento è data da:

$P_f = Q_{ref} \cdot c_f \cdot c_e = \mathbf{1.93 \text{ kN/m}^2}$ assumendo il coefficiente di scabrezza unitario.

AZIONE DELLA NEVE PAR. 3.4 NTC18

1.DEFINIZIONE DEI DATI

Il carico di riferimento neve al suolo, per località poste a quota $a_s \leq 1500$ m s.l.m., non dovrà essere assunto minore di quello indicato in tabella, cui corrispondono valori associati ad un periodo di ritorno pari a 50 anni. Per altitudini $a_s \geq 1500$ m s.l.m. si dovrà fare riferimento a valori statistici locali utilizzando comunque valori non inferiori a quelli previsti per 1500m

1.1 a_s (altitudine sul livello del mare): 310 [m]

1.2 zona: Zona III

<p>Zona I - Alpina Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbano-Cusio-Ossola, Vercelli, Vicenza</p>	<p>$q_{sk} = 1,50 \text{ kN/m}^2$ $a_s \leq 200 \text{ m}$ $q_{sk} = 1,30 [1+(a_s/728)^2] \text{ kN/m}^2$ $a_s > 200 \text{ m}$</p>
<p>Zona I - Mediterranea Alessandria, Ancona, Asti, Bologna, Cremona, Forlì-Cesena, Lodi, Milano, Modena, Monza Brianza, Novara, Parma, Pavia, Pesaro e Urbino, Piacenza, Ravenna, Reggio Emilia, Rimini, Treviso, Varese</p>	<p>$q_{sk} = 1,50 \text{ kN/m}^2$ $a_s \leq 200 \text{ m}$ $q_{sk} = 1,35 [1+(a_s/602)^2] \text{ kN/m}^2$ $a_s > 200 \text{ m}$</p>
<p>Zona II Arezzo, Ascoli Piceno, Avellino, Bari, Barletta-Andria-Trani, Benevento, Campobasso, Chieti, Fermo, Ferrara, Firenze, Foggia, Frosinone, Genova, Gorizia, Imperia, Isernia, L'Aquila, La Spezia, Lucca, Macerata, Mantova, Massa Carrara, Padova, Perugia, Pescara, Pistoia, Prato, Rieti, Rovigo, Savona, Teramo, Trieste, Venezia, Verona</p>	<p>$q_{sk} = 1,00 \text{ kN/m}^2$ $a_s \leq 200 \text{ m}$ $q_{sk} = 0,85 [1+(a_s/481)^2] \text{ kN/m}^2$ $a_s > 200 \text{ m}$</p>
<p>Zona III Agrigento, Brindisi, Cagliari, Caltanissetta, Carbonia-Iglesias, Caserta, Catania, Catanzaro, Cosenza, Crotone, Enna, Grosseto, Latina, Lecce, Livorno, Matera, Medio Campidano, Messina, Napoli, Nuoro, Ogliastra, Olbia-Tempio, Oristano, Palermo, Pisa, Potenza, Ragusa, Reggio Calabria, Roma, Salerno, Sassari, Siena, Siracusa, Taranto, Termini, Trapani, Vibo Valentia, Viterbo</p>	<p>$q_{sk} = 0,60 \text{ kN/m}^2$ $a_s \leq 200 \text{ m}$ $q_{sk} = 0,51 [1+(a_s/481)^2] \text{ kN/m}^2$ $a_s > 200 \text{ m}$</p>



Per altitudini superiori a 1500 m sul livello del mare si fa riferimento alle condizioni locali di clima e di esposizione utilizzando comunque valori di carico neve non inferiori a quelli previsti per 1500 m.
 Per un'opera di nuova realizzazione in fase di costruzione o per le fasi transitorie relative ad interventi sulle costruzioni esistenti, il periodo di ritorno dell'azione si riduce come di seguito specificato:
 - per fasi di costruzione o fasi transitorie con durata prevista in sede di progetto non superiore a tre mesi, si assumerà $TR \geq 5$ anni;
 - per fasi di costruzione o fasi transitorie con durata prevista in sede di progetto compresa fra tre mesi e un anno, si assumerà $TR \geq 10$ anni.

2 CALCOLO DEL CARICO NEVE AL SUOLO

q_{ck} valore caratteristico della neve al suolo 0,72 [kN/m²]

3 CALCOLO DEI COEFFICIENTI

3.1 Coefficiente di esposizione

Il coefficiente di esposizione deve essere utilizzato per modificare il valore del carico della neve in copertura in funzione delle caratteristiche specifiche dell'area in cui sorge l'opera. Normalmente si adotta $C_e=1$. Si riportano in tabella i coefficienti consigliati per le diverse classi di topografia.

Battuta dai venti	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti.	0,9
Normale	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi.	1
Riparata	Aree in cui la costruzione considerata è sensibilmente più bassa del circostante terreno o circondata da costruzioni o alberi più alti.	1,1

3.1.1 Classe di topografia:

Normale

Il coefficiente di esposizione vale:

C_E

1,00

3.2 Coefficiente termico

Il coefficiente termico può essere utilizzato per tener conto della riduzione del carico neve a causa dello scioglimento della stessa, causata dalla perdita di calore della costruzione. Tale coefficiente tiene conto delle proprietà di isolamento termico del materiale utilizzato in copertura. In assenza di uno specifico e documentato studio, deve essere utilizzato $C_t = 1$.

Il coefficiente topografico vale:

C_t

1,00

3.2 Coefficiente di forma

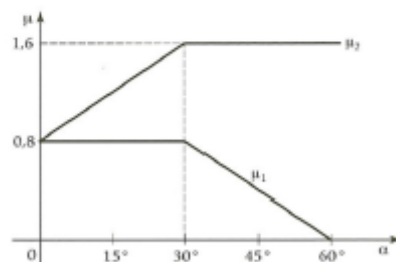
3.2.1 Inclinazione della falda α (1)

0 [deg]

3.2.2 Inclinazione della falda α (2)

0 [deg]

3.2.3 Legge di variazione del coefficiente di forma:



$\mu_1 (\alpha_1)$	0,80
$\mu_1 (\alpha_2)$	0,80
$\mu_2 (\alpha)$	0,80

	$0^\circ \leq \alpha \leq 30^\circ$	$30^\circ < \alpha < 60^\circ$	$\alpha \geq 60$
$\mu_1 (\alpha)$	0,80	$0.8(60-\alpha)/30$	0,00
$\mu_2 (\alpha)$	$0.8+0.8 \alpha/30$	1,60	0,00

--	--

4 CARICO NEVE SULLA COPERTURA E COMBINAZIONI DI CARICO

$$q_s \text{ (carico neve sulla copertura [N/m}^2\text{])} = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t$$

μ_i (coefficiente di forma)

q_{sk} (valore caratteristico della neve al suolo [kN/m²])

C_E (coefficiente di esposizione)

C_t (coefficiente termico)

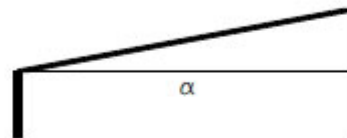
4.1 Combinazione per il caso di copertura ad una falda

Inclinazione falda	0 [deg]
--------------------	---------

0,58 kN/mq

μ_1

μ_1	0,80
---------	------



AZIONE DEL VENTO PAR. 3.3 NTC18

DEFINIZIONE DEI DATI

zona:

3) Toscana, Marche, Umbria, Lazio, Abruzzo, Molise, Puglia, Campania, Basilicata, Calabria (esclusa la provincia di Reggio Calabria)



Classe di rugosità del terreno:

D) Aree prive di ostacoli (aperta campagna, aeroporti, aree agricole, pascoli, zone paludose o sabbiose, superfici innevate o ghiacciate, mare, laghi,.....)

L'assegnazione della classe di rugosità non dipende dalla conformazione orografica e topografica del terreno. Affinchè una costruzione possa dirsi ubicata in classe A o B è necessario che la situazione che contraddistingue la classe permanga intorno alla costruzione per non meno di 1 km e comunque non meno di 20 volte l'altezza della costruzione. Laddove sussistano dubbi sulla scelta della classe di rugosità, a meno di analisi dettagliate, verrà assegnata la classe più sfavorevole.

Nelle fasce entro i 40km dalla costa delle zone 1,2,3,4,5 e 6 la categoria di esposizione è indipendente dall'altitudine del sito.

a_c (altitudine sul livello del mare della costruzione):

310	[m]
50	[km]
50	[anni]
II	

Distanza dalla costa

T_R (Tempo di ritorno):

Categoria di esposizione

ZONE 1,2,3,4,5						
	costa		500m		750m	
	2 km	10 km	30 km			
A	--	IV	IV	V	V	V
B	--	III	III	IV	IV	IV
C	--	*	III	III	IV	IV
D	I	II	II	II	III	**

* Categoria II in zona 1,2,3,4
Categoria III in zona 5

** Categoria III in zona 2,3,4,5
Categoria IV in zona 1

ZONA 6					
	costa		500m		
	2 km	10 km	30 km		
A	--	III	IV	V	V
B	--	II	III	IV	IV
C	--	II	III	III	IV
D	I	I	II	II	III

ZONE 7,8		
	1,5 km	0,5 km
A	--	IV
B	--	IV
C	--	III
D	I	II

* Categoria II in zona 8
Categoria III in zona 7

ZONA 9	
	costa
	mare
A	I
B	I
C	I
D	I

Altezza del colmo della copertura, rispetto al suolo e inclinazione della falda sopravvento

E' consigliabile calcolare la pressione del vento per ogni facciata del fabbricato modificando i parametri per ogni caso. Nel caso di studio su prospetto di timpano, la valutazione della pressione del vento si conduce come se la copertura fosse piana e la parete alta fino alla linea di colmo. Nel caso di coperture a padiglione, la valutazione delle pressioni si esegue su ogni facciata del fabbricato utilizzando di volta in volta l'angolo della falda investito dal vento. Nel caso di coperture curve, si deve inserire l'angolo della retta tangente al bordo della copertura, in sostanza l'angolo di attacco della copertura. (per cupole a tutto sesto l'angolo è di 90°, per cupole a sesto ribassato è minore di 90°). Nel caso di studio su prospetto piano l'analisi si conduce come su prospetto di timpano. Si osserva che oltre alle pressioni andrebbe considerata anche la forza tangenziale esercitata dal vento sul fabbricato. Generalmente essa si trascura, è necessaria modellarla solo per grandi coperture piane ad esempio: coperture di grandi capannoni industriali. Il foglio di calcolo è utilizzabile per fabbricati a base rettangolare.



CALCOLO VELOCITA' DI RIFERIMENTO DEL VENTO §3.3.2.

Zona	v _{b,0} [m/s]	a ₀ [m]	k _s	C _a
3	27	500	0.37	1.000

$$v_b = v_{b,0} * c_a$$

ca = 1 per as ≤ a0
ca = 1 + ks (as/a0 - 1) per a0 < as ≤ 1500 m

v_b (velocità base di riferimento) 27.00 m/s

$$v_r = v_b * c_r$$

Cr coefficiente di ritorno 1.00
v_r (velocità di riferimento) 27.02 m/s

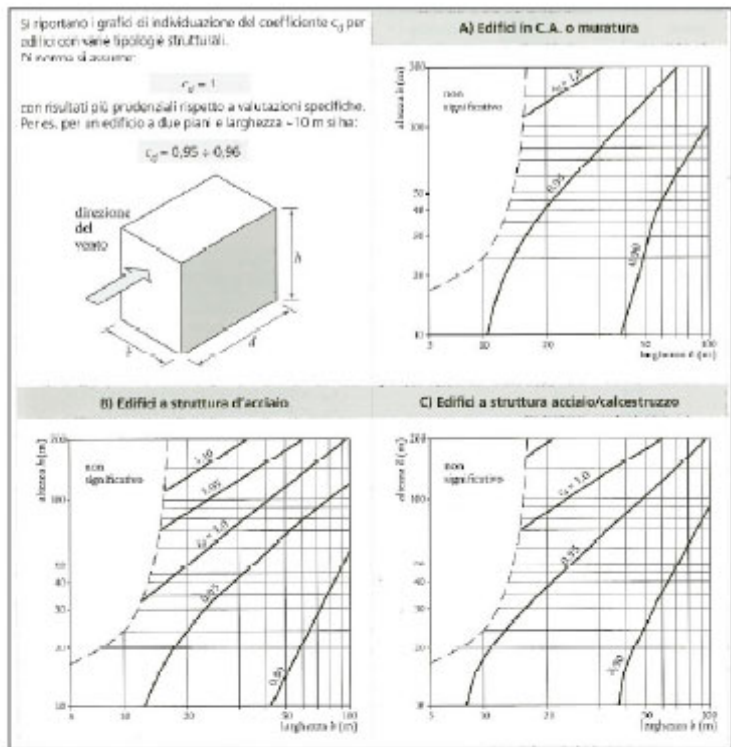
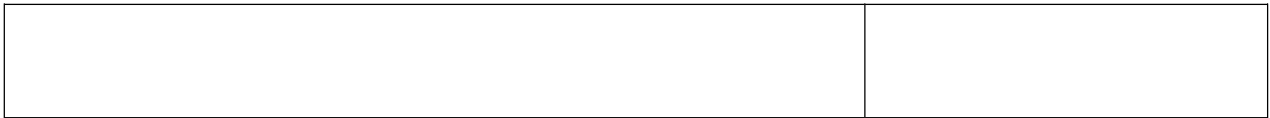
PRESSIONE CINETICA DI RIFERIMENTO §3.3.6.

q_r (pressione cinetica di riferimento [N/mq])
q_r = 1/2 · ρ · v_r² (ρ = 1,25 kg/m³)
Pressione cinetica di riferimento q_r 456.29 [N/m²]

CALCOLO DEI COEFFICIENTI

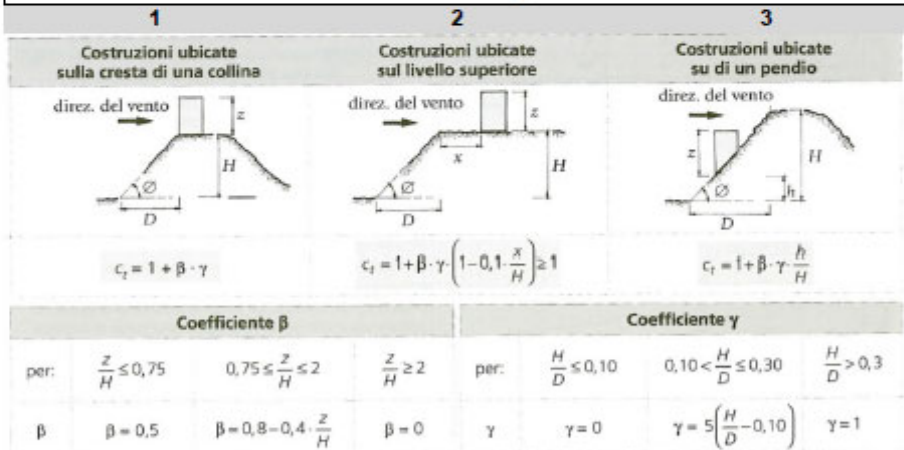
Coefficiente dinamico [§3.3.8]

Esso può essere assunto cautelativamente pari ad 1 nelle costruzioni di tipologia ricorrente, quali gli edifici di forma regolare non eccedenti 80 m di altezza ed i capannoni industriali, oppure può essere determinato mediante analisi specifiche o facendo riferimento a dati di comprovata affidabilità.



Coefficiente Topografico (Orografico)

Il coefficiente topografico si assume di norma uguale ad 1, sia per zone pianeggianti, ondulate, collinose e montane. Nel caso di costruzioni che sorgono presso la sommità di colline o pendii isolati si procede nel modo seguente:

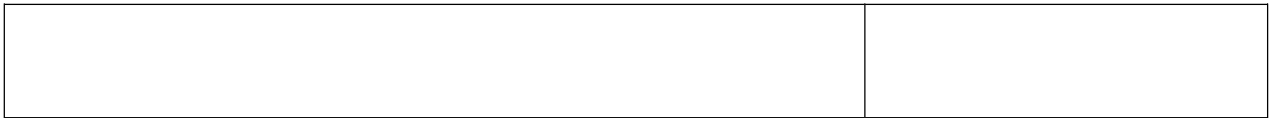


Caso selezionato: Condizione non isolata

Dati inseriti, in base alla figura di riferimento:

H	250 m	β	0.50
D	30 m	γ	1.00
h	10 m		
x	10 m		

Il coefficiente topografico vale: c_t **1.00**



Coefficiente di esposizione [§3.3.7]

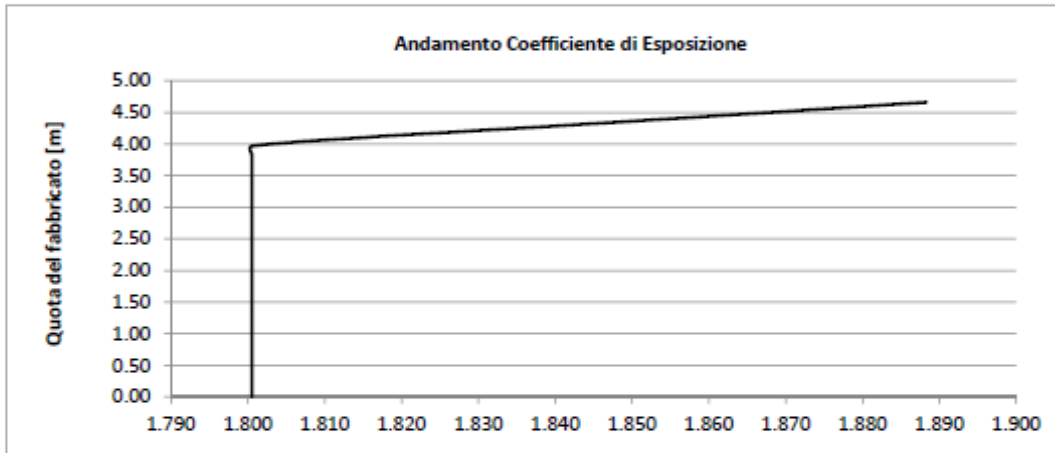
Il coefficiente di esposizione dipende dall'altezza z sul suolo del punto considerato, dalla topografia del terreno e dalla categoria di esposizione del sito (e quindi dalla classe di rugosità del terreno) ove sorge la costruzione; per altezze non maggiori di $z=200\text{m}$ valgono le seguenti espressioni

$$c_e(z) = k_r^2 \cdot c_t \cdot \ln(z/z_0) [7 + c_t \cdot \ln(z/z_0)] \quad \text{per } z \geq z_{min}$$

$$c_e(z) = c_e(z_{min}) \quad \text{per } z < z_{min}$$

k_r	z_0 [m]	z_{min} [m]
0.19	0.05	4.00

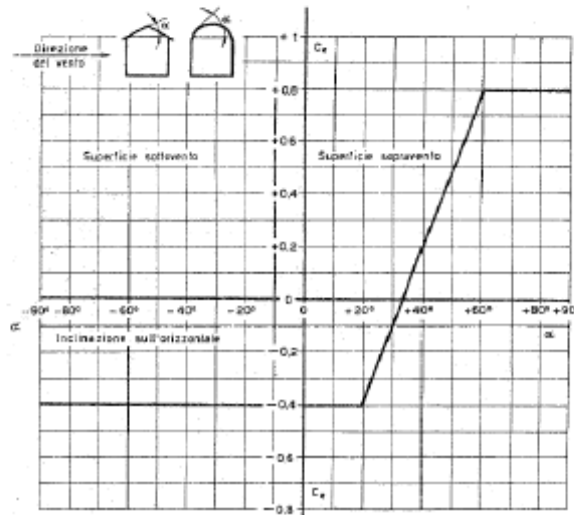
Coefficiente di esposizione minimo	$c_{e,min}$	1.80	$z < 4.00$
Coefficiente di esposizione alla gronda	$c_{e,gronda}$	1.80	$z = 0.50$
Coefficiente di esposizione al colmo	$c_{e,colmo}$	1.89	$z = 4.66$



Coefficiente di forma

Edifici a pianta rettangolare con coperture piane, a falde, inclinate, curve

E' il coefficiente di forma (o coefficiente aerodinamico), funzione della tipologia e della geometria della costruzione e del suo orientamento rispetto alla direzione del vento. Il suo valore può essere ricavato da dati suffragati da opportuna documentazione o da prove sperimentali in galleria del vento.



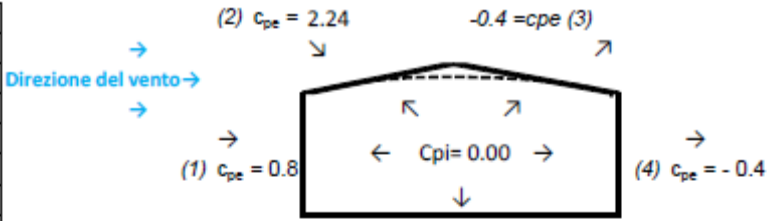
--	--

Tettoia ad uno spiovente

Configurazione più svantaggiosa

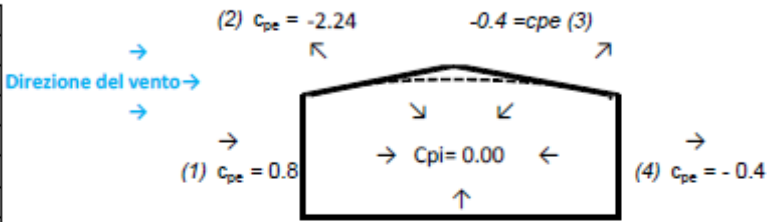
Configurazione A

(1) parete sopravvento	C_p	0.00
(2) copertura sopravvento	C_p	2.24
(3) copertura sottovento	C_p	0.00
(4) parete sottovento	C_p	0.00



Configurazione A

(1) parete sopravvento	C_p	0.00
(2) copertura sopravvento	C_p	-2.24
(3) copertura sottovento	C_p	0.00
(4) parete sottovento	C_p	0.00



Configurazione B

PRESSIONI DEL VENTO

Combinazione più sfavorevole per pareti e copertura:

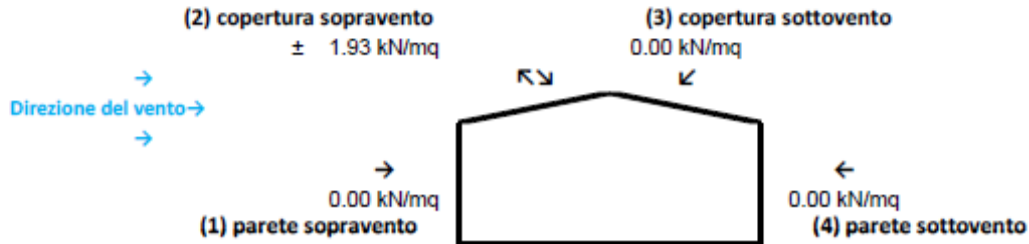
Valori massimi della pressione per ogni elemento

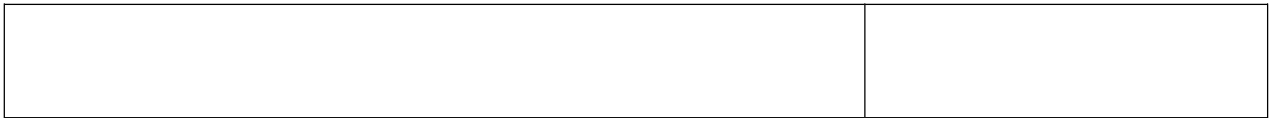
p (pressione del vento) = $q_s \cdot c_d \cdot c_t \cdot c_e \cdot c_p$

c_d (coefficiente dinamico) c_t (coefficiente topografico) c_e (coefficiente di esposizione)

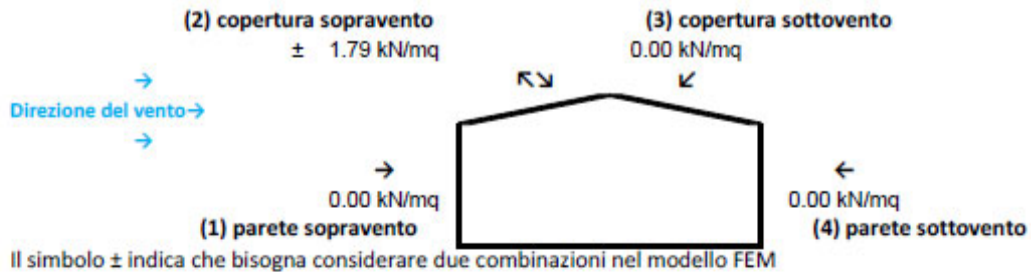
c_p (coefficiente di forma)

	p [kN/m ²]	c_d	c_t	c_e	c_p	P [kN/m ²]
(1) par. sopravent.	0.456	1.00	1.00	1.801	0.00	0.00
(2) cop. sopravent.	0.456	1.00	1.00	1.888	2.24	1.93
(3) cop. Sottovent.	0.456	1.00	1.00	1.888	0.00	0.00
(4) par. sottovent.	0.456	1.00	1.00	1.801	0.00	0.00

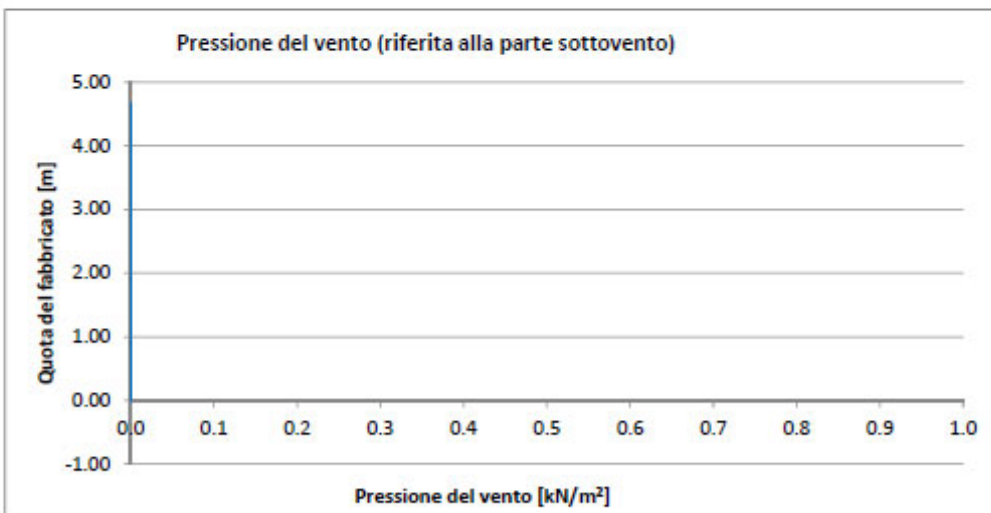
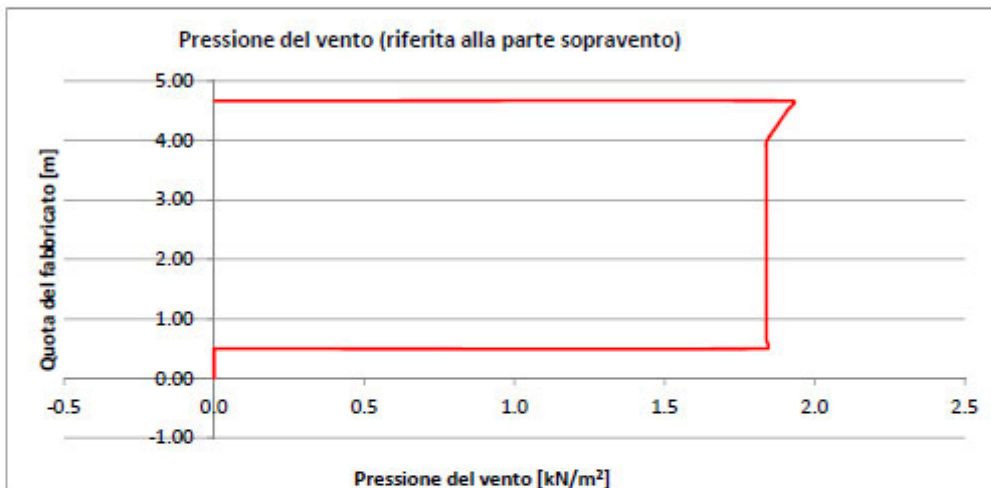




Valori medi della pressione per ogni elemento (da utilizzare per caricare il modello FEM)



Andamento delle pressioni più svataggiose



PRESSIONI DEL VENTO IN DIREZIONE TANGENZIALE [§3.3.5]

Tipo di superficie:

Scabra

Pressione tangenziale del vento q_{tan} 17.23 [N/m²]

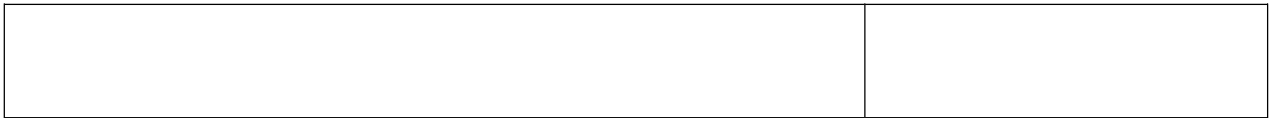
*Si applica solitamente alle superfici piane di grande estensione

--	--

2.1 Calcoli Statici

2.1.1 Arcarecci

Per la trasmissione dei carichi sugli elementi di supporto si utilizzano arcarecci in acciaio zincato S275. Detti arcarecci hanno una sezione ad omega di sezione 100x40x25x3mm di spessore. Su detti elementi saranno fissati i pannelli fotovoltaici del tipo



www.jinkosolar.com



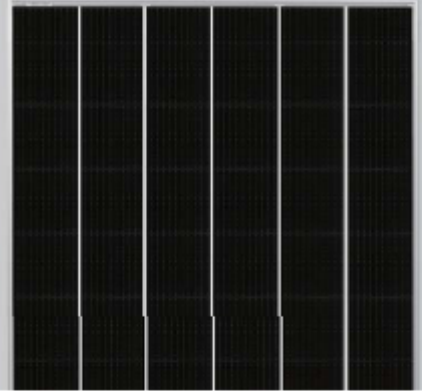
TR 78M 560-580 Watt Mono-facial

Tiling Ribbon (TR) Technology

Positive power tolerance of 0~+3%

(Draft)

TIGER Pro



KEY FEATURES



TR technology + Half Cell

TR technology with Half cell aims to eliminate the cell gap to increase module efficiency (mono-facial up to 21.21%)



MBB instead of 5BB

MBB technology decreases the distance between bus bars and finger grid line which is benefit to power increase.



Higher lifetime Power Yield

2% first year degradation,
0.55% linear degradation



Best Warranty

12 year product warranty,
25 year linear power warranty



Strengthened Mechanical Support

5400 Pa snow load, 2400 Pa wind load

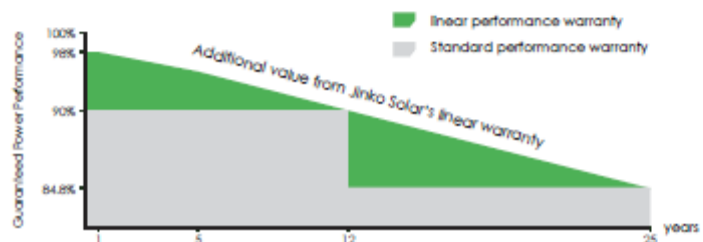


ISO9001:2015, ISO14001:2015, ISO45001:2018
certified factory

IEC61215, IEC61730 certified product

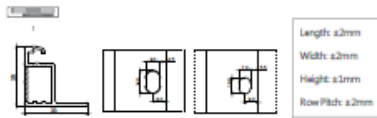
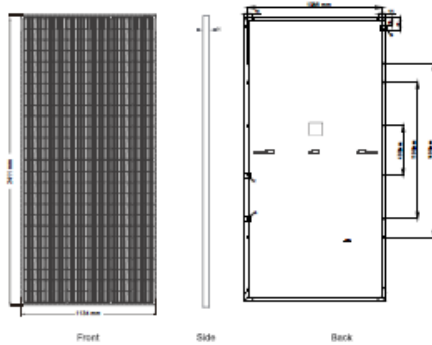
LINEAR PERFORMANCE WARRANTY

12 Year Product Warranty • 25 Year Linear Power Warranty
0.55% Annual Degradation Over 25 years

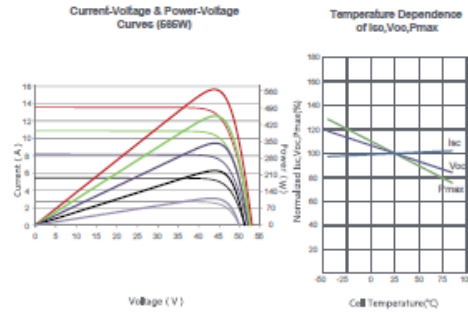


Le cui caratteristiche di ingombro , meccaniche ed elettriche sono di seguito riportate nella scheda tecnica di riferimento

Engineering Drawings



Electrical Performance & Temperature Dependence



Mechanical Characteristics

Cell Type	P type Mono-crystalline
No. of cells	156 (2×78)
Dimensions	2411×1134×35mm (94.92×44.65×1.38 inch)
Weight	30.93 kg (68.2 lbs)
Front Glass	3.2mm, Anti-Reflection Coating, High Transmission, Low Iron, Tempered Glass
Frame	Anodized Aluminium Alloy
Junction Box	IP68 Rated
Output Cables	TUV 1×4.0mm ² (+): 290mm, (-): 145 mm or Customized Length

Packaging Configuration

(Two pallets = One stack)
31pcs/pallets, 62pcs/stack, 496pcs/ 40HQ Container

SPECIFICATIONS

Module Type	JKM560M-7RL4-V		JKM565M-7RL4-V		JKM570M-7RL4-V		JKM575M-7RL4-V		JKM580M-7RL4-V	
	STC	NOCT	STC	NOCT	STC	NOCT	STC	NOCT	STC	NOCT
Maximum Power (Pmax)	560Wp	417Wp	565Wp	420Wp	570Wp	424Wp	575Wp	428Wp	580Wp	432Wp
Maximum Power Voltage (Vmp)	44.31V	40.63V	44.43V	40.72V	44.55V	40.80V	44.67V	40.89V	44.78V	40.97V
Maximum Power Current (Imp)	12.64A	10.25A	12.72A	10.32A	12.80A	10.39A	12.88A	10.46A	12.96A	10.53A
Open-circuit Voltage (Voc)	52.90V	49.93V	53.00V	50.03V	53.10V	50.12V	53.20V	50.21V	53.30V	50.31V
Short-circuit Current (Isc)	13.50A	10.90A	13.58A	10.97A	13.66A	11.03A	13.74A	11.10A	13.82A	11.16A
Module Efficiency STC (%)	20.48%		20.67%		20.85%		21.03%		21.21%	
Operating Temperature(°C)					-40°C~+85°C					
Maximum system voltage					1500VDC (IEC)					
Maximum series fuse rating					25A					
Power tolerance					0~+3%					
Temperature coefficients of Pmax					-0.35%/°C					
Temperature coefficients of Voc					-0.28%/°C					
Temperature coefficients of Isc					0.048%/°C					
Nominal operating cell temperature (NOCT)					45±2°C					

* STC: ☀ Irradiance 1000W/m² 🌡 Cell Temperature 25°C ☁ AM=1.5
 NOCT: ☀ Irradiance 800W/m² 🌡 Ambient Temperature 20°C ☁ AM=1.5 🌀 Wind Speed 1m/s
 • Power measurement tolerance: ± 3%

©2020 Jinko Solar Co., Ltd. All rights reserved.
 Specifications included in this datasheet are subject to change without notice.

TR JKM560-580M-7RL4-V-D5-EN

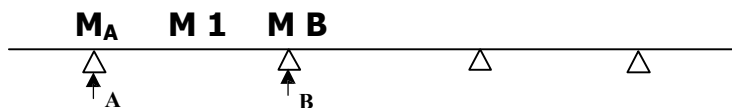
--	--

Dal punto di vista statico gli arcarecci vengono trattati come travi continue con sbalzi bilaterali. Durante la fabbricazione e montaggio questi possono essere giunti come travi a sbalzo (trave Gerber) con articolazioni in punti specifici.

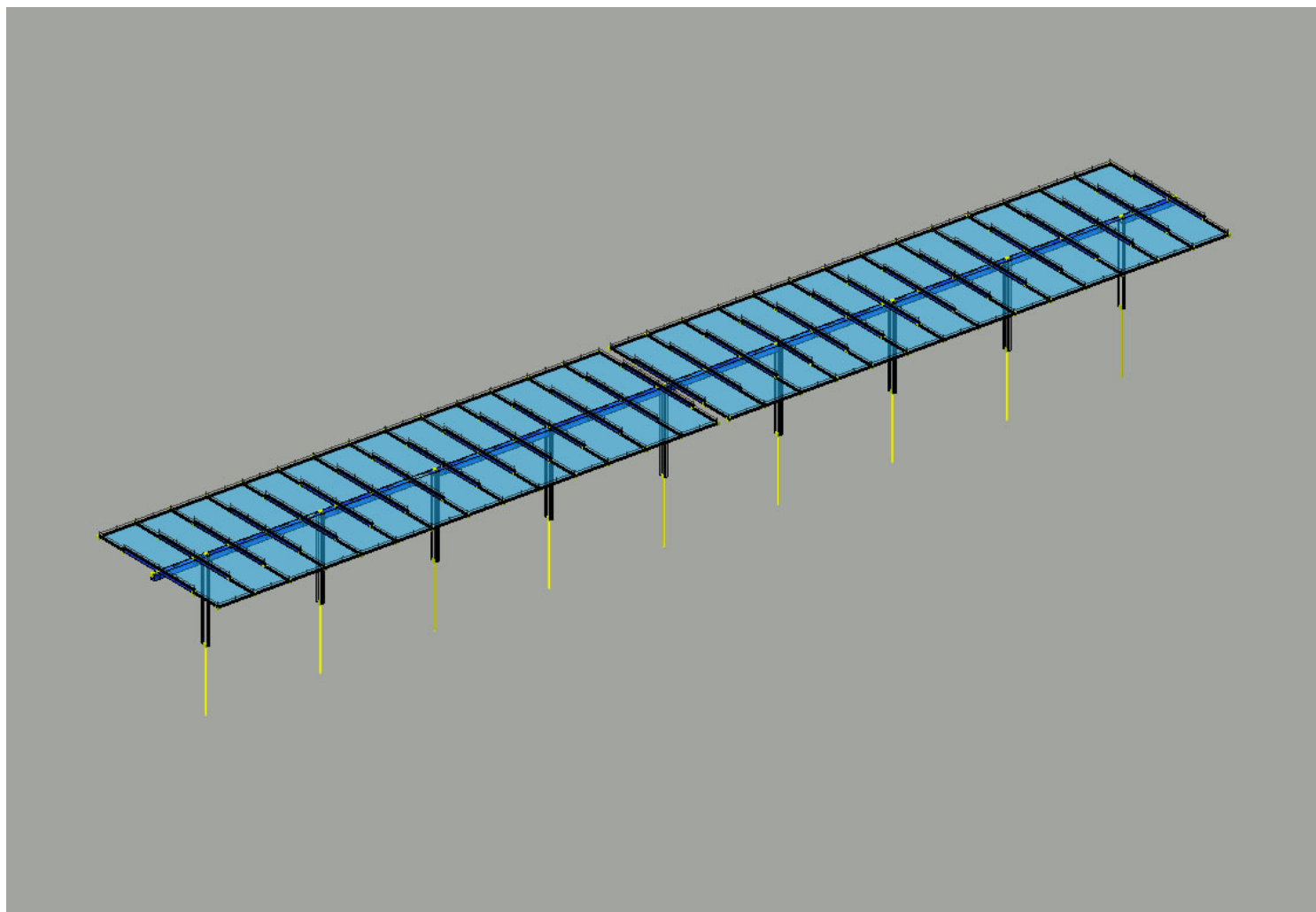
lunghezza complessiva $l_{ges} = 32.59 \text{ m}$
 $\beta = 60^\circ$
 $a = 32.59 \text{ m}$
 $\sin\beta = 0.86 \quad l_{kr}$
 $= 1.782 \text{ m}$
 $\cos\beta = 0.50$

Le azioni dei carichi vento e neve per la determinazione delle sollecitazioni massime devono essere applicate sulle campate nella maniera più sfavorevole. Nel merito si sono definiti due schemi di calcolo il primo con disposizione dei pannelli con angolo 0° , per massimizzare il carico neve, il secondo con inclinazione massima di 60° per massimizzare l'azione del vento.

Schema static arcareccio interno



VERIFICA ASTE IN ACCIAIO CON PANNELLI FOTOVOLTAICI
CON ANGOLO 0°- MASSIMIZZAZIONE CARICO NEVE



MODELLO DI VERIFICA PANNELLI FV CON $\beta = 0^\circ$

Caratteristiche dei materiali delle parti in acciaio		
Acciaio Flessione		
Classe acciaio		S275
f_{yd} ($t < 40\text{mm}$)	kg/cmq	2750
f_{yd} ($t > 40\text{mm}$)	kg/cmq	2550
f_t ($t < 40\text{mm}$)	kg/cmq	4300
f_t ($t > 40\text{mm}$)	kg/cmq	4100

Aste - Carichi

Descrizione carichi aste

UnifG	Uniforme globale
UnifL	Uniforme locale
VarG	Variabile lineare globale
VarL	Variabile lineare locale
PolG	Poligonale globale
Termico	Distorsione termica
Torcente	Carico torcente

--	--

Precomp. Carico da precompressione
 Poll Poligonale locale

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					cm	car. dist. kg/m coppie torc. kg*m/m			cm	car. dist. kg/m coppie torc. kg*m/m		
Pilastro 1												
IPE 200	1	101	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	1	101	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 2												
IPE 200	2	102	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	2	102	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 3												
IPE 200	3	103	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	3	103	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 4												
IPE 200	4	104	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	4	104	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 5												
IPE 200	5	105	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	5	105	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 6												
IPE 200	6	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	6	106	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 7												
IPE 200	7	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	7	107	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 8												
IPE 200	8	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	8	108	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Pilastro 9												
IPE 200	9	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	9	109	Vento Y	UnifG	0	0	-265	0	256	0	-265	0
Trave 101												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	102	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	61	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	101	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	37	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	4	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	28	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	103	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	85	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	105	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	18	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	52	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	75	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	104	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	108	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	209	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	18	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	101	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	76	0	0	15
TuboR160 x160x3	102	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	52	0	0	15
TuboR160 x160x3	103	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	29	0	0	15
TuboR160 x160x3	104	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	5	0	0	15
TuboR160 x160x3	105	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	19	0	0	15
TuboR160 x160x3	106	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	109	0	0	15
TuboR160 x160x3	107	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	85	0	0	15
TuboR160 x160x3	108	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	62	0	0	15
TuboR160 x160x3	109	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	38	0	0	15
TuboR160 x160x3	201	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	19	0	0	15
Trave 102												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 103												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 104												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 105												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 106												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 107												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
100x40x2 5x3												
Trave 108												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 109												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 110												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 111												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 112												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	22	143	0	0	22
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 113												

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	104	204	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	104	204	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	104	204	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	104	204	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 114												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 115												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 116												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 117												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 118												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 119												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 120												
OMCF 100x40x2 5x3	106	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	106	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	106	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	106	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 121												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	22	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 122												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 123												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 124												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 125												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 126												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 127												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 128												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 129												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 130												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 131												
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	0	100	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Trave 132												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 133												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 134												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Trave 135												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 136												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 137												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 138												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 139												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 140												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 141												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 142												
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 143												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 144												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
5x3												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 145												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 146												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 147												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 148												
Tubo40x4	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 149												
OMCF 100x40x25x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x25x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x25x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x25x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x40x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 150												
OMCF 100x40x25x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x25x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x25x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x25x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x40x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 151												
Tubo40x40x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 152												
OMCF 100x40x25x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x25x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x25x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	22	143	0	0	22

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	22	97	0	0	22
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 153												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	22	97	0	0	22
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 154												
OMCF 100x40x2 5x3	304	104	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	304	104	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	304	104	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	304	104	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	404	304	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	404	304	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	404	304	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	404	304	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 155												
Tubo40x4 0x3	204	304	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	204	304	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	204	304	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	204	304	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 156												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 157												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 158												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 159												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 160												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 161												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	97	0	0	6

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 162												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 163												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 164												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 165												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 166												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 167												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 168												
OMCF 100x40x2 5x3	200	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	106	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	106	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	106	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 169												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	22
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Trave 170												
Tubo40x40x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 171												
OMCF 100x40x25x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x25x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x25x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x25x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x40x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 172												
Tubo40x40x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 173												
OMCF 100x40x25x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x25x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x25x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x25x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x40x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 174												
Tubo40x40x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Trave 175												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 176												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 177												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 178												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 179												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 180												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 181												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 182												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 183												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 184												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 185												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 186												
Tubo40x4 0x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 187												
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	143	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	143	0	0	23
OMCF 100x40x2 5x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x4 0x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x4 0x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x4 0x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 188												
Tubo40x4	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 189												
OMCF 100x40x25x3	200	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	143	0	0	7
OMCF 100x40x25x3	200	0	QP Solai	PolG	-0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x25x3	200	0	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	11	143	0	0	11
OMCF 100x40x25x3	200	0	Neve	UnifG	0	0	0	50	143	0	0	50
Tubo40x40x3	300	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	300	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x40x3	300	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x40x3	300	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 190												
Tubo40x40x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	97	0	0	6
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	97	0	0	11
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50
Trave 191												
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	404	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	108	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	404	Neve	UnifG	0	0	0	50	108	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	404	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	119	0	0	3
Tubo40x40x3	404	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	119	0	0	50
Trave 192												
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	300	300	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Trave 193												
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	304	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	108	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	304	Neve	UnifG	0	0	0	50	108	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50

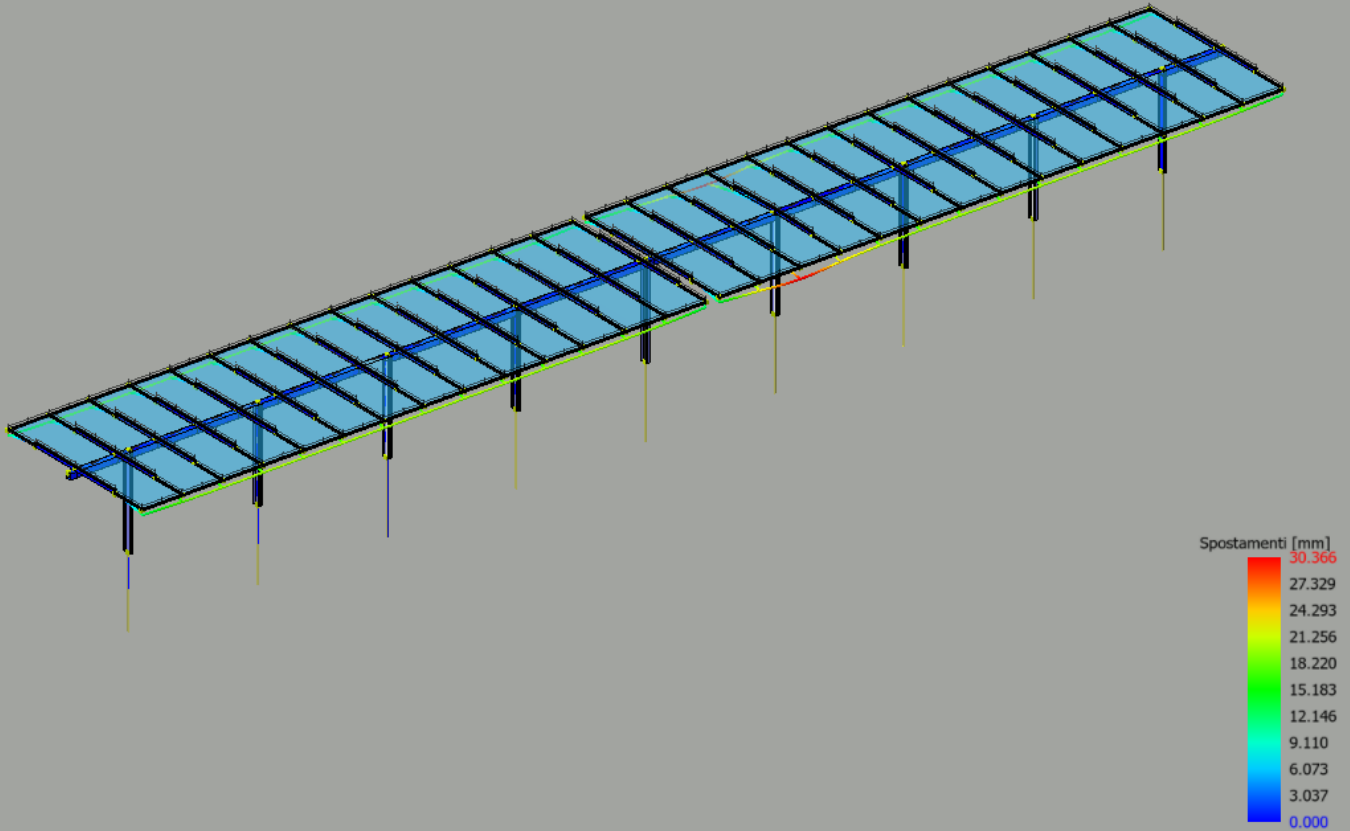
--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x40x3	304	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	119	0	0	3
Tubo40x40x3	304	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	119	0	0	50
Trave 194												
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	113	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Tubo40x40x3	200	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	114	0	0	50
Trave 195												
Tubo40x40x3	100	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	97	0	0	3
Tubo40x40x3	100	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	97	0	0	13
Tubo40x40x3	100	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	97	0	0	23

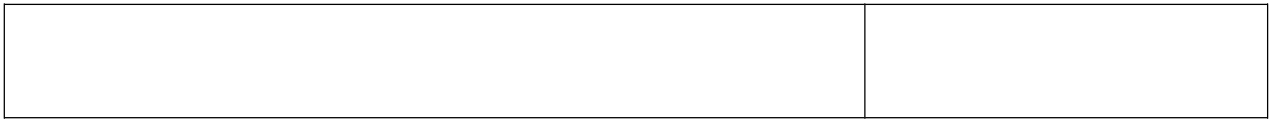
--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x40x3	100	200	Neve	UnifG	0	0	0	50	97	0	0	50

Tipo diagramma: Deformata
 Combinazione corrente : Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C 1



DEFORMATA STRUTTURA CON PANNELLI FV CON $\beta = 0^\circ$



Tipo diagramma: Sollecitazioni
Combinazione corrente : Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C 1
Sollecitazione aste: Sforzo Normale - pilastri/pali: Sforzo Normale

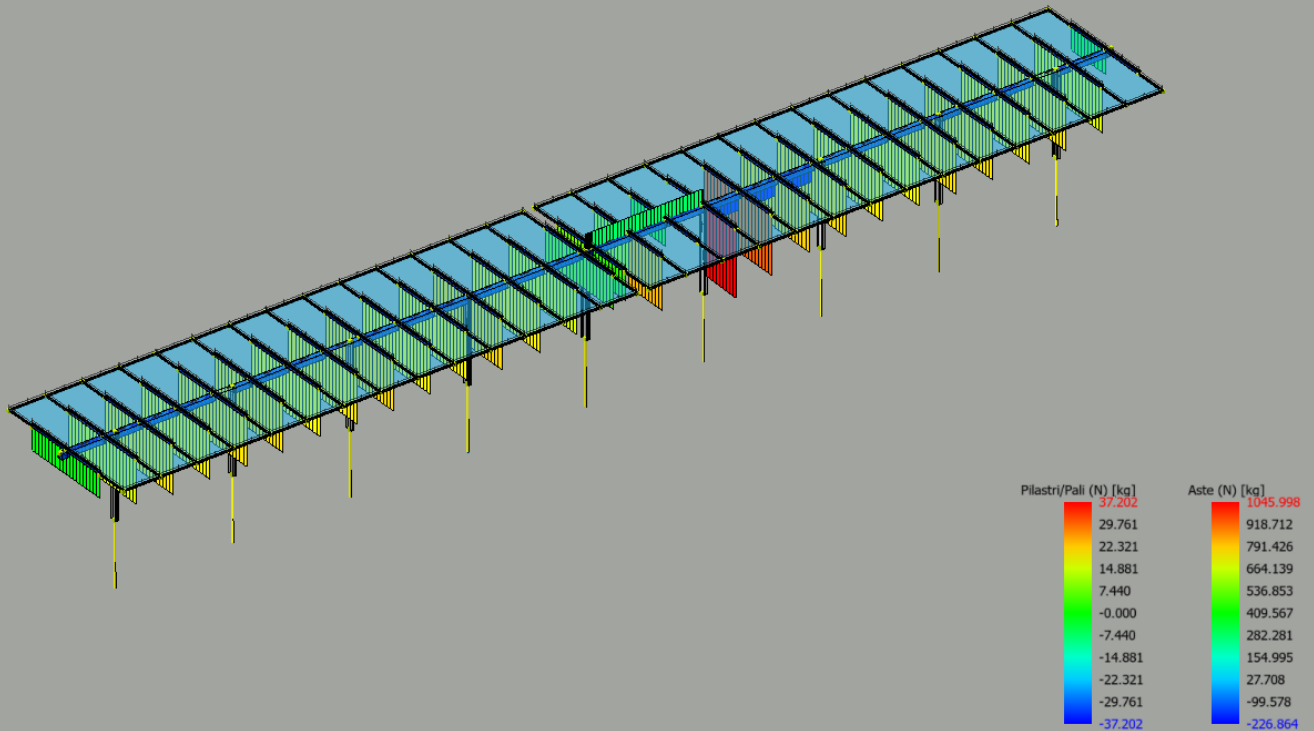


DIAGRAMMA SFORZO NORMALE STRUTTURA CON PANNELLI FV CON $\beta = 0^\circ$

Tipo diagramma: Sollecitazioni
Combinazione corrente : Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C 1
Sollecitazione aste: Momento fl.Y - pilastri/pali: Momento fl.Y

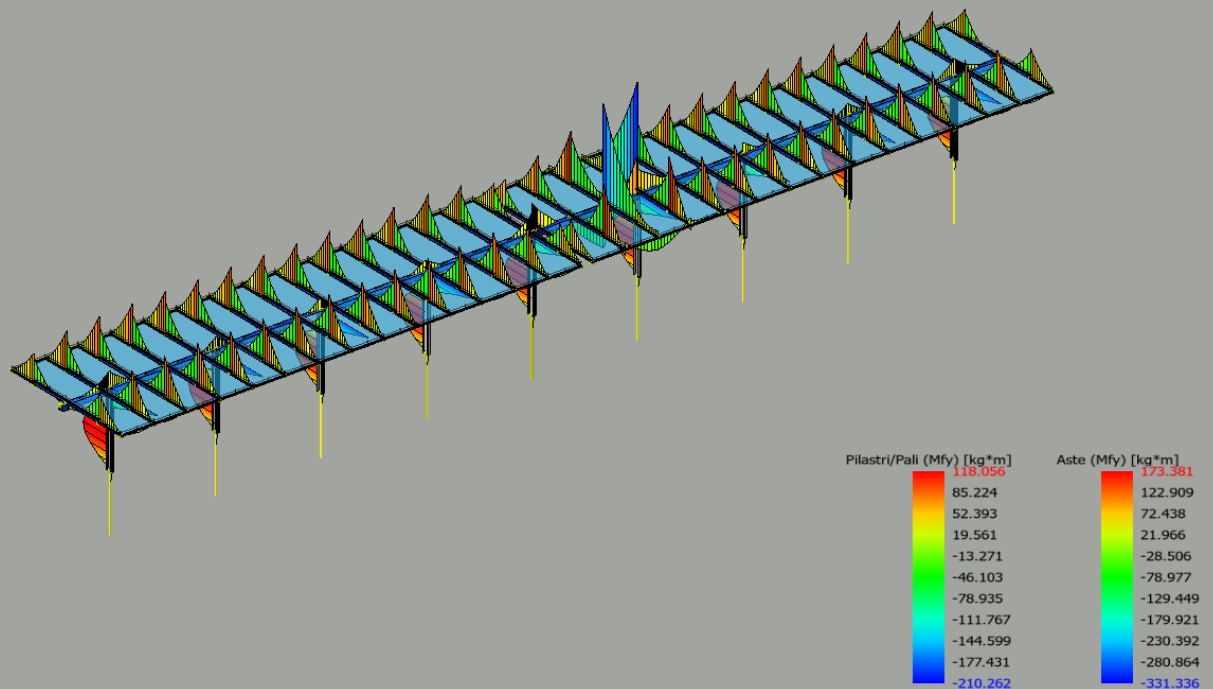
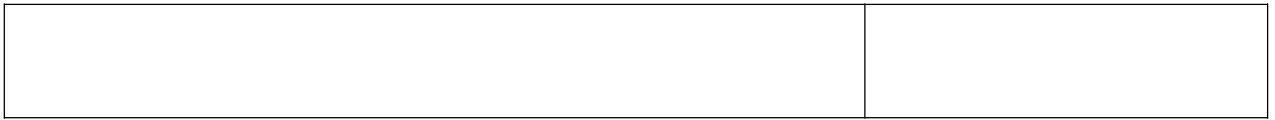


DIAGRAMMA MOMENTO Mfy STRUTTURA CON PANNELLI FV CON $\beta = 0^\circ$



Tipo diagramma: Sollecitazioni
Combinazione corrente : Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C 1
Sollecitazione aste: Taglio Tz - pilastri/pali: Taglio Tz

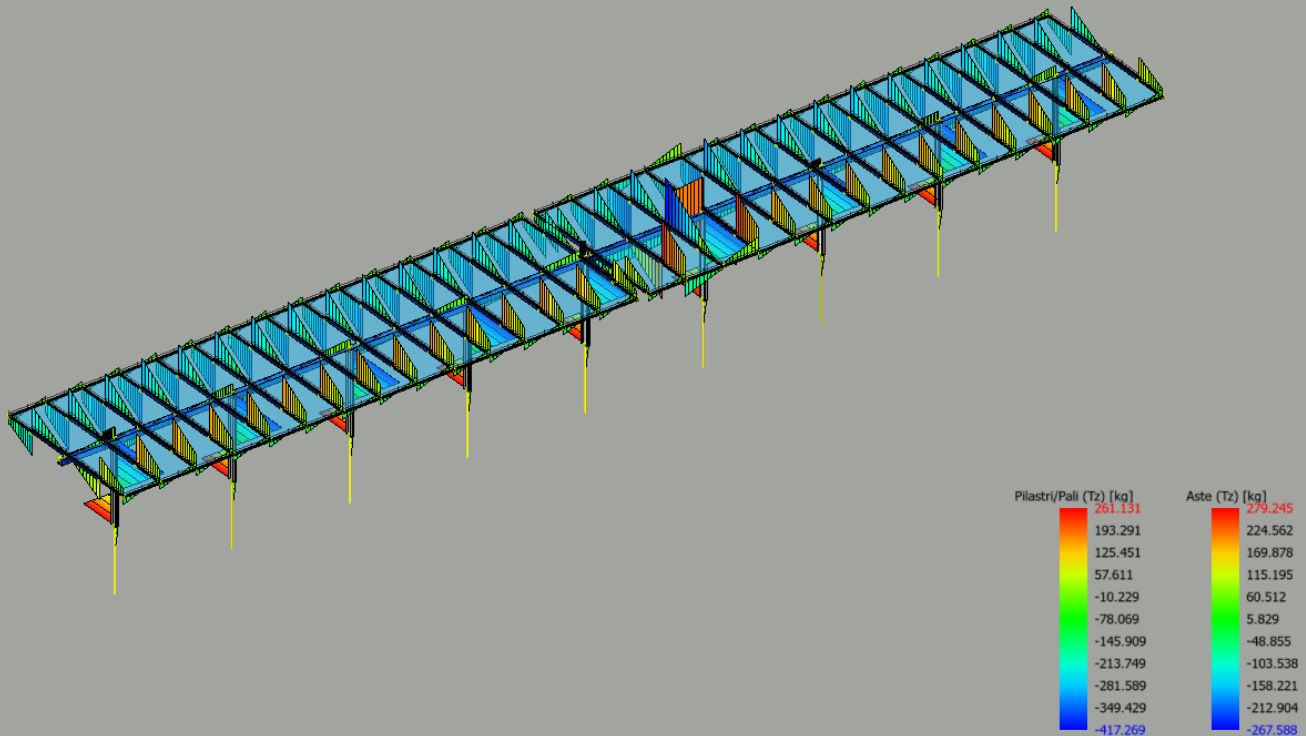


DIAGRAMMA TAGLIO Tz STRUTTURA CON PANNELLI FV CON $\beta = 0^\circ$

Verifica Stabilità aste Metalliche

Scenario di calcolo: Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO

Simbologia

L [cm]	Lunghezza teorica elemento (da nodo a nodo)
Ln1 [cm]	Luce libera nella direzione principale 1 dell'elemento
Ln2 [cm]	Luce libera nella direzione principale 2 dell'elemento
Sez. G	Sezione Generica (Sigla)
fyd [kg/cm ²]	Tensione di progetto snervamento acciaio
ft [kg/cm ²]	Tensione di rottura acciaio
γ_M	Coefficiente di sicurezza acciaio
N [kg]	Sforzo Normale massimo
My [kg*m]	My massimo
Mz [kg*m]	Mz massimo
NRk [kg]	:A*fy, Resistenza caratteristica instabilità a compressione ⁽¹⁾
MyRk [kg*m]	:Wy*fy, Momento resistente caratteristico all'instabilità in direzione Y ⁽¹⁾
MzRk [kg*m]	:Wz*fy, Momento resistente caratteristico all'instabilità in direzione Z ⁽¹⁾
λ_y	Snellezza in direzione y
λ_z	Snellezza in direzione z
χ_y	Coefficiente di riduzione per la presso flessione dir y
χ_z	Coefficiente di riduzione per la presso flessione dir z
χ_{LT}	Coefficiente di riduzione per la instabilità flessione-torsionale, il coefficiente è applicato al termine relativo all'asse forte
kyy, kyz	
kzy, kzz	Coefficienti di interazione per l'instabilità (cfr. EC3 Annex B, tab B1 e B2, e cfr. Circ.NTC tab. C4.2.IV e C4.2.V)

--	--

Myeq [kg*m] My equivalente uguale a $k_{yy} \cdot My$ oppure $k_{zy} \cdot My$
 Mzeq [kg*m] Mz equivalente uguale a $k_{yz} \cdot Mz$ oppure $k_{zz} \cdot Mz$
 NRd [kg] :Resistenza instabilità a compressione (²)
 MyRd [kg*m] :Momento resistente all'instabilità in direzione Y (²)
 MzRd [kg*m] :Momento resistente all'instabilità in direzione Z (²)
 SF Ccoefficiente di sicurezza (asta verificata se ≥ 1)
 Comb Combinazione di carico: quando Comb non è sismica è individuata dal codice [C],
 quando è sismica è individuata dal codice [(Cx+Cy) Cm Sc].
 - C Individua la Combinazione di Carico non sismica (1, 2, ecc. come da scenario);
 - Cx Individua la Combinazione di Carico sismica in direzione x (SismaX, come da scenario);
 - Cy Individua la Combinazione di Carico sismica in direzione y (SismaY, come da scenario);
 - Cm Individua la Combinazione spostamento masse (I, II, III, IV, V, ecc. come da
 Combinazioni Sisma in Spostamento masse impalcato);
 - Sc Individua la sottocombinazione ottenuta mediante la permutazione dei segni (1, 2, 3,
 4, 5, 6, 7, 8):
 1) Sc = + SismaZ*fz + SismaX*fx + SismaY*fy
 2) Sc = + SismaZ*fz + SismaX*fx - SismaY*fy
 3) Sc = + SismaZ*fz - SismaX*fx + SismaY*fy
 4) Sc = + SismaZ*fz - SismaX*fx - SismaY*fy.
 5) Sc = - SismaZ*fz + SismaX*fx + SismaY*fy
 6) Sc = - SismaZ*fz + SismaX*fx - SismaY*fy
 7) Sc = - SismaZ*fz - SismaX*fx + SismaY*fy
 8) Sc = - SismaZ*fz - SismaX*fx - SismaY*fy.

Le ultime quattro sono assenti quando non è richiesto il contributo del sisma in direzione
 verticale. Le combinazioni delle azioni sismiche così ottenute vengono combinate con i
 carichi verticali (come da scenario).

--	--

Note:

(¹) Y è l'asse forte della sezione, e Z l'asse debole della sezione; i valori da utilizzare per le resistenze sono $N_{Rk}=f_y \cdot A, M_{yRk}=f_y \cdot W_y, M_{zRk}=f_y \cdot W_z$ dove:

Classe	1	2	3	4
A	A	A	A	A, eff
W _y	W _{pl, y}	W _{pl, y}	W _{el, y}	W _{el, y, eff}
W _z	W _{pl, z}	W _{pl, z}	W _{el, z}	W _{el, z, eff}

(²) le equazioni di verifica, le azioni e le resistenze di progetto sono date dalle seguenti equazioni:

$$\frac{N_{ed}}{\frac{\chi_y N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \frac{M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \frac{M_{yRk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \frac{M_{z,Ed}}{\frac{M_{zRk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1$$

$$\frac{N_{ed}}{\frac{\chi_z N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zy} \frac{M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \frac{M_{yRk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zz} \frac{M_{z,Ed}}{\frac{M_{zRk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1$$

$$N_{Rdy} = \frac{\chi_y N_{Rk}}{\gamma_{M1}} \quad M_{yRd} = \frac{\chi_{LT} M_{yRk}}{\gamma_{M1}} \quad M_{zRd} = \frac{M_{yRk}}{\gamma_{M1}}$$

$$M_{yyEq} = k_{yy} M_{yEd} \quad M_{yzEq} = k_{yz} M_{z,Ed}$$

$$M_{zyEq} = k_{zy} M_{yEd} \quad M_{zzEq} = k_{zz} M_{z,Ed}$$

$$\frac{N_{ed}}{N_{Rdy}} + \frac{M_{yyEq}}{M_{yRd}} + \frac{M_{yzEq}}{M_{zRd}} \leq 1$$

$$\frac{N_{ed}}{N_{Rdz}} + \frac{M_{zyEq}}{M_{yRd}} + \frac{M_{zzEq}}{M_{zRd}} \leq 1$$

--	--

Asta: 1 [1,101] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	-2	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	1	71898	5783	1169	1	48
1	Z	37	69	1	31171	5783	1169	1	72

Asta: 2 [2,102] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	-0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	76

Asta: 3 [3,103] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	76

Asta: 4 [4,104] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	76

Asta: 5 [5,105] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	3	78331	6072	1227	31	115	0.9	0.4	--	0.5	0.2	0.3	0.4

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
								64	18		46	41	27	01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	1	71898	5783	1169	1	47
1	Z	37	69	1	31171	5783	1169	1	70

Asta: 6 [6,106] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	-12	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	3	71898	5783	1169	1	44
1	Z	37	69	5	31171	5783	1169	1	58

Asta: 7 [7,107] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	76

Asta: 8 [8,108] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	76

Asta: 9 [9,109] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-210	2	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	115	1	71898	5783	1169	1	48

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
1	Z	37	69	1	31171	5783	1169	1	72

Asta: 101 [101,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=76.0 cm Ln1=76.0 cm Ln2=76.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=16.870$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	55	0	49176	2326	2659	12	12	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 26	0.4 00	0.5 01	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	34	0	46834	2215	2532	1	60
4	Z	46	28	0	46834	2215	2532	1	74

Asta: 101 [102,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Ln1=52.0 cm Ln2=52.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=24.656$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	44	-0	49176	2326	2659	8	8	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 75	0.5 22	0.5 40	0.5 22

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	30	0	46834	2215	2532	1	74
4	Z	2	24	0	46834	2215	2532	1	92

Asta: 101 [103,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=29.0 cm Ln1=29.0 cm Ln2=29.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=44.212$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	43	-0	49178	2326	2659	5	5	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.7 91	0.4 00	0.6 33	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	34	0	46836	2215	2532	1	65
4	Z	2	27	0	46836	2215	2532	1	81

Asta: 101 [104,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=5.0 cm Ln1=5.0 cm Ln2=5.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=256.427$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-59	37	-0	49176	2326	2659	1	1	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.9 70	0.9 68	0.7 76	0.9 68

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	59	36	0	46834	2215	2532	1	57
4	Z	59	29	0	46834	2215	2532	1	70

Asta: 101 [105,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Ln1=19.0 cm Ln2=19.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=67.481$

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
283	95	17	50060	2438	2654	3	3	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.8 92	0.7 67	0.7 14	0.7 67

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	283	85	13	47676	2322	2528	1	21
4	Z	283	68	13	47676	2322	2528	1	25

Asta: 101 [106,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=109.0 cm Ln1=109.0 cm Ln2=109.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.763$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-227	80	12	49739	2397	2655	17	17	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 82	0.4 00	0.5 45	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	227	55	5	47371	2283	2529	1	33
4	Z	227	44	5	47371	2283	2529	1	39

Asta: 101 [107,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Ln1=85.0 cm Ln2=85.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=15.084$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
4	42	-0	49191	2327	2659	13	13	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 39	0.4 00	0.4 31	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	4	22	0	46849	2217	2532	1	98
4	Z	4	18	0	46849	2217	2532	1	>100

Asta: 101 [108,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=62.0 cm Ln1=62.0 cm Ln2=62.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=20.680$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	41	0	49176	2326	2659	10	10	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 17	0.4 42	0.4 94	0.4 42

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	25	0	46834	2215	2532	1	81
4	Z	46	20	0	46834	2215	2532	1	99

Asta: 101 [201,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Ln1=19.0 cm Ln2=19.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=67.481$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	0	0	49176	2326	2659	3	3	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 00	1.0 00	0.4 80	1.0 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
-----	-----	---	------	------	-----	------	------	-------	----

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	0	46834	2215	2532	(3+4)-I-1	>100
4	Z	0	0	0	46834	2215	2532	(3+4)-I-1	>100

Asta: 101 [109,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=38.0 cm Ln1=38.0 cm Ln2=38.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

SF $\lambda=33.740$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1	61	-0	49176	2326	2659	6	6	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.8 04	0.5 54	0.6 43	0.5 54

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	49	0	46834	2215	2532	1	45
4	Z	1	39	0	46834	2215	2532	1	56

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1	32	0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 04	0.5 45	0.4 83	0.5 45

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	19	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	1	15	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,101] Sez. G: TuboR160x160x3 L=37.0 cm Ln1=37.0 cm Ln2=37.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

SF $\lambda=34.652$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1	61	0	49176	2326	2659	6	6	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.8 07	0.4 00	0.6 46	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	49	0	46834	2215	2532	1	45
4	Z	1	39	0	46834	2215	2532	1	56

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	-21	-0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 33	0.6 26	0.4 26	0.6 26

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	11	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	46	9	0	46834	2215	2532	1	>100

--	--

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	-21	0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 59	0.5 22	0.4 47	0.5 22

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	12	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	46	10	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,102] Sez. G: TuboR160x160x3 L=61.0 cm Ln1=61.0 cm Ln2=61.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=21.019$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	41	-0	49176	2326	2659	10	10	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 21	0.4 00	0.4 97	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	25	0	46834	2215	2532	1	80
4	Z	46	20	0	46834	2215	2532	1	98

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	-22	0	49177	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 47	0.4 75	0.3 57	0.4 75

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	10	0	46835	2215	2532	1	>100
4	Z	2	8	0	46835	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	-22	-0	49177	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.7 01	0.4 00	0.5 61	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	15	0	46836	2215	2532	1	>100
4	Z	2	12	0	46836	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,103] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Ln1=85.0 cm Ln2=85.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=15.084$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	43	0	49177	2326	2659	13	13	1.0	1.0	1.0	0.5	0.4	0.4	0.4

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
								00	00	00	48	00	39	00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	24	0	46835	2215	2532	1	94
4	Z	2	19	0	46835	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	21	0	49178	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.4 00	0.3 20	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	8	0	46836	2215	2532	1	>100
4	Z	2	7	0	46836	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	-20	-0	49178	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.9 99	0.4 00	0.7 99	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	20	0	46836	2215	2532	1	>100
4	Z	2	16	0	46836	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,104] Sez. G: TuboR160x160x3 L=108.0 cm Ln1=108.0 cm Ln2=108.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.872$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	41	0	49176	2326	2659	17	17	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 82	0.4 40	0.3 86	0.4 40

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	20	0	46835	2215	2532	1	>100
4	Z	2	16	0	46835	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-59	35	0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 03	0.4 00	0.3 22	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	59	14	0	46834	2215	2532	1	>100

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
4	Z	59	11	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-59	-20	0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.9 93	0.4 00	0.7 94	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	59	20	0	46834	2215	2532	1	96
4	Z	59	16	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-59	46	-0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 48	0.6 32	0.3 58	0.6 32

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	59	20	0	46834	2215	2532	1	95
4	Z	59	16	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,105] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Ln1=18.0 cm Ln2=18.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=71.229$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-60	65	0	49176	2326	2659	3	3	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.8 79	0.5 67	0.7 03	0.5 67

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	60	57	0	46834	2215	2532	1	37
4	Z	60	46	0	46834	2215	2532	1	46

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
283	70	46	51810	2662	2662	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	0.4 51	0.6 67	0.3 61	0.6 67

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	283	31	30	49291	2535	2535	1	33
4	Z	283	25	30	49291	2535	2535	1	36

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
285	-124	-136	51810	2662	2662	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	0.6 84	0.4 42	0.5 47	0.4 42

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
3	Y	285	85	60	49291	2535	2535	1	16
3	Z	285	68	60	49291	2535	2535	1	18

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
286	-124	153	51810	2662	2662	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	0.4 00	0.4 00	0.3 20	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	286	50	61	49291	2535	2535	1	20
4	Z	286	40	61	49291	2535	2535	1	22

Asta: 101 [0,106] Sez. G: TuboR160x160x3 L=4.0 cm Ln1=4.0 cm Ln2=4.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=320.536$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
286	122	163	51810	2662	2662	1	1	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.9 72	0.9 76	0.7 78	0.9 76

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	286	119	159	49343	2535	2535	1	8.7
4	Z	286	95	159	49343	2535	2535	1	9.4

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-226	-17	-9	50505	2495	2654	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.4 76	0.3 20	0.4 76

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	226	7	4	48077	2376	2528	1	>100
4	Z	226	6	4	48077	2376	2528	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-225	-18	2	49519	2369	2656	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 72	0.7 78	0.3 77	0.7 78

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
-----	-----	---	------	------	-----	------	------	-------	----

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	225	8	2	47158	2256	2530	1	>100
4	Z	225	7	2	47158	2256	2530	1	>100

Asta: 101 [0,107] Sez. G: TuboR160x160x3 L=28.0 cm Ln1=28.0 cm Ln2=28.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=45.791$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-225	24	2	49363	2349	2657	4	4	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 94	0.8 46	0.5 55	0.8 46

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	225	17	1	47012	2238	2531	1	79
4	Z	225	13	1	47012	2238	2531	1	89

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
5	-22	0	49194	2328	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.7 16	0.5 23	0.5 73	0.5 23

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	5	16	0	46851	2217	2532	1	>100
4	Z	5	13	0	46851	2217	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
4	-22	-0	49179	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 42	0.8 55	0.3 54	0.8 55

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	4	10	0	46837	2215	2532	1	>100
4	Z	4	8	0	46837	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,108] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Ln1=52.0 cm Ln2=52.0 cm Crit.:

Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=24.656$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
4	45	-0	49178	2326	2659	8	8	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 77	0.7 06	0.5 42	0.7 06

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	4	30	0	46836	2215	2532	1	73
4	Z	4	24	0	46836	2215	2532	1	91

--	--

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	k _{yy}	k _{yz}	k _{zy}	k _{zz}
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	-21	-0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 67	0.7 17	0.4 54	0.7 17

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	12	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	46	10	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	k _{yy}	k _{yz}	k _{zy}	k _{zz}
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-46	-21	-0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 24	0.4 00	0.4 19	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	46	11	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	46	9	0	46834	2215	2532	1	>100

Asta: 101 [0,109] Sez. G: TuboR160x160x3 L=75.0 cm Ln1=75.0 cm Ln2=75.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=17.095$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	k _{yy}	k _{yz}	k _{zy}	k _{zz}
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-47	55	0	49176	2326	2659	12	12	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 29	0.6 67	0.5 03	0.6 67

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	47	35	0	46834	2215	2532	1	60
4	Z	47	28	0	46834	2215	2532	1	74

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	k _{yy}	k _{yz}	k _{zy}	k _{zz}
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1	31	-0	49176	2326	2659	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 04	0.5 36	0.4 83	0.5 36

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	19	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	1	15	0	46834	2215	2532	1	>100

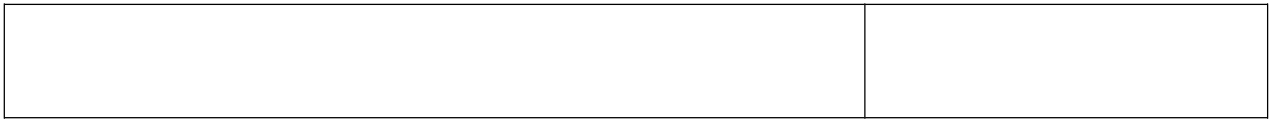
Asta: 101 [0,209] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Ln1=18.0 cm Ln2=18.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=71.230$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	k _{yy}	k _{yz}	k _{zy}	k _{zz}
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	0	0	49176	2326	2659	3	3	1.0	1.0	1.0	0.6	0.6	0.4	0.6

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
								00	00	00	00	00	80	00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	0	46834	2215	2532	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	0	0	46834	2215	2532	(3+4)-II-1	>100



Verifica Resistenza aste Metalliche

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia

L [cm]	Lunghezza teorica elemento (da nodo a nodo)
Sez. G	Sezione Generica (Sigla)
fyd [kg/cm ²]	Tensione di progetto snervamento acciaio
ft [kg/cm ²]	Tensione di rottura acciaio
γ_M	Coefficiente di sicurezza acciaio
X [cm]	Punto di verifica
N [kg]	Sforzo Normale
TY [kg]	Taglio dir Y
TZ [kg]	Taglio dir Z
MT [kg*m]	Momento torcente
MY [kg*m]	Momento flettente dir Y
MZ [kg*m]	Momento flettente dir Z
MY4 [kg*m]	Momento flettente dir Y + $N \cdot \Delta e_z$, per sezioni di classe 4
MZ4 [kg*m]	Momento flettente dir Z + $N \cdot \Delta e_y$, per sezioni di classe 4
cls	Classe della sezione per la sollecitazione della combinazione corrente
Comb.	Combinazione della sollecitazione
Nr [kg]	Sforzo Normale resistente
Vyr [kg]	Taglio resistente in dir Y
Vzr [kg]	Taglio resistente dir Z
Mry [kg*m]	Momento flettente resistente dir Y
Mrz [kg*m]	Momento flettente resistente dir Z
SF_V	Coefficiente di sicurezza taglio
SF_M	Coefficiente di sicurezza pressoflessione
SF	Coefficiente di sicurezza complessivo (asta verificata se ≥ 1) ⁽¹⁾

Gerarchia travi/pilastri (quando richiesto):

NEd [kg]	Sforzo Normale di verifica
Npl,Rd [kg]	Sforzo Normale resistente (NTC 4.2.4.1.2)
VEDY(*) [kg]	Taglio trave dir Y dovuto ai momenti ultimi Mpl,RdZ di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
Vpl,RdY [kg]	Taglio resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
VEDZ(*) [kg]	Taglio trave dir Z dovuto ai momenti ultimi Mpl,RdY di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
Vpl,RdZ [kg]	Taglio resistente dir Z (NTC 4.2.4.1.2)
MEdY [kg*m]	Momento flettente dir Y
Mpl,RdY [kg*m]	Momento resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
MEdZ [kg*m]	Momento flettente dir Z
Mpl,RdZ [kg*m]	Momento resistente dir Z (NTC 4.2.4.1.2)

Verifiche Incendio:

Ky	fy(T)/fy(20°) fattore riduzione resistenza alla temperatura T
KE	E(T)/E(20) fattore riduzione modulo elastico alla temperatura T

SF Coefficiente di sicurezza (asta verificata se ≥ 1) ⁽²⁾

Ω^* Smplicificazione sollecitazioni sismiche (solo per $q > 1$) ⁽³⁾

Fatt.Ampl.Sisma Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)

Note:

⁽¹⁾: SF rappresenta il minimo tra SF_V ed SF_M dove:

- SF_V = VR/Vd con VR e Vd azione tagliante resistente ed agente
- SF_M = $1 / [N/Nr + MY/Mry + MZ/Mrz]$, i valori di Mry ed Mrz sono ridotti opportunamente quando $Vd > 0.5 Vr$

⁽²⁾: SF rappresenta il minimo tra i seguenti rapporti:

- MEdY/Mpl,RdY (travi)
- MEdZ/Mpl,RdZ (travi)
- NEd/(0.15*Npl,Rd) (travi)
- VEdY(*)/(0.5*Vpl,RdY) (travi)

--	--

- $V_{EdZ}^*/(0.5 \cdot V_{pl,RdZ})$ (travi)
 - $V_{EdY}/(0.5 \cdot V_{pl,RdY})$ (pilastri)
 - $V_{EdZ}/(0.5 \cdot V_{pl,RdZ})$ (pilastri)
- (³): $\Omega^* = \min(q, 1.1 \cdot \gamma_{ov} \cdot \Omega)$, con Ω secondo NTC 7.5.4.2

--	--

Asta: 1 [1,101] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	1	-417	0	-210	-2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	26	>100	26

Asta: 2 [2,102] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	0	-417	0	-210	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 3 [3,103] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-417	0	-210	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 4 [4,104] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-417	0	-210	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 5 [5,105] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-2	-417	0	-210	3	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	25	>100	25

Asta: 6 [6,106] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	7	-417	0	-210	-12	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	21	>100	21

Asta: 7 [7,107] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-417	0	-210	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 8 [8,108] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-417	0	-210	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 9 [9,109] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-1	-417	0	-210	2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	26	>100	26

Asta: 101 [101,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=76.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-46	0	-75	0	55	0	55	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	39	>100	39

Asta: 101 [102,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	0	-74	0	44	0	44	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	50	>100	50

Asta: 101 [103,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=29.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	-0	-80	0	43	-0	43	-0	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46836	14244	14244	2215	2532	1979	>100	51	>100	51

Asta: 101 [104,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=5.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-59	0	-57	0	37	-0	37	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	55	>100	55

Asta: 101 [105,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	283	52	-139	28	96	17	95	17	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47676	14044	14044	2322	2528	1979	>100	19	71	19

Asta: 101 [106,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=109.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-227	20	-68	5	79	12	80	12	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47371	14211	14211	2283	2529	1979	>100	22	>100	22

Asta: 101 [107,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	4	-0	-65	-0	42	-0	42	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46849	14244	14244	2217	2532	1979	>100	53	>100	53

Asta: 101 [108,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=62.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-46	0	-69	0	41	0	41	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	51	>100	51

Asta: 101 [201,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
19	4	0	0	4	-0	0	0	0	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
19	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [109,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=38.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-1	0	-83	-0	61	0	61	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	36	>100	36

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	-1	0	38	-0	32	0	32	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	70	>100	70

Asta: 101 [0,101] Sez. G: TuboR160x160x3 L=37.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
37	4	-1	0	83	-0	61	-0	61	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
37	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	36	>100	36

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	-46	0	-11	-0	-21	-0	-21	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	94	>100	94

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-46	0	9	-0	-21	-0	-21	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	94	>100	94

--	--

Asta: 101 [0,102] Sez. G: TuboR160x160x3 L=61.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
61	4	-46	0	69	-0	41	-0	41	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
61	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	51	>100	51

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	-2	-0	-15	0	-22	0	-22	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	46835	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	0	3	0	-22	0	-22	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46835	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [0,103] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
85	4	-2	-0	65	-0	43	0	43	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
85	4	46835	14244	14244	2215	2532	1979	>100	51	>100	51

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	0	-46	0	21	0	21	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46836	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	-0	-4	-0	-20	-0	-20	-0	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46836	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [0,104] Sez. G: TuboR160x160x3 L=108.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
108	4	-2	0	60	-0	41	-0	41	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
108	4	46835	14244	14244	2215	2532	1979	>100	53	>100	53

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-59	0	-56	-0	34	-0	35	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	59	>100	59

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
34	4	-59	0	-5	0	-20	0	-20	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
34	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	98	>100	98

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	-59	0	66	0	45	-0	46	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	46	>100	46

Asta: 101 [0,105] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
18	4	-60	0	111	0	65	0	65	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
18	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	33	>100	33

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	-59	0	66	0	45	-0	46	-0	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	283	-33	-95	47	70	8	69	8	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47400	13908	13908	2287	2529	1979	>100	26	42	26

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	3	285	167	-75	89	-124	-136	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	3	49343	13602	13602	2535	2535	1979	82	9.2	22	9.2

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	286	-256	219	-136	114	153	114	153	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	49343	13267	13267	2535	2535	1979	52	9.0	15	9.0

Asta: 101 [0,106] Sez. G: TuboR160x160x3 L=4.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
4	4	286	-256	220	-136	122	163	122	163	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
4	4	49343	13267	13267	2535	2535	1979	52	8.5	15	8.5

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-226	-10	-40	-2	16	-9	17	-9	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	48127	14233	14233	2380	2528	1979	>100	65	>100	65

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-225	1	9	-3	-17	2	-18	2	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47161	14226	14226	2256	2530	1979	>100	74	>100	74

--	--

Asta: 101 [0,107] Sez. G: TuboR160x160x3 L=28.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
28	4	-225	-2	66	-1	23	1	24	2	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
28	4	47012	14233	14233	2238	2531	1979	>100	62	>100	62

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
103	4	5	0	-5	0	-22	-0	-21	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
103	4	46836	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	4	-0	16	0	-22	-0	-22	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46837	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 101 [0,108] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
52	4	4	0	74	0	45	-0	45	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
52	4	46836	14244	14244	2215	2532	1979	>100	49	>100	49

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	-46	0	-9	0	-21	-0	-21	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	95	>100	95

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-46	0	11	-0	-21	-0	-21	-0	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	95	>100	95

Asta: 101 [0,109] Sez. G: TuboR160x160x3 L=75.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
75	4	-47	0	75	-0	55	0	55	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
75	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	39	>100	39

Asta: 101 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-1	0	-38	-0	31	-0	31	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	71	>100	71

Asta: 101 [0,209] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-3	0	0	0	0	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 102 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	395	0	-135	0	-72	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	67	7.8	>100	7.8

Asta: 103 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	691	0	-159	0	-88	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	57	6.0	>100	6.0

Asta: 104 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	691	0	-159	0	-88	-0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	753	-0	-164	-0	-93	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.7	>100	5.7

Asta: 105 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	734	0	168	0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 105 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	734	-0	-168	-0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 106 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	758	0	-165	0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 107 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	760	-0	-164	-0	-93	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 108 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	727	-0	-169	-0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

--	--

Asta: 109 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	749	0	-166	0	-94	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 110 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	768	-0	-164	-0	-93	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 111 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	729	-0	-168	-0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 112 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	733	0	-165	0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.7	>100	5.7

Asta: 113 [104,204] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	774	0	-163	-0	-92	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	5.7	>100	5.7

Asta: 114 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	740	-0	-168	-0	-95	0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 115 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	682	0	-162	0	-89	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	56	6.0	>100	6.0

Asta: 116 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	526	0	-121	-0	-65	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	75	8.1	>100	8.1

Asta: 117 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	548	0	-117	-0	-62	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	77	8.3	>100	8.3

Asta: 118 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	615	4	-156	-0	-97	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	58	5.6	>100	5.6

Asta: 119 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	428	-2	-174	0	-143	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	52	4.2	>100	4.2

Asta: 120 [106,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.1 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	615	4	-156	-0	-97	-1	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	5	-0	279	0	-331	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4080	9067	659	409	17	32	2.0	>100	2.0

Asta: 121 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	954	-0	-188	-0	-119	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	48	4.4	>100	4.4

Asta: 122 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	772	-1	-166	-0	-96	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	5.5	>100	5.5

Asta: 123 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	768	-0	-162	0	-92	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	5.7	>100	5.7

Asta: 124 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	744	-0	-166	-0	-94	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 125 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	726	0	-169	0	-95	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

--	--

Asta: 126 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	761	0	-165	0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 127 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	760	-0	-165	-0	-94	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 128 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	735	0	-168	0	-95	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 129 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	753	0	-164	0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.7	>100	5.7

Asta: 130 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	690	-0	-159	-0	-88	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	57	6.0	>100	6.0

Asta: 131 [0,100] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	393	-0	-135	-0	-72	0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9072	659	409	17	67	7.8	>100	7.8

Asta: 132 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-136	6	93	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3184	3184	162	162	113	23	1.7	19	1.7

Asta: 133 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-189	3	124	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3274	3274	162	162	113	17	1.3	41	1.3

Asta: 134 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-197	1	132	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3336	3336	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 135 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	0	-197	0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 136 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	0	-196	-0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 137 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	0	-196	-0	133	0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	0	-196	0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 138 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	0	-196	0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 139 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	395	-0	135	-0	-72	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	67	7.8	>100	7.8

Asta: 139 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	1	136	-6	93	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3184	3184	162	162	113	23	1.7	19	1.7

Asta: 140 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	691	-0	159	-0	-88	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	57	6.0	>100	6.0

Asta: 140 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	0	189	-3	124	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3274	3274	162	162	113	17	1.3	41	1.3

--	--

Asta: 141 [200,0] Sez. G: OMC F 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	753	0	164	0	-93	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.7	>100	5.7

Asta: 141 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	0	197	-1	132	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3336	3336	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 142 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	197	-0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 143 [200,0] Sez. G: OMC F 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	758	-0	165	-0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 143 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	196	0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 144 [200,0] Sez. G: OMC F 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	760	0	164	0	-93	0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 144 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	196	-0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 145 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	727	0	169	0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 145 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	196	-0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 146 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	749	-0	166	-0	-94	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 146 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	0	196	-0	134	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 147 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	0	196	-0	134	-0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-196	0	134	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 148 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-2	0	-196	-0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 149 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	769	0	164	0	-93	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 149 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	196	0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 150 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	728	0	168	0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 150 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	196	0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3353	3353	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

--	--

Asta: 151 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-196	-0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3353	3353	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 152 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	733	-0	165	-0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.7	>100	5.7

Asta: 152 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	194	0	132	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 153 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-194	-0	132	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 154 [304,104] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	774	-0	163	0	-92	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	5.7	>100	5.7

Asta: 154 [404,304] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	0	196	-0	133	-0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3346	3346	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 155 [204,304] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-196	0	133	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3346	3346	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 156 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	740	0	168	0	-95	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 156 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	199	1	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3336	3336	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 157 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	0	-199	-1	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3336	3336	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 158 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	682	-0	162	-0	-89	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	56	6.0	>100	6.0

Asta: 158 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	0	-199	-1	134	0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	190	3	125	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3273	3273	162	162	113	17	1.3	40	1.3

Asta: 159 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	0	-190	-3	125	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3273	3273	162	162	113	17	1.3	40	1.3

Asta: 160 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	526	-0	121	0	-65	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	75	8.1	>100	8.1

Asta: 160 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-1	136	6	93	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3186	3186	162	162	113	23	1.7	20	1.7

Asta: 161 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	1	-136	-6	93	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3186	3186	162	162	113	23	1.7	20	1.7

Asta: 162 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	463	0	126	0	-68	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	72	8.0	>100	8.0

--	--

Asta: 162 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	1	2	130	-9	92	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3084	3084	162	162	113	24	1.7	12	1.7

Asta: 163 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-133	6	91	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3170	3170	162	162	113	24	1.8	18	1.8

Asta: 164 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	814	5	224	0	-124	2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	41	4.3	>100	4.3

Asta: 165 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-192	5	129	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3209	3209	162	162	113	17	1.2	23	1.2

Asta: 166 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
143	1	6	-0	-268	-0	-303	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
143	1	21236	4082	9070	659	409	17	34	2.2	>100	2.2

Asta: 166 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	6	0	89	0	49	-0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3357	3357	162	162	113	38	3.3	>100	3.3

Asta: 168 [200,106] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.1 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1046	0	190	-0	-118	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	48	4.4	>100	4.4

Asta: 169 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	924	1	159	0	-88	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	57	5.6	>100	5.6

Asta: 169 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	1	-1	197	2	137	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3291	3291	162	162	113	17	1.2	51	1.2

Asta: 171 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	783	-0	163	0	-91	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	5.7	>100	5.7

Asta: 171 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	0	194	0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3351	3351	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

--	--

Asta: 172 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-197	-2	137	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3294	3294	162	162	113	17	1.2	54	1.2

Asta: 173 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	765	-0	163	-0	-92	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	5.7	>100	5.7

Asta: 173 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	195	-0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 174 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-193	-0	132	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3349	3349	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 175 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	744	0	166	0	-94	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 175 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	196	-0	133	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
---	-----	----	-----	-----	-----	-----	------	-------	------	-------	----

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 176 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-0	-195	0	133	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 177 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	726	-0	169	-0	-95	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

Asta: 177 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	196	-0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 178 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-0	-196	0	134	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 179 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	762	-0	165	-0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 179 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-0	-196	0	134	-0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	196	-0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 180 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-196	0	134	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 181 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-196	-0	134	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 182 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	760	0	165	0	-94	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.6	>100	5.6

Asta: 182 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	196	0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3357	3357	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 183 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	735	-0	168	-0	-95	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	5.6	>100	5.6

--	--

Asta: 183 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-0	197	0	134	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3354	3354	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 184 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-0	-197	-0	134	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3354	3354	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 185 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	753	-0	164	-0	-93	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	5.7	>100	5.7

Asta: 185 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	197	1	132	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3336	3336	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 186 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-0	-197	-1	132	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3336	3336	162	162	113	17	1.2	>100	1.2

Asta: 187 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	690	0	159	0	-88	0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	57	6.0	>100	6.0

Asta: 187 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	-0	-0	189	3	124	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3274	3274	162	162	113	17	1.3	41	1.3

Asta: 188 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	0	-189	-3	124	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3274	3274	162	162	113	17	1.3	41	1.3

Asta: 189 [200,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=143.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	393	0	135	0	-72	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4082	9072	659	409	17	67	7.8	>100	7.8

Asta: 189 [300,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
97	1	0	-1	136	6	93	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
97	1	11629	3184	3184	162	162	113	23	1.7	19	1.7

Asta: 190 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	1	-136	-6	93	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3184	3184	162	162	113	23	1.7	19	1.7

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	1	-136	-6	93	1	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
68	1	1	-0	3	5	-8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
68	1	11629	3199	3199	162	162	113	>100	20	21	20

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
57	1	1	-0	2	2	-7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
57	1	11629	3283	3283	162	162	113	>100	24	46	24

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	41	1	7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3338	3338	162	162	113	82	22	>100	22

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	-0	40	0	7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	84	22	>100	22

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	1	0	39	0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3357	3357	162	162	113	85	22	>100	22

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	40	0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3356	3356	162	162	113	85	21	>100	21

--	--

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-40	0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	85	21	>100	21

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-40	-0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	84	22	>100	22

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	40	-0	7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3354	3354	162	162	113	84	22	>100	22

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	-0	40	-0	8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3353	3353	162	162	113	84	21	>100	21

Asta: 191 [300,404] Sez. G: Tubo40x40x3 L=108.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-38	0	8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3353	3353	162	162	113	88	21	>100	21

Asta: 191 [404,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=119.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-43	-0	7	-0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3347	3347	162	162	113	79	22	>100	22

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
57	1	1	0	-1	-3	-7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
57	1	11629	3283	3283	162	162	113	>100	24	45	24

Asta: 191 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
46	1	1	0	-4	-5	-8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
46	1	11629	3197	3197	162	162	113	>100	20	21	20

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	-1	-38	11	9	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3037	3037	162	162	113	80	17	10	10

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	2	3	-13	-8	-37	-2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3114	3114	162	162	113	>100	4.1	14	4.1

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	3	-3	16	11	-37	-2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3025	3025	162	162	113	>100	4.1	10	4.1

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	1	-42	-5	18	1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3212	3212	162	162	113	77	8.6	23	8.6

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	-0	-43	-2	12	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3307	3307	162	162	113	77	13	68	13

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	0	-40	-0	8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3351	3351	162	162	113	83	19	>100	19

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	2	0	39	0	7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3356	3356	162	162	113	85	22	>100	22

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	2	0	40	0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	85	21	>100	21

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	-0	-40	0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	85	21	>100	21

--	--

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	85	22	>100	22

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	-0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3354	3354	162	162	113	84	22	>100	22

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-41	-1	7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3337	3337	162	162	113	82	22	>100	22

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
57	1	1	0	-2	-2	-7	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
57	1	11629	3283	3283	162	162	113	>100	24	46	24

Asta: 192 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
46	1	1	0	-3	-5	-8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
46	1	11629	3199	3199	162	162	113	>100	20	21	20

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
68	1	1	0	3	-5	-8	0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
68	1	11629	3199	3199	162	162	113	>100	20	21	20

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
57	1	1	0	2	-2	-7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
57	1	11629	3283	3283	162	162	113	>100	24	46	24

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	41	-1	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3338	3338	162	162	113	82	22	>100	22

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	40	-0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	84	22	>100	22

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	1	-0	39	-0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3357	3357	162	162	113	85	22	>100	22

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	40	-0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3356	3356	162	162	113	85	21	>100	21

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	40	-0	8	-0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	-0	40	-0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3357	3357	162	162	113	85	21	>100	21

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	1	-40	0	8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	84	20	>100	20

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	-1	40	0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3354	3354	162	162	113	84	21	>100	21

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	40	0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3353	3353	162	162	113	84	20	>100	20

Asta: 193 [200,304] Sez. G: Tubo40x40x3 L=108.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-38	-0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3353	3353	162	162	113	88	21	>100	21

Asta: 193 [304,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=119.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-43	0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3347	3347	162	162	113	79	22	>100	22

--	--

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
57	1	1	-0	-1	3	-7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
57	1	11629	3283	3283	162	162	113	>100	24	45	24

Asta: 193 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
46	1	1	-0	-4	5	-8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
46	1	11629	3197	3197	162	162	113	>100	20	21	20

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	0	38	-7	5	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3146	3146	162	162	113	82	32	16	16

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	2	1	43	-7	14	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3154	3154	162	162	113	73	11	17	11

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-42	5	17	-1	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3221	3221	162	162	113	77	9.2	25	9.2

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-43	2	12	0	--	--	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3309	3309	162	162	113	78	14	69	14

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-0	-40	0	8	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3351	3351	162	162	113	84	19	>100	19

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	-0	8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	85	21	>100	21

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	-0	8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	85	21	>100	21

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	-0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	85	22	>100	22

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	0	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3354	3354	162	162	113	84	22	>100	22

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-40	-0	7	0	--	--	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	0	-41	1	7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3337	3337	162	162	113	82	22	>100	22

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
57	1	1	0	-2	2	-7	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
57	1	11629	3283	3283	162	162	113	>100	24	45	24

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
46	1	1	-0	-3	5	-8	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
46	1	11629	3199	3199	162	162	113	>100	20	21	20

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	2	-3	-6	8	-30	2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3108	3108	162	162	113	>100	5.1	13	5.1

Asta: 194 [200,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	2	2	10	-9	-31	2	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3085	3085	162	162	113	>100	4.9	12	4.9

Asta: 195 [100,200] Sez. G: Tubo40x40x3 L=97.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	5	0	-101	-2	59	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3309	3309	162	162	113	33	2.7	70	2.7

--	--

Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2018

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia:

L Luce della trave a cui appartiene l'asta

δ_c Monta iniziale della trave

x Ascissa, nel sistema locale dell'asta, corrispondente allo spostamento massimo

Comb. Combinazione/i di carico Rara/e

δ_{max} Spostamento nello stato finale depurato della monta iniziale (positivo se diretto verso il basso)

δ_2 Spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (positivo se diretto verso il basso)

L/k: Valore limite

N.b. La verifica è soddisfatta se il valore assoluto degli spostamenti è inferiore al limite

--	--

Travata: 101 [101,102]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
190.0	7	0.07	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [102,103]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
177.4	7	0.08	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [103,104]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
177.2	7	0.08	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [104,105]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
176.0	7	0.07	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [105,106]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
212.8	7	0.40	14.60	37

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [106,107]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
76.3	7	-0.06	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [107,108]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
187.6	7	0.08	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [108,109]: L=365.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
176.0	7	0.07	14.60	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	12.17	>100

Travata: 101 [201,101]: L=170.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.17	13.60	80

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	11.33	>100

Travata: 101 [109,209]: L=170.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
170.0	7	0.17	13.60	80

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	11.33	>100

Travata: 139 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.63	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 102 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.63	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 140 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.88	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

--	--

Travata: 103 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.88	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 141 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 104 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 105 [200,100]: L=286.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
42.9	7	-0.13	11.44	88

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 143 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 106 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 144 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 107 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 145 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 108 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 146 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 109 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 149 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

--	--

Travata: 110 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 150 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 111 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 152 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 112 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 154 [304,104]: L=143.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
42.9	7	-0.15	5.72	37

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.77	>100

Travata: 113 [104,204]: L=143.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
100.1	7	-0.15	5.72	37

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.77	>100

Travata: 156 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 114 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 158 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.89	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 115 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.89	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 160 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.64	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 116 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.64	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

--	--

Travata: 162 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.64	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 117 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.63	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 164 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 118 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	1.21	11.44	9.4

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 166 [300,0]: L=240.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
---	-------	----------------	----------	----

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
97.0	7	-4.58	9.60	2.1

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	8.00	>100

Travata: 119 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	2.41	11.44	4.7

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 168 [200,106]: L=143.1 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
42.9	7	-0.22	5.72	26

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.77	>100

Travata: 120 [106,100]: L=143.1 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.1	7	6.66	11.44	1.7

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.54	>100

Travata: 169 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.90	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 121 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	1.41	11.44	8.1

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 171 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.92	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 122 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	1.04	11.44	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 173 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

--	--

Travata: 123 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 175 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 124 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 177 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 125 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 179 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 126 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 182 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 127 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 183 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 128 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.97	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 185 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 129 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.96	11.44	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

--	--

Travata: 187 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.88	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 130 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.88	11.44	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 189 [200,0]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
143.0	7	0.63	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Travata: 131 [0,100]: L=143.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.63	11.44	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	9.53	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.47	>100

--	--

Travata: 191 [300,300]: L=1593.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
398.0	7	4.37	63.72	15

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	53.10	>100

Travata: 192 [300,300]: L=1593.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
228.0	7	12.77	63.72	5.0

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	53.10	>100

Travata: 193 [200,200]: L=1593.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
398.0	7	4.37	63.72	15

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	53.10	>100

Travata: 194 [200,200]: L=1593.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
342.0	7	12.46	63.72	5.1

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	53.10	>100

Travata: 195 [100,200]: L=97.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

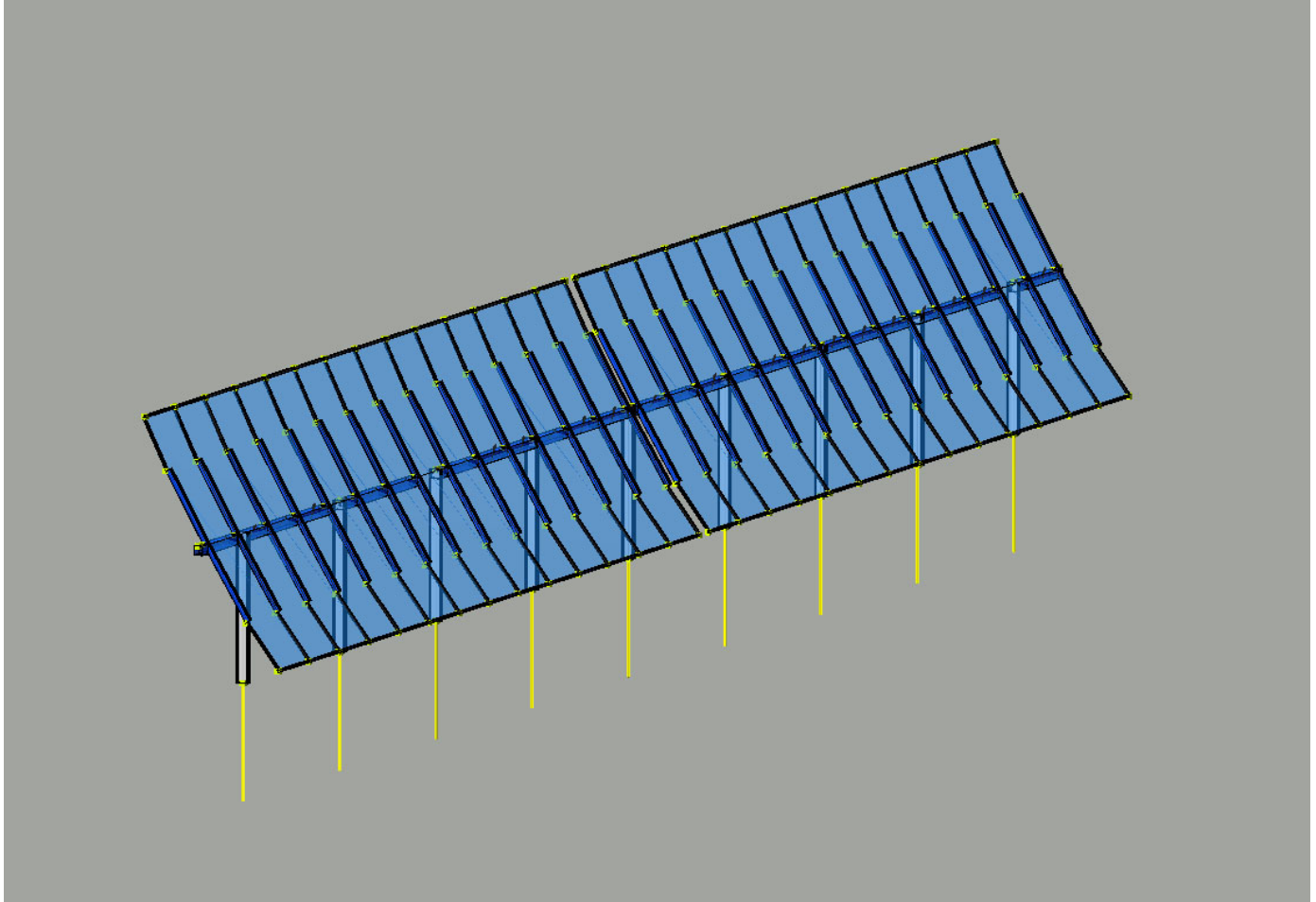
x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
38.8	7	-1.13	3.88	3.4

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.23	>100

--	--

**VERIFICA ASTE IN ACCIAIO CON PANNELLI FOTOVOLTAICI CON ANGOLO 60°-
MASSIMIZZAZIONE CARICO VENTO**



MODELLO DI VERIFICA PANNELLI FV CON $\beta = 60^\circ$

Caratteristiche dei materiali delle parti in acciaio		
Acciaio Flessione		
Classe acciaio		S275
f_{yd} (t<40mm)	kg/cmq	2750
f_{yd} (t>40mm)	kg/cmq	2550
f_t (t<40mm)	kg/cmq	4300
f_t (t>40mm)	kg/cmq	4100

--	--

Aste - Carichi

Descrizione carichi aste
 UnifG Uniforme globale
 UnifL Uniforme locale
 VarG Variabile lineare globale
 VarL Variabile lineare locale
 PolG Poligonale globale
 Termico Distorsione termica
 Torcente Carico torcente
 Precomp. Carico da precompressione
 PolL Poligonale locale

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					cm	car. dist. kg/m coppie torc. kg*m/m			cm	car. dist. kg/m coppie torc. kg*m/m		
Pilastro 2												
IPE 200	2	102	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	2	102	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 4												
IPE 200	1	101	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	1	101	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 6												
IPE 200	3	103	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	3	103	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 10												
IPE 200	4	104	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	4	104	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 12												
IPE 200	5	105	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	5	105	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 14												
IPE 200	6	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	6	106	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 16												
IPE 200	7	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	7	107	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 18												
IPE 200	8	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	8	108	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Pilastro 20												
IPE 200	9	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	22	256	0	0	22
IPE 200	9	109	Vento Y	UnifG	0	0	-264	0	256	0	-264	0
Trave 21												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	102	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	61	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	101	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	76	0	0	15
Trave 22												
TuboR160 x160x3	0	103	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	85	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	102	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	52	0	0	15
Trave 23												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	104	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	108	0	0	15

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	103	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	29	0	0	15
Trave 24												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	105	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	18	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	104	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	5	0	0	15
Trave 25												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	4	0	0	15
TuboR160 x160x3	105	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	19	0	0	15
Trave 26												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	28	0	0	15
TuboR160 x160x3	106	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	109	0	0	15
Trave 27												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	52	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	107	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	85	0	0	15
Trave 28												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	75	0	0	15
TuboR160 x160x3	108	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	62	0	0	15
Trave 29												
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	101	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	37	0	0	15
TuboR160 x160x3	201	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	19	0	0	15
Trave 30												
TuboR160 x160x3	0	209	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	18	0	0	15
TuboR160 x160x3	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	114	0	0	15
TuboR160 x160x3	109	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	15	38	0	0	15

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Trave 150												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	147	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	147	0	0	11
Trave 151												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	138	0	0	11
Trave 152												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	13	147	0	0	13
					147	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	3	0	0	11
					3	0	0	22	147	0	0	22
					147	0	0	11	149	0	0	11
Trave 153												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	13	135	0	0	13
					135	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	1	0	0	11
					1	0	0	22	135	0	0	22
					135	0	0	11	138	0	0	11
Trave 154												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	6	7	0	0	6
					7	0	0	13	150	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	11	7	0	0	11
					7	0	0	22	150	0	0	22
Trave 155												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	1	0	0	6	7	0	0	6
					7	0	0	13	138	0	0	13

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	1	0	0	11	7	0	0	11
					7	0	0	22	138	0	0	22
Trave 156												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	1	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	12	148	0	0	12
					148	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	1	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	148	0	0	22
					148	0	0	11	149	0	0	11
Trave 157												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	12	135	0	0	12
					135	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	21	135	0	0	22
					135	0	0	10	136	0	0	10
Trave 158												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	12	143	0	0	12
					143	0	0	6	150	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	143	0	0	21
					143	0	0	11	150	0	0	11
Trave 159												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	132	0	0	21
					132	0	0	11	138	0	0	11
Trave 160												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	13	149	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	22	149	0	0	23
Trave 161												

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	135	0	0	13
					135	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	135	0	0	23
					135	0	0	11	138	0	0	11
Trave 162												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	13	149	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	23	149	0	0	23
Trave 163												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	135	0	0	13
					135	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	135	0	0	23
					135	0	0	11	138	0	0	11
Trave 164												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	13	149	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	23	149	0	0	23
Trave 165												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	135	0	0	13
					135	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	23	135	0	0	23
					135	0	0	11	138	0	0	11
Trave 166												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	13	149	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	23	149	0	0	23
Trave 167												
OMCF 100x40x2	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
5x3												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	13	135	0	0	13
					135	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	135	0	0	23
					135	0	0	11	138	0	0	11
Trave 168												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	1	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	12	148	0	0	12
					148	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	1	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	148	0	0	22
					148	0	0	11	149	0	0	11
Trave 169												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	12	135	0	0	12
					135	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	21	135	0	0	22
					135	0	0	10	136	0	0	10
Trave 170												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	11
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	19	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 171												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	11	132	0	0	11
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 172												
OMCF 100x40x2 5x3	404	104	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2	404	104	QP Solai	PolG	0	0	0	5	3	0	0	5

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
5x3												
					3	0	0	12	143	0	0	12
					143	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	404	104	QFissi Solai	PolG	0	0	0	9	3	0	0	9
					3	0	0	21	143	0	0	21
					143	0	0	12	150	0	0	12
Trave 173												
OMCF 100x40x2 5x3	104	304	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	104	304	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	104	304	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	132	0	0	21
					132	0	0	12	138	0	0	12
Trave 174												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	1	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	13	148	0	0	13
					148	0	0	7	149	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	1	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	22	148	0	0	22
					148	0	0	12	149	0	0	12
Trave 175												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	13	135	0	0	13
					135	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	22	135	0	0	22
					135	0	0	10	136	0	0	10
Trave 176												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 177												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 178												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	143	0	0	10
Trave 179												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	132	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	132	0	0	10
Trave 180												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	11	149	0	0	11
Trave 181												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	1	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	1	0	0	11	138	0	0	11
Trave 182												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	3	0	0	6	7	0	0	6
					7	0	0	13	150	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	3	0	0	11	7	0	0	11
					7	0	0	22	150	0	0	22
Trave 183												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	1	0	0	6	7	0	0	6
					7	0	0	13	138	0	0	13
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	1	0	0	11	7	0	0	11

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					7	0	0	22	138	0	0	22
Trave 184												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	1	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	12	148	0	0	12
					148	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	1	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	22	148	0	0	22
					148	0	0	11	149	0	0	11
Trave 185												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	12	135	0	0	12
					135	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	22	135	0	0	22
					135	0	0	10	136	0	0	10
Trave 186												
OMCF 100x40x2 5x3	300	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	106	QP Solai	PolG	0	0	0	5	3	0	0	5
					3	0	0	12	144	0	0	12
					144	0	0	6	150	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	106	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	144	0	0	21
					144	0	0	11	150	0	0	11
Trave 187												
OMCF 100x40x2 5x3	106	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	106	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	12	133	0	0	12
					133	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	106	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	22	133	0	0	22
					133	0	0	11	138	0	0	11
Trave 188												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	1	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	12	148	0	0	12
					148	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	1	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	148	0	0	21
					148	0	0	11	149	0	0	11

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Trave 189												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	12	135	0	0	12
					135	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	21	135	0	0	21
					135	0	0	10	136	0	0	10
Trave 190												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 191												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 192												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 193												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	11	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 194												
OMCF 100x40x2	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
5x3												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	5	1	0	0	5
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 195												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	11	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 196												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 197												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 198												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 199												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 200												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 201												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 202												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	1	0	0	6
					1	0	0	11	143	0	0	12
					143	0	0	6	148	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	1	0	0	10
					1	0	0	20	143	0	0	20
					143	0	0	10	148	0	0	10
Trave 203												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	20	132	0	0	20
					132	0	0	10	136	0	0	10
Trave 204												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	3	0	0	6

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					3	0	0	12	143	0	0	12
					143	0	0	6	150	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	143	0	0	21
					143	0	0	11	150	0	0	11
Trave 205												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	12	132	0	0	12
					132	0	0	6	138	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	132	0	0	21
					132	0	0	11	138	0	0	11
Trave 206												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	1	0	0	6	3	0	0	6
					3	0	0	12	148	0	0	12
					148	0	0	6	149	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	1	0	0	10	3	0	0	10
					3	0	0	21	148	0	0	22
					148	0	0	11	149	0	0	11
Trave 207												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	-0	0	0	12	135	0	0	12
					135	0	0	6	136	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	21	135	0	0	21
					135	0	0	10	136	0	0	10
Trave 208												
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	150	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	143	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	300	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	143	0	0	10
Trave 209												
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	7	138	0	0	7
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QP Solai	PolG	0	0	0	6	132	0	0	6
OMCF 100x40x2 5x3	0	200	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	132	0	0	10
Trave 210												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	95	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	95	0	0	11
Trave 211												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	-0	0	0	6	17	0	0	13
					17	0	0	13	94	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	11	17	0	0	22
					17	0	0	22	94	0	0	22
Trave 212												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	1	0	0	1	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	1	0	0	2	114	0	0	0
Trave 213												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	1	0	0	6	80	0	0	6
					80	0	0	6	98	0	0	0
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	1	0	0	11	80	0	0	11
					80	0	0	11	98	0	0	0
Trave 214												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	2	0	0	6
					2	0	0	13	51	0	0	13
					51	0	0	13	93	0	0	6
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	2	0	0	11
					2	0	0	22	51	0	0	22
					51	0	0	22	93	0	0	11
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 215												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	113	0	0	1
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	113	0	0	2
Trave 216												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	8	0	0	6
					8	0	0	13	67	0	0	13
					67	0	0	13	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	8	0	0	11
					8	0	0	22	67	0	0	22
					67	0	0	22	98	0	0	11
Trave 217												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	98	0	0	11

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Trave 218												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	67	0	0	12
					67	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	67	0	0	21
					67	0	0	21	98	0	0	10
Trave 219												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	13	67	0	0	13
					67	0	0	13	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	22	67	0	0	23
					67	0	0	23	98	0	0	11
Trave 220												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	13	67	0	0	13
					67	0	0	13	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	67	0	0	23
					67	0	0	23	98	0	0	11
Trave 221												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	13	67	0	0	13
					67	0	0	13	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	67	0	0	23
					67	0	0	23	98	0	0	11
Trave 222												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	13	67	0	0	13
					67	0	0	13	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	23	67	0	0	23
					67	0	0	23	98	0	0	11
Trave 223												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	98	0	0	11
Trave 224												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 225												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	2	0	0	0	110	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	2	0	0	0	110	0	0	4
Trave 226												

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	3
Trave 227												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 228												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	111	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	111	0	0	3
Trave 229												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	3
Trave 230												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	3
Trave 231												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	3
Trave 232												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	3
Trave 233												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 234												
Tubo40x4 0x3	304	404	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	304	404	QP Solai	PolG	0	0	0	12	67	0	0	12
					67	0	0	12	98	0	0	5
Tubo40x4 0x3	304	404	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	67	0	0	21

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					67	0	0	21	98	0	0	10
Trave 235												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	98	0	0	7
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	22	98	0	0	12
Trave 236												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 237												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	98	0	0	10
Trave 238												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	51	0	0	6
					51	0	0	6	93	0	0	0
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	51	0	0	11
					51	0	0	11	93	0	0	0
Trave 239												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	8	0	0	6
					8	0	0	13	67	0	0	13
					67	0	0	13	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	11	8	0	0	11
					8	0	0	22	67	0	0	22
					67	0	0	22	98	0	0	11
Trave 240												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	98	0	0	11
Trave 241												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	67	0	0	12
					67	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	67	0	0	21
					67	0	0	21	98	0	0	10
Trave 242												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	98	0	0	11
Trave 243												
Tubo40x4	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 244												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 245												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 246												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 247												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 248												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 249												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	11	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	19	98	0	0	10
Trave 250												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	67	0	0	12
					67	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	67	0	0	21
					67	0	0	21	98	0	0	10
Trave 251												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	12	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	21	98	0	0	11
Trave 252												
Tubo40x4 0x3	200	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4	200	300	QP Solai	PolG	0	0	0	6	98	0	0	6

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x4 0x3	200	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	10	98	0	0	10
Trave 253												
Tubo40x4 0x3	300	404	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	108	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	404	QP Solai	PolG	0	0	0	1	77	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	404	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	77	0	0	10
Trave 254												
Tubo40x4 0x3	404	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	119	0	0	3
Tubo40x4 0x3	404	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	117	0	0	2
Tubo40x4 0x3	404	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	117	0	0	3
Trave 255												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 256												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 257												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	2	0	0	0	111	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	2	0	0	0	111	0	0	4
Trave 258												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	112	0	0	3
Trave 259												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 260												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	111	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	111	0	0	3
Trave 261												
Tubo40x4	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 262												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 263												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	80	0	0	6
					80	0	0	6	84	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	80	0	0	10
					80	0	0	10	84	0	0	10
Trave 264												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 265												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 266												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 267												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 268												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 269												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	111	0	0	2
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	111	0	0	3
Trave 270												
Tubo40x4 0x3	300	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	300	300	QP Solai	PolG	0	0	0	1	81	0	0	6
					81	0	0	6	85	0	0	6
Tubo40x4 0x3	300	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	2	81	0	0	10
					81	0	0	10	85	0	0	10
Trave 271												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	-0	0	0	0	11	0	0	2
					11	0	0	8	40	0	0	13
					40	0	0	13	95	0	0	13
					95	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	0	11	0	0	3
					11	0	0	14	40	0	0	22
					40	0	0	22	95	0	0	22
					95	0	0	11	98	0	0	11
Trave 272												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	6	0	0	6	10	0	0	6
					10	0	0	6	41	0	0	12
					41	0	0	12	98	0	0	12
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	6	0	0	10	10	0	0	10
					10	0	0	10	41	0	0	22
					41	0	0	22	98	0	0	22
Trave 273												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	7	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	13	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 274												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	10	0	0	7	41	0	0	13
					41	0	0	13	98	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	10	0	0	12	41	0	0	23
					41	0	0	23	98	0	0	23
Trave 275												
Tubo40x4	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	10	0	0	7	41	0	0	13
					41	0	0	13	98	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	10	0	0	12	41	0	0	23
					41	0	0	23	98	0	0	23
Trave 276												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	10	0	0	7	41	0	0	13
					41	0	0	13	98	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	10	0	0	12	41	0	0	23
					41	0	0	23	98	0	0	23
Trave 277												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	10	0	0	7	41	0	0	13
					41	0	0	13	98	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	10	0	0	12	41	0	0	23
					41	0	0	23	98	0	0	23
Trave 278												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	6	0	0	6	10	0	0	6
					10	0	0	6	41	0	0	12
					41	0	0	12	98	0	0	12
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	6	0	0	10	10	0	0	10
					10	0	0	10	41	0	0	22
					41	0	0	22	98	0	0	22
Trave 279												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	11
					90	0	0	11	93	0	0	11
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	10	90	0	0	20
					90	0	0	20	93	0	0	20
					93	0	0	10	98	0	0	10
Trave 280												
Tubo40x4 0x3	504	404	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	504	404	QP Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	8	87	0	0	12
					87	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	7	98	0	0	7
Tubo40x4 0x3	504	404	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	13	87	0	0	21
					87	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	12	98	0	0	12
Trave 281												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	6	0	0	6	10	0	0	6

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
					10	0	0	6	41	0	0	13
					41	0	0	13	98	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	6	0	0	10	10	0	0	10
					10	0	0	10	41	0	0	22
					41	0	0	22	98	0	0	22
Trave 282												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 283												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	0	0	0	2	98	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	0	0	0	4	98	0	0	0
Trave 284												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	114	0	0	0
Trave 285												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 286												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	113	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	113	0	0	0
Trave 287												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	114	0	0	0
Trave 288												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	114	0	0	0
Trave 289												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	114	0	0	0
Tubo40x4	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	114	0	0	0

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Trave 290												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	114	0	0	0
Trave 291												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 292												
Tubo40x4 0x3	400	504	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	108	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	504	QP Solai	PolG	18	0	0	5	108	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	504	QFissi Solai	PolG	18	0	0	9	108	0	0	0
Trave 293												
Tubo40x4 0x3	504	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	119	0	0	3
Tubo40x4 0x3	504	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	119	0	0	0
Tubo40x4 0x3	504	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	119	0	0	0
Trave 294												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 295												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	90	0	0	6
					90	0	0	6	93	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	90	0	0	10
					90	0	0	10	93	0	0	10
Trave 296												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 297												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	-0	0	0	6	95	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	-0	0	0	11	95	0	0	11
Trave 298												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	2
					11	0	0	8	41	0	0	13
					41	0	0	13	95	0	0	13
					95	0	0	6	98	0	0	6

--	--

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	3
					11	0	0	14	41	0	0	22
					41	0	0	22	95	0	0	22
					95	0	0	11	98	0	0	11
Trave 299												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	6	0	0	6	10	0	0	6
					10	0	0	6	41	0	0	12
					41	0	0	12	98	0	0	13
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	6	0	0	10	10	0	0	10
					10	0	0	10	41	0	0	22
					41	0	0	22	98	0	0	22
Trave 300												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	7	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	13	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 301												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	6	0	0	6	10	0	0	6
					10	0	0	6	41	0	0	12
					41	0	0	12	98	0	0	12
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	6	0	0	10	10	0	0	10
					10	0	0	10	41	0	0	22
					41	0	0	22	98	0	0	22
Trave 302												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 303												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	10	98	0	0	10
Trave 304												

--	--

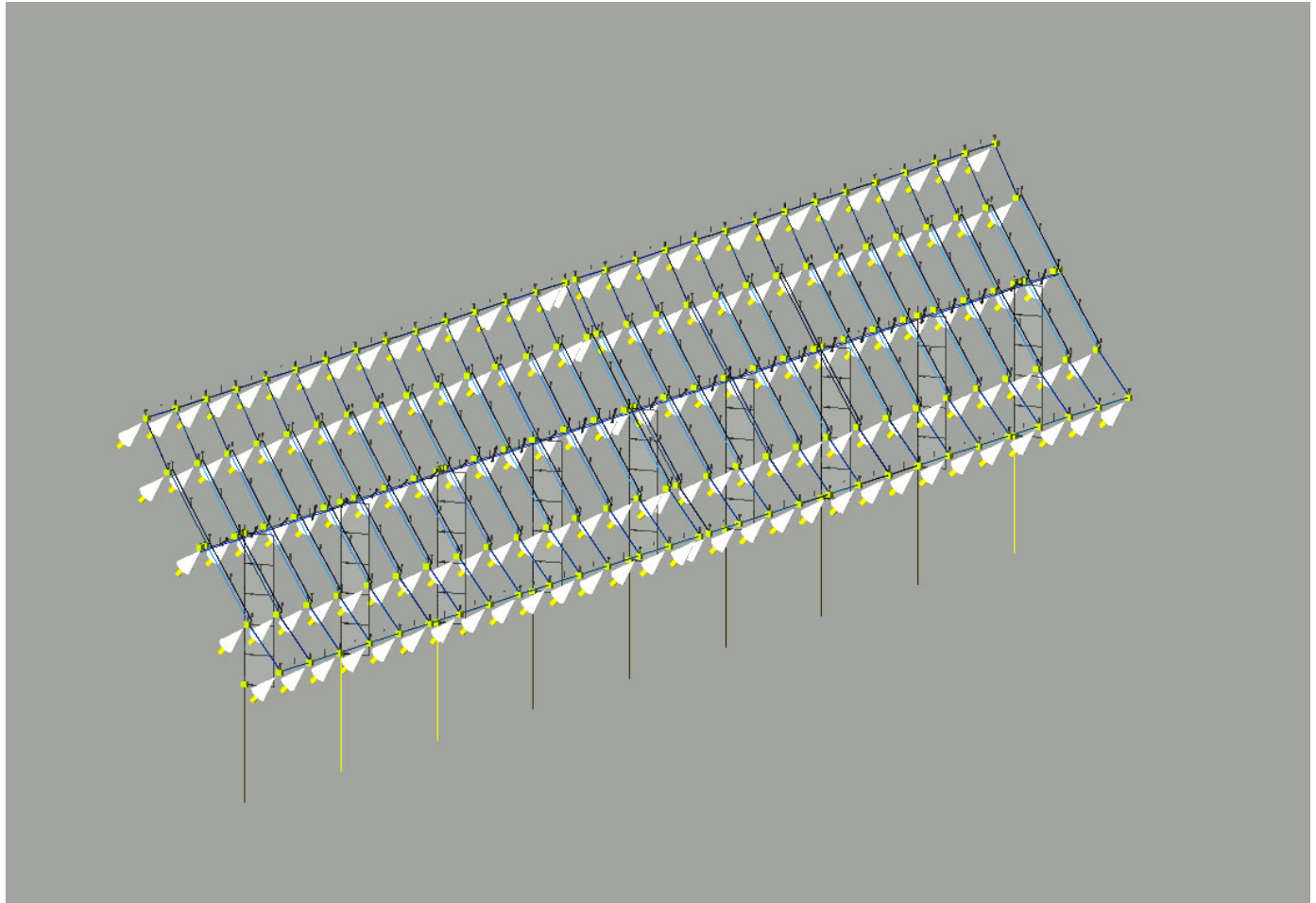
Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					89	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 305												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 306												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 307												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 308												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	6	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	6	0	0	1
					6	0	0	11	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 309												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3

--	--

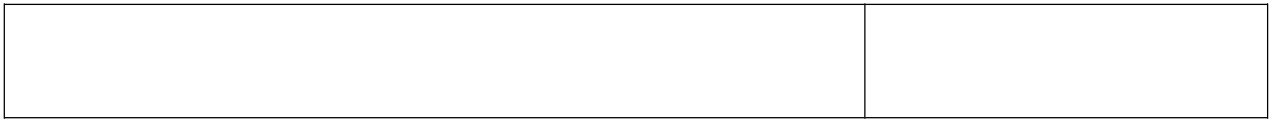
Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	7	90	0	0	12
					90	0	0	12	93	0	0	12
					93	0	0	6	98	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	11	0	0	1
					11	0	0	13	90	0	0	21
					90	0	0	21	93	0	0	21
					93	0	0	11	98	0	0	11
Trave 310												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	6	0	0	6	10	0	0	6
					10	0	0	6	41	0	0	12
					41	0	0	12	98	0	0	12
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	6	0	0	10	10	0	0	10
					10	0	0	10	41	0	0	22
					41	0	0	22	98	0	0	22
Trave 311												
Tubo40x4 0x3	400	300	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	98	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	300	QP Solai	PolG	0	0	0	0	90	0	0	6
					90	0	0	6	93	0	0	6
Tubo40x4 0x3	400	300	QFissi Solai	PolG	0	0	0	0	90	0	0	10
					90	0	0	10	93	0	0	10
Trave 312												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	0	0	0	2	100	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	0	0	0	4	100	0	0	0
Trave 313												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	114	0	0	0
Trave 314												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 315												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	113	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	113	0	0	0
Trave 316												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 317												
Tubo40x4	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3

--	--

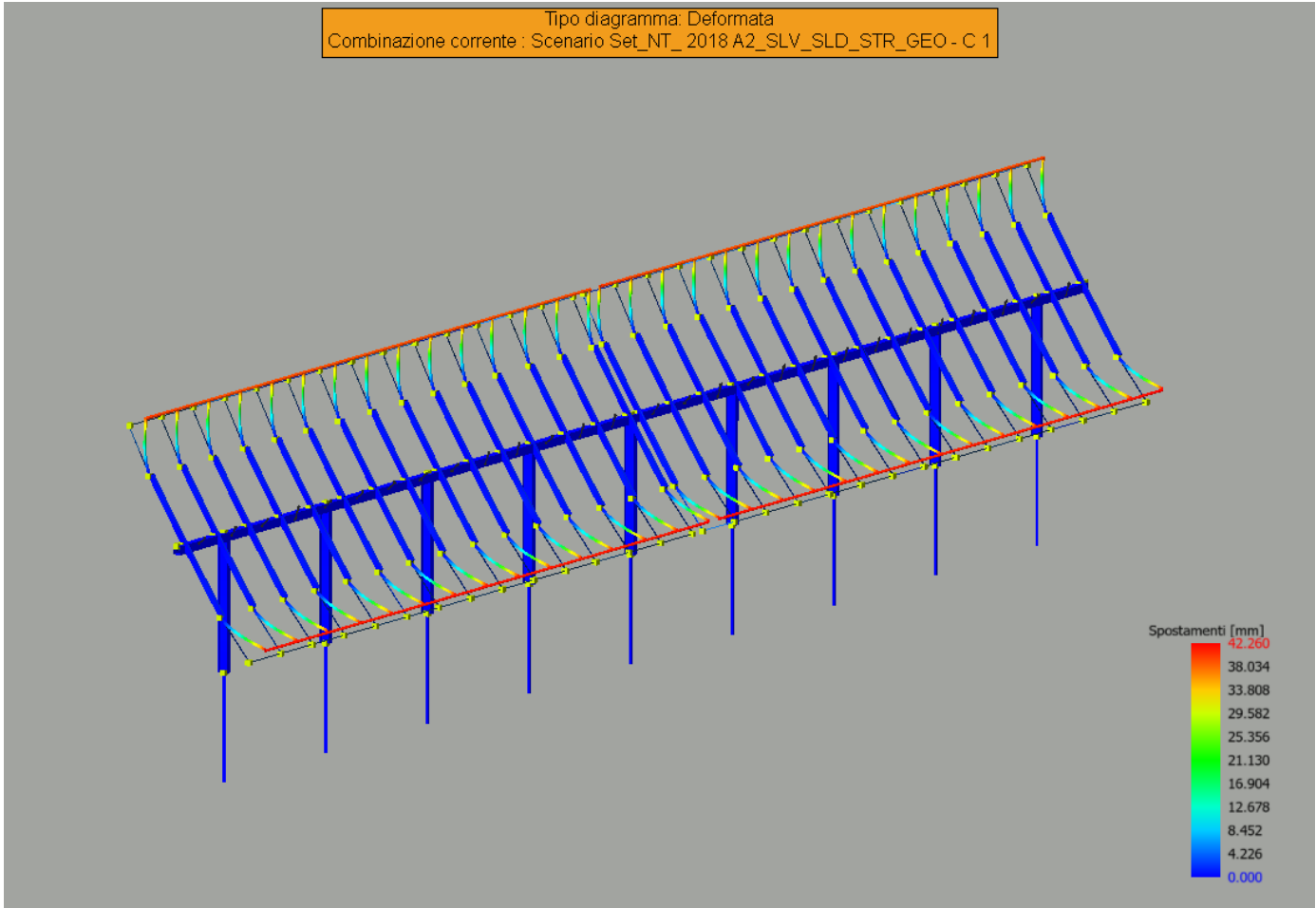
Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
0x3												
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 318												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	113	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	113	0	0	0
Trave 319												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 320												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 321												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 322												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 323												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0
Trave 324												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	113	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	7	0	0	2	113	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	7	0	0	3	113	0	0	0
Trave 325												
Tubo40x4 0x3	400	400	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	3	114	0	0	3
Tubo40x4 0x3	400	400	QP Solai	PolG	17	0	0	5	114	0	0	0
Tubo40x4 0x3	400	400	QFissi Solai	PolG	17	0	0	9	114	0	0	0



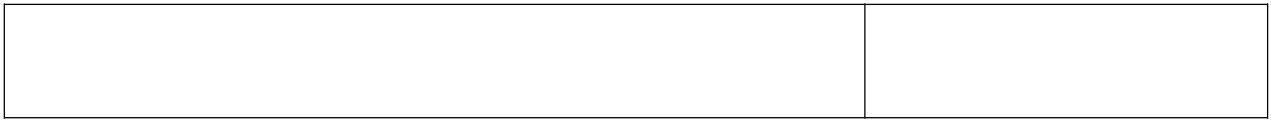
SCHEMA DI CARICO VENTO DIREZ Y PANNELLI FV CON $\beta = 60^\circ$



Tipo diagramma: Deformata
Combinazione corrente : Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C 1



DEFORMATA PANNELLI FV CON $\beta = 60^\circ$



Tipo diagramma: Sollecitazioni
Combinazione corrente: Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C.9
Sollecitazione aste: Momento fl.Y - pilastri/pali: Momento fl.Y

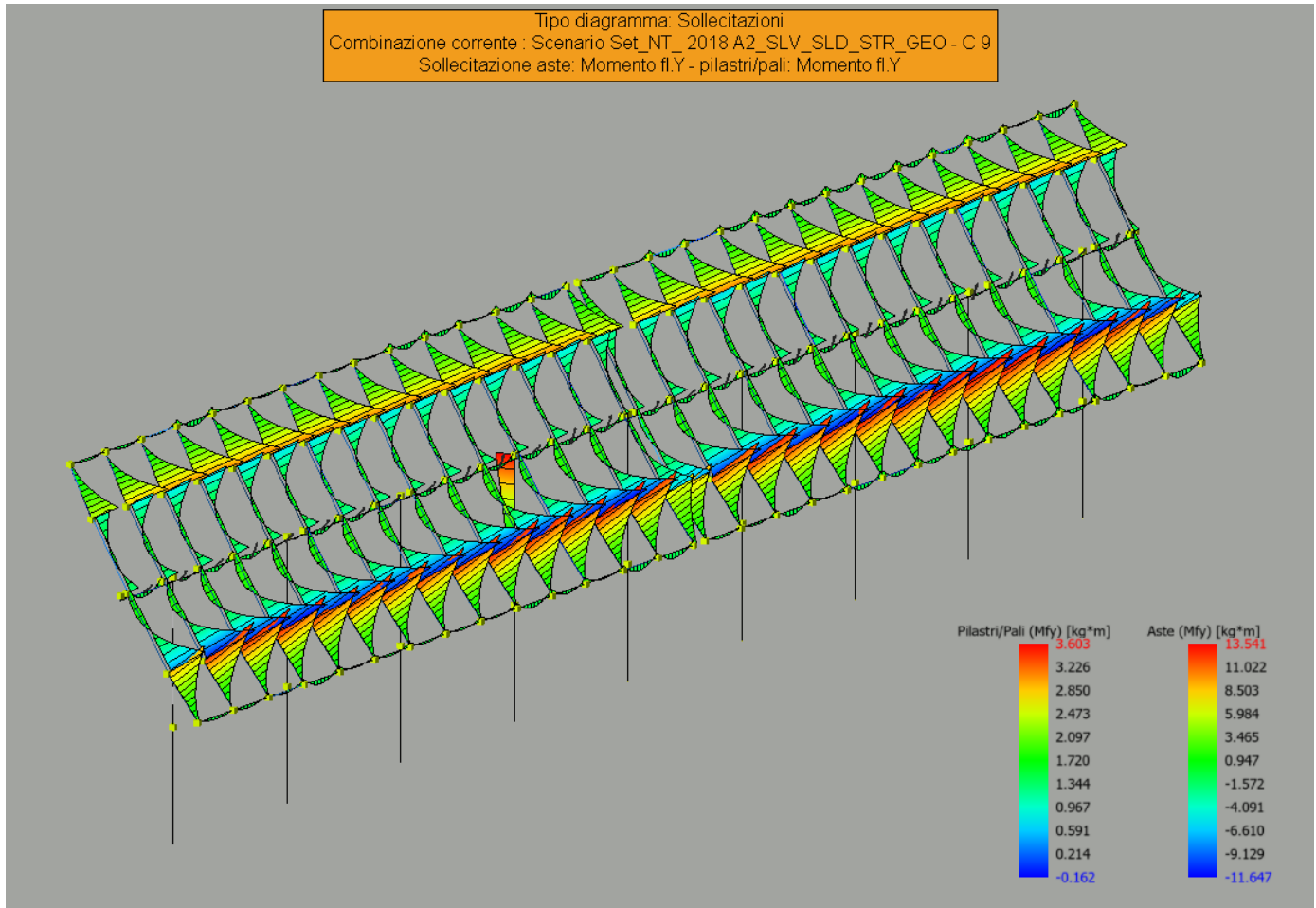


DIAGRAMMA MOMENTO Mfy SU ARCARECCI - PANNELLI FV CON $\beta = 60^\circ$

Tipo diagramma: Sollecitazioni
Combinazione corrente : Scenario Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO - C.9
Sollecitazione aste: Taglio Tz - pilastri/pali: Taglio Tz

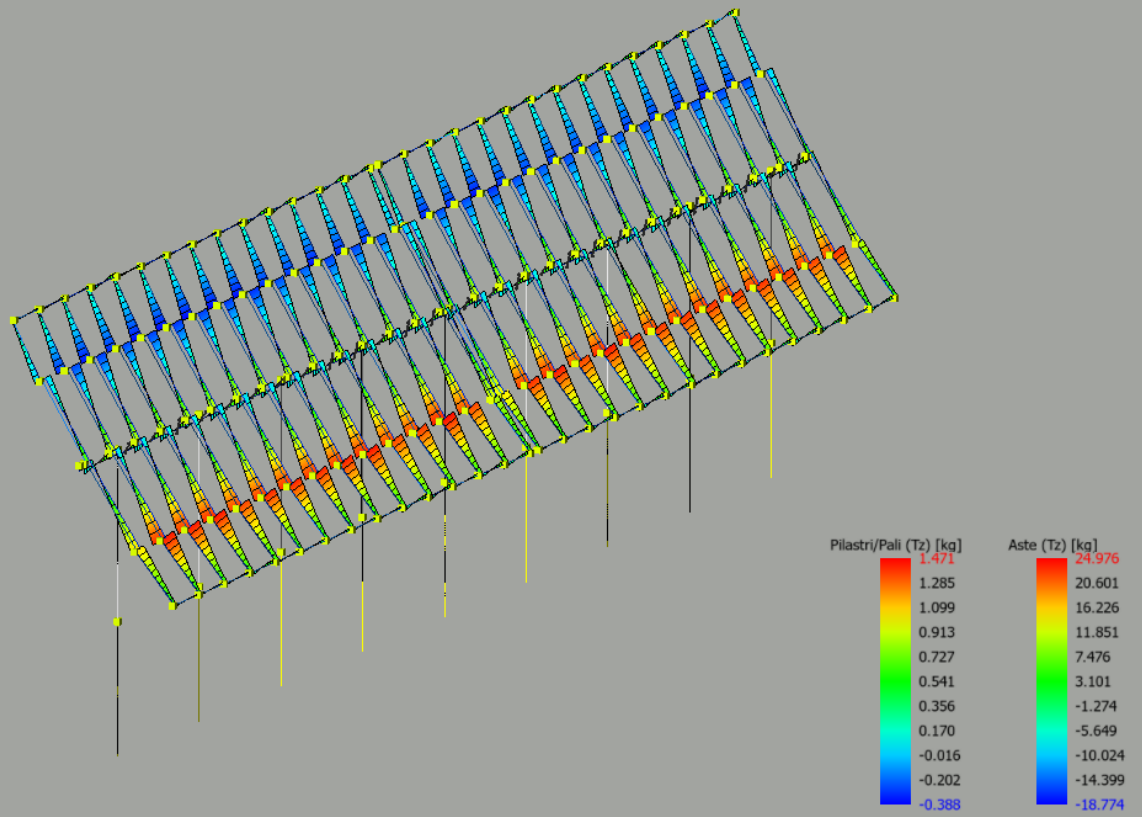


DIAGRAMMA TAGLIO Tz SU ARCARECCI - PANNELLI FV CON $\beta = 60^\circ$

VERIFICA ELEMENTI DELLA STRUTTURA IN ELEVAZIONE - PANNELLI FV CON $\beta = 60^\circ$

Verifica Stabilità aste Metalliche

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018_A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia

L [cm]	Lunghezza teorica elemento (da nodo a nodo)
Ln1 [cm]	Luce libera nella direzione principale 1 dell'elemento
Ln2 [cm]	Luce libera nella direzione principale 2 dell'elemento
Sez. G	Sezione Generica (Sigla)
fyd [kg/cm ²]	Tensione di progetto snervamento acciaio
ft [kg/cm ²]	Tensione di rottura acciaio
γ_M	Coefficiente di sicurezza acciaio
N [kg]	Sforzo Normale massimo
My [kg*m]	My massimo
Mz [kg*m]	Mz massimo
NRk [kg]	:A*fy, Resistenza caratteristica instabilità a compressione ⁽¹⁾
MyRk [kg*m]	:Wy*fy, Momento resistente caratteristico all'instabilità in direzione Y ⁽¹⁾
MzRk [kg*m]	:Wz*fy, Momento resistente caratteristico all'instabilità in direzione Z ⁽¹⁾
λ_y	Snellezza in direzione y
λ_z	Snellezza in direzione z
χ_y	Coefficiente di riduzione per la presso flessione dir y
χ_z	Coefficiente di riduzione per la presso flessione dir z
χ_{LT}	Coefficiente di riduzione per la instabilità flesso-torsionale, il coefficiente è applicato al termine relativo all'asse forte
kyy, kyz	
kzy, kzz	Coefficienti di interazione per l'instabilità (cfr. EC3 Annex B, tab B1 e B2, e cfr. Circ.NTC tab. C4.2.IV e C4.2.V)
Myeq [kg*m]	My equivalente uguale a kyy*My oppure kzy*My
Mzeq [kg*m]	Mz equivalente uguale a kyz*Mz oppure kzz*Mz
NRd [kg]	:Resistenza instabilità a compressione ⁽²⁾
MyRd [kg*m]	:Momento resistente all'instabilità in direzione Y ⁽²⁾
MzRd [kg*m]	:Momento resistente all'instabilità in direzione Z ⁽²⁾
SF	Coefficiente di sicurezza (asta verificata se ≥ 1)
Comb	Combinazione di carico: quando Comb non è sismica è individuata dal codice [C], quando è sismica è individuata dal codice [(Cx+Cy) Cm Sc].
- C	Individua la Combinazione di Carico non sismica (1, 2, ecc. come da scenario);
- Cx	Individua la Combinazione di Carico sismica in direzione x (SismaX, come da scenario);
- Cy	Individua la Combinazione di Carico sismica in direzione y (SismaY, come da scenario);
- Cm	Individua la Combinazione spostamento masse (I, II, III, IV, V, ecc. come da Combinazioni Sisma in Spostamento masse impalcato);
- Sc	Individua la sottocombinazione ottenuta mediante la permutazione dei segni (1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8):
1)	Sc = + SismaZ*fz + SismaX*fx + SismaY*fy
2)	Sc = + SismaZ*fz + SismaX*fx - SismaY*fy
3)	Sc = + SismaZ*fz - SismaX*fx + SismaY*fy
4)	Sc = + SismaZ*fz - SismaX*fx - SismaY*fy.
5)	Sc = - SismaZ*fz + SismaX*fx + SismaY*fy
6)	Sc = - SismaZ*fz + SismaX*fx - SismaY*fy
7)	Sc = - SismaZ*fz - SismaX*fx + SismaY*fy
8)	Sc = - SismaZ*fz - SismaX*fx - SismaY*fy.

--	--

Le ultime quattro sono assenti quando non è richiesto il contributo del sisma in direzione verticale. Le combinazioni delle azioni sismiche così ottenute vengono combinate con i carichi verticali (come da scenario).

--	--

Note:

(¹) Y è l'asse forte della sezione, e Z l'asse debole della sezione; i valori da utilizzare per le resistenze sono $N_{Rk}=f_y \cdot A, M_{yRk}=f_y \cdot W_y, M_{zRk}=f_y \cdot W_z$ dove:

Classe	1	2	3	4
A	A	A	A	A, eff
W _y	W _{pl,y}	W _{pl,y}	W _{el,y}	W _{el,y,eff}
W _z	W _{pl,z}	W _{pl,z}	W _{el,z}	W _{el,z,eff}

(²) le equazioni di verifica, le azioni e le resistenze di progetto sono date dalle seguenti equazioni:

$$\frac{N_{ed}}{\frac{\chi_y N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \frac{M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \frac{M_{yRk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \frac{M_{z,Ed}}{\frac{M_{zRk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1$$

$$\frac{N_{ed}}{\frac{\chi_z N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zy} \frac{M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \frac{M_{yRk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zz} \frac{M_{z,Ed}}{\frac{M_{zRk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1$$

$$N_{Rdy} = \frac{\chi_y N_{Rk}}{\gamma_{M1}} \quad M_{yRd} = \frac{\chi_{LT} M_{yRk}}{\gamma_{M1}} \quad M_{zRd} = \frac{M_{yRk}}{\gamma_{M1}}$$

$$M_{yyEq} = k_{yy} M_{yEd} \quad M_{yzEq} = k_{yz} M_{z,Ed}$$

$$M_{yzEq} = k_{zy} M_{yEd} \quad M_{zzEq} = k_{zz} M_{z,Ed}$$

$$\frac{N_{ed}}{N_{Rdy}} + \frac{M_{yyEq}}{M_{yRd}} + \frac{M_{yzEq}}{M_{zRd}} \leq 1$$

$$\frac{N_{ed}}{N_{Rdz}} + \frac{M_{zyEq}}{M_{yRd}} + \frac{M_{zzEq}}{M_{zRd}} \leq 1$$

--	--

Asta: 2 [2,102] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	-0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 4 [1,101] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 6 [3,103] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	-0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 10 [4,104] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	169	-0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.9 27	0.6 01	0.5 56	1.0 02

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	157	0	71898	5783	1169	1	36
1	Z	37	94	0	31171	5783	1169	1	57

Asta: 12 [5,105] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	0	78331	6072	1227	31	115	0.9	0.4	--	0.5	0.2	0.3	0.4

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
								64	18		46	41	27	01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 14 [6,106] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 16 [7,107] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 18 [8,108] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 20 [9,109] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Ln1=256.0 cm Ln2=256.0 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=1.747$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-37	-209	-0	78331	6072	1227	31	115	0.9 64	0.4 18	--	0.5 46	0.2 41	0.3 27	0.4 01

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	37	114	0	71898	5783	1169	1	49

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
1	Z	37	69	0	31171	5783	1169	1	77

Asta: 21 [101,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=76.0 cm Ln1=76.0 cm Ln2=76.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=16.870$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
1	1	-1	51810	2662	2662	12	12	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 20	0.4 00	0.4 16	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	1	1	49343	2535	2535	1	>100
4	Z	1	0	1	49343	2535	2535	1	>100

Asta: 21 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	0	49647	2386	2656	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47277	2272	2529	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47277	2272	2529	(3+4)-II-1	>100

Asta: 21 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49859	2413	2655	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47475	2298	2529	(3+4)-II-2	>100
4	Z	0	2	0	47475	2298	2529	(3+4)-II-2	>100

Asta: 21 [0,102] Sez. G: TuboR160x160x3 L=61.0 cm Ln1=61.0 cm Ln2=61.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=21.019$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	1	-2	50715	2655	2522	10	10	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 13	0.4 00	0.4 10	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	1	48300	2528	2402	2	>100
4	Z	0	0	1	48300	2528	2402	2	>100

Asta: 22 [102,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Ln1=52.0 cm Ln2=52.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=24.656$

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-0	0	2	50230	2654	2460	8	8	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 19	0.4 00	0.3 35	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	1	47838	2528	2343	2	>100
4	Z	0	0	1	47838	2528	2343	2	>100

Asta: 22 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	0	49944	2424	2655	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47554	2308	2528	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47554	2308	2528	(3+4)-II-1	>100

Asta: 22 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49599	2379	2656	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47233	2266	2530	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47233	2266	2530	(3+4)-II-1	>100

Asta: 22 [0,103] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Ln1=85.0 cm Ln2=85.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=15.084$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
1	1	1	51810	2662	2662	13	13	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 15	0.4 00	0.4 12	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	1	1	49343	2535	2535	1	>100
4	Z	1	1	1	49343	2535	2535	1	>100

Asta: 23 [103,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=29.0 cm Ln1=29.0 cm Ln2=29.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=44.212$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-4	0	2	49948	2655	2424	5	5	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 02	0.4 00	0.3 22	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
-----	-----	---	------	------	-----	------	------	-------	----

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	4	0	1	47570	2528	2309	1	>100
4	Z	4	0	1	47570	2528	2309	1	>100

Asta: 23 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	1	51734	2652	2661	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	1	49220	2526	2534	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	1	49220	2526	2534	(3+4)-II-1	>100

Asta: 23 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-3	51810	2662	2662	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	1	49291	2535	2535	1	>100
4	Z	0	2	1	49291	2535	2535	1	>100

Asta: 23 [0,104] Sez. G: TuboR160x160x3 L=108.0 cm Ln1=108.0 cm Ln2=108.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.872$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-10	50012	2655	2432	17	17	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	4	47631	2528	2316	1	>100
4	Z	0	1	4	47631	2528	2316	1	>100

Asta: 24 [104,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=5.0 cm Ln1=5.0 cm Ln2=5.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=256.427$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-0	2	-8	50326	2654	2472	1	1	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.9 03	0.9 66	0.7 23	0.9 66

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	8	47930	2528	2355	1	>100
4	Z	0	2	8	47930	2528	2355	1	>100

--	--

Asta: 24 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	8	50326	2654	2472	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 92	0.4 00	0.3 94	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	1	3	47910	2528	2355	1	>100
4	Z	0	1	3	47910	2528	2355	1	>100

Asta: 24 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-3	51810	2662	2662	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	1	49291	2535	2535	1	>100
4	Z	0	2	1	49291	2535	2535	1	>100

Asta: 24 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-1	51810	2662	2662	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	1	49291	2535	2535	(3+4)-II-2	>100
4	Z	0	2	1	49291	2535	2535	(3+4)-II-2	>100

Asta: 24 [0,105] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Ln1=18.0 cm Ln2=18.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=71.229$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-0	0	1	49357	2657	2349	3	3	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 74	0.4 00	0.3 79	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	1	47007	2531	2237	2	>100
4	Z	0	0	1	47007	2531	2237	2	>100

Asta: 25 [105,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Ln1=19.0 cm Ln2=19.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=67.481$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	0	-1	49400	2657	2354	3	3	1.0	1.0	1.0	0.5	0.4	0.4	0.4

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
								00	00	00	18	00	14	00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	0	47047	2531	2242	1	>100
4	Z	0	0	0	47047	2531	2242	1	>100

Asta: 25 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-1	50620	2510	2654	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	48184	2390	2528	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	48184	2390	2528	(3+4)-II-1	>100

Asta: 25 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49272	2338	2658	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	46926	2226	2531	(3+4)-II-2	>100
4	Z	0	2	0	46926	2226	2531	(3+4)-II-2	>100

Asta: 25 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-1	50941	2551	2655	18	18	0.9 99	0.9 99	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	48482	2429	2529	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	48482	2429	2529	(3+4)-II-1	>100

Asta: 25 [0,106] Sez. G: TuboR160x160x3 L=4.0 cm Ln1=4.0 cm Ln2=4.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=320.536$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-35	2	0	49325	2345	2658	1	1	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.9 88	0.4 00	0.7 90	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	35	2	0	46976	2233	2531	1	>100

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
4	Z	35	2	0	46976	2233	2531	1	>100

Asta: 26 [106,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=109.0 cm Ln1=109.0 cm Ln2=109.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.763$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
1	2	-1	51196	2583	2657	17	17	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 05	0.4 00	0.4 04	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	1	0	48758	2460	2530	(3+4)-II-2	>100
4	Z	1	1	0	48758	2460	2530	(3+4)-II-2	>100

Asta: 26 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49303	2342	2658	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	46956	2230	2531	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	46956	2230	2531	(3+4)-II-1	>100

Asta: 26 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-1	50223	2459	2654	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47814	2342	2528	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47814	2342	2528	(3+4)-II-1	>100

Asta: 26 [0,107] Sez. G: TuboR160x160x3 L=28.0 cm Ln1=28.0 cm Ln2=28.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=45.791$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-4	0	2	50182	2654	2454	4	4	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 21	0.4 00	0.3 37	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	4	0	1	47792	2528	2337	1	>100
4	Z	4	0	1	47792	2528	2337	1	>100

Asta: 27 [107,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Ln1=85.0 cm Ln2=85.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=15.084$

--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
1	1	1	51810	2662	2662	13	13	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 15	0.4 00	0.4 12	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
3	Y	1	1	1	49343	2535	2535	2	>100
3	Z	1	1	1	49343	2535	2535	2	>100

Asta: 27 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49565	2375	2656	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47202	2262	2530	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47202	2262	2530	(3+4)-II-1	>100

Asta: 27 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49871	2414	2655	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47486	2299	2529	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47486	2299	2529	(3+4)-II-1	>100

Asta: 27 [0,108] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Ln1=52.0 cm Ln2=52.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=24.656$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-0	0	-2	50343	2654	2475	8	8	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 10	0.4 00	0.3 28	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	1	47946	2528	2357	2	>100
4	Z	0	0	1	47946	2528	2357	2	>100

Asta: 28 [108,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=62.0 cm Ln1=62.0 cm Ln2=62.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=20.680$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	1	2	50838	2655	2538	10	10	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 13	0.4 00	0.4 11	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
-----	-----	---	------	------	-----	------	------	-------	----

--	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	1	48417	2529	2417	1	>100
4	Z	0	0	1	48417	2529	2417	1	>100

Asta: 28 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49769	2401	2655	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47391	2287	2529	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47391	2287	2529	(3+4)-II-1	>100

Asta: 28 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49618	2382	2656	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47251	2269	2529	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47251	2269	2529	(3+4)-II-1	>100

Asta: 28 [0,109] Sez. G: TuboR160x160x3 L=75.0 cm Ln1=75.0 cm Ln2=75.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=17.095$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
1	1	1	51810	2662	2662	12	12	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.5 20	0.4 00	0.4 16	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	1	0	1	49343	2535	2535	2	>100
4	Z	1	0	1	49343	2535	2535	2	>100

Asta: 29 [201,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Ln1=19.0 cm Ln2=19.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**
 SF $\lambda=67.481$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	0	0	49176	2326	2659	3	3	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.6 00	1.0 00	0.4 80	1.0 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	0	0	0	46834	2215	2532	1	>100

--	--

Asta: 29 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	0	49548	2373	2656	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47185	2260	2530	(3+4)-II-2	>100
4	Z	0	2	0	47185	2260	2530	(3+4)-II-2	>100

Asta: 29 [0,101] Sez. G: TuboR160x160x3 L=37.0 cm Ln1=37.0 cm Ln2=37.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=34.652$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	0	-2	50143	2654	2449	6	6	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.4 00	0.3 20	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	0	1	47755	2528	2332	1	>100
4	Z	2	0	1	47755	2528	2332	1	>100

Asta: 30 [109,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=38.0 cm Ln1=38.0 cm Ln2=38.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=33.740$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2	0	-2	50210	2654	2457	6	6	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.4 00	0.3 20	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	2	0	1	47819	2528	2340	2	>100
4	Z	2	0	1	47819	2528	2340	2	>100

Asta: 30 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Ln1=114.0 cm Ln2=114.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=11.247$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
0	2	-0	49372	2350	2657	18	18	1.0 00	1.0 00	1.0 00	1.0 00	0.4 00	0.8 00	0.4 00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	2	0	47020	2239	2531	(3+4)-II-1	>100
4	Z	0	2	0	47020	2239	2531	(3+4)-II-1	>100

Asta: 30 [0,209] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Ln1=18.0 cm Ln2=18.0 cm Crit.:
 Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**
 SF $\lambda=71.230$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kzy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-0	0	0	49176	2326	2659	3	3	1.0	1.0	1.0	0.6	1.0	0.4	1.0

--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λ_Y	λ_Z	χ_Y	χ_Z	χ_{LT}	kyy	kyz	kzy	kzz
								00	00	00	00	00	80	00

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
4	Y	0	0	0	46834	2215	2532	1	>100
4	Z	0	0	0	46834	2215	2532	1	>100

Verifica Resistenza aste Metalliche

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018_A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia

L [cm]	Lunghezza teorica elemento (da nodo a nodo)
Sez. G	Sezione Generica (Sigla)
f _{yd} [kg/cm ²]	Tensione di progetto snervamento acciaio
f _t [kg/cm ²]	Tensione di rottura acciaio
γ_M	Coefficiente di sicurezza acciaio
X [cm]	Punto di verifica
N [kg]	Sforzo Normale
TY [kg]	Taglio dir Y
TZ [kg]	Taglio dir Z
MT [kg*m]	Momento torcente
MY [kg*m]	Momento flettente dir Y
MZ [kg*m]	Momento flettente dir Z
MY4 [kg*m]	Momento flettente dir Y + N* Δe_z , per sezioni di classe 4
MZ4 [kg*m]	Momento flettente dir Z + N* Δe_y , per sezioni di classe 4
cls	Classe della sezione per la sollecitazione della combinazione corrente
Comb.	Combinazione della sollecitazione
Nr [kg]	Sforzo Normale resistente
Vyr [kg]	Taglio resistente in dir Y
Vzr [kg]	Taglio resistente dir Z
Mry [kg*m]	Momento flettente resistente dir Y
Mrz [kg*m]	Momento flettente resistente dir Z
SF_V	Coefficiente di sicurezza taglio
SF_M	Coefficiente di sicurezza pressoflessione
SF	Coefficiente di sicurezza complessivo (asta verificata se ≥ 1) ⁽¹⁾

Gerarchia travi/pilastrini (quando richiesto):

NEd [kg]	Sforzo Normale di verifica
Npl,Rd [kg]	Sforzo Normale resistente (NTC 4.2.4.1.2)
VEDY(*) [kg]	Taglio trave dir Y dovuto ai momenti ultimi Mpl,RdZ di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
Vpl,RdY [kg]	Taglio resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
VEDZ(*) [kg]	Taglio trave dir Z dovuto ai momenti ultimi Mpl,RdY di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
Vpl,RdZ [kg]	Taglio resistente dir Z (NTC 4.2.4.1.2)
MEdY [kg*m]	Momento flettente dir Y
Mpl,RdY [kg*m]	Momento resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
MEdZ [kg*m]	Momento flettente dir Z
Mpl,RdZ [kg*m]	Momento resistente dir Z (NTC 4.2.4.1.2)

Verifiche Incendio:

K _y	f _y (T)/f _y (20°) fattore riduzione resistenza alla temperatura T
K _E	E(T)/E(20) fattore riduzione modulo elastico alla temperatura T

SF Coefficiente di sicurezza (asta verificata se ≥ 1)⁽²⁾

Ω^* Smplicazione sollecitazioni sismiche (solo per q>1)⁽³⁾

Fatt.Ampl.Sisma Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)

Note:

⁽¹⁾: SF rappresenta il minimo tra SF_V ed SF_M dove:

--	--

- $SF_V = VR/Vd$ con VR e Vd azione tagliante resistente ed agente
- $SF_M = 1/[N/Nr + MY/Mry + MZ/Mrz]$, i valori di Mry ed Mrz sono ridotti opportunamente quando $Vd > 0.5 Vr$

(²): SF rappresenta il minimo tra i seguenti rapporti:

- $MEdY/M_{pl}, RdY$ (travi)
- $MEdZ/M_{pl}, RdZ$ (travi)
- $NEd/(0.15*N_{pl}, Rd)$ (travi)
- $VEdY^*/(0.5*V_{pl}, RdY)$ (travi)
- $VEdZ^*/(0.5*V_{pl}, RdZ)$ (travi)
- $VEdY/(0.5*V_{pl}, RdY)$ (pilastri)
- $VEdZ/(0.5*V_{pl}, RdZ)$ (pilastri)

(³): $\Omega^* = \min(q, 1.1*\gamma_{ov}*\Omega)$, con Ω secondo NTC 7.5.4.2

--	--

Asta: 2 [2,102] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	0	-416	0	-209	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 4 [1,101] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-416	0	-209	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 6 [3,103] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	0	-416	0	-209	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 10 [4,104] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
128	1	0	0	-24	0	169	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
128	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	>100	34	>100	34

Asta: 12 [5,105] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	0	-416	0	-209	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 14 [6,106] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-416	0	-209	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 16 [7,107] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-416	0	-209	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 18 [8,108] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	-0	-416	0	-209	0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 20 [9,109] Sez. G: IPE 200 L=256.0 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
256	1	37	0	-416	0	-209	-0	--	--	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
256	1	74601	25706	21170	5783	1169	109	51	27	>100	27

Asta: 21 [101,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=76.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	1	4	-7	2	1	2	1	1	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	48913	14228	14228	2531	2480	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 21 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-11	0	2	0	2	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47283	14241	14241	2272	2529	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 21 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-11	0	2	0	2	0	1

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-1	-11	-1	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47485	14240	14240	2298	2529	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 21 [0,102] Sez. G: TuboR160x160x3 L=61.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-6	-6	-2	1	-2	1	-2	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	48300	14227	14227	2528	2402	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 22 [102,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-0	8	-5	3	0	2	0	2	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47838	14225	14225	2528	2343	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 22 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	1	-11	1	2	0	2	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47566	14239	14239	2308	2528	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 22 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-0	-11	-0	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47237	14242	14242	2266	2530	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 22 [0,103] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	1	-3	-9	-2	1	-1	1	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	49343	14230	14230	2535	2535	1979	>100	>100	>100	>100

--	--

Asta: 23 [103,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=29.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-4	17	-4	4	0	2	0	2	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47570	14215	14215	2528	2309	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 23 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	0	2	11	2	2	-1	2	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	49271	14228	14228	2526	2534	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 23 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	4	-11	4	2	3	2	3	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	49343	14213	14213	2535	2535	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 23 [0,104] Sez. G: TuboR160x160x3 L=108.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	18	-10	16	2	10	2	10	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47631	14131	14131	2528	2316	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 24 [104,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=5.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
5	4	0	-14	-10	-15	2	-8	2	-8	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
5	4	47930	14139	14139	2528	2355	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 24 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
 fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-14	-10	-15	2	-8	2	-8	1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47747	14139	14139	2528	2331	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 24 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-4	-11	-4	2	-3	2	-3	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	49343	14213	14213	2535	2535	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 24 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-3	-11	-2	2	-1	2	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	49343	14226	14226	2535	2535	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 24 [0,105] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-0	-14	-2	-3	0	-1	0	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47005	14223	14223	2531	2237	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 25 [105,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	13	-2	3	0	1	0	1	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47045	14225	14225	2531	2242	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 25 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	4	0	1	11	1	2	-1	2	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	4	48210	14235	14235	2390	2528	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 25 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	13	-2	3	0	1	0	1	2

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-0	-11	-0	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46926	14243	14243	2226	2531	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 25 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-2	-11	-2	2	-1	2	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	48515	14233	14233	2429	2529	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 25 [0,106] Sez. G: TuboR160x160x3 L=4.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-35	-6	1	-1	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46978	14236	14236	2233	2531	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 26 [106,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=109.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
109	4	1	2	11	2	2	-1	2	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
109	4	48758	14233	14233	2460	2530	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 26 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-11	0	2	0	2	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46956	14243	14243	2230	2531	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 26 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-1	-11	-1	2	-1	2	-1	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47832	14238	14238	2342	2528	1979	>100	>100	>100	>100

--	--

Asta: 26 [0,107] Sez. G: TuboR160x160x3 L=28.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-4	-13	-2	-3	0	-2	0	-2	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47266	14222	14222	2529	2270	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 27 [107,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=85.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
85	3	1	3	9	2	1	-1	--	--	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
85	3	49343	14231	14231	2535	2535	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 27 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-11	0	2	0	2	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47205	14242	14242	2262	2530	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 27 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-1	-11	-1	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47496	14240	14240	2299	2529	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 27 [0,108] Sez. G: TuboR160x160x3 L=52.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-0	-7	-5	-2	0	-2	0	-2	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47798	14226	14226	2528	2338	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 28 [108,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=62.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	5	-6	2	1	2	1	2	2

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	48255	14228	14228	2528	2396	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 28 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	1	-11	0	2	0	2	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47399	14241	14241	2287	2529	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 28 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-0	-11	-0	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47255	14241	14241	2269	2529	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 28 [0,109] Sez. G: TuboR160x160x3 L=75.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	1	-4	-8	-2	1	-1	1	-1	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	49343	14229	14229	2535	2535	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 29 [201,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=19.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
19	4	0	0	4	-0	0	0	0	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
19	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 29 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	-0	-11	-0	2	-0	2	-0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47189	14242	14242	2260	2530	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 29 [0,101] Sez. G: TuboR160x160x3 L=37.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	-11	-3	-3	0	-2	0	-2	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47304	14224	14224	2529	2275	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 30 [109,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=38.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	-2	10	-4	3	0	2	0	2	2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47819	14225	14225	2528	2340	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 30 [0,0] Sez. G: TuboR160x160x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-11	0	2	0	2	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	47020	14243	14243	2239	2531	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 30 [0,209] Sez. G: TuboR160x160x3 L=18.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	4	0	0	-3	0	0	0	0	0	1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	4	46834	14244	14244	2215	2532	1979	>100	>100	>100	>100

Asta: 150 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1873	0	-160	0	168	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	57	2.9	>100	2.9

Asta: 151 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1756	0	169	0	162	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	3.0	>100	3.0

--	--

Asta: 152 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1872	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 153 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1751	0	163	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	3.1	>100	3.1

Asta: 154 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1876	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 155 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1749	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 156 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1877	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 157 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1751	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 158 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1877	0	-154	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 159 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1755	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 160 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1877	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 161 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1757	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 162 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1881	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 163 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1754	0	165	0	162	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.0	>100	3.0

Asta: 164 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1879	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 165 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1755	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 166 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1877	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 167 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1758	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 168 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1878	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

--	--

Asta: 169 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1753	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 170 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1876	0	-154	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 171 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1753	0	166	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 172 [404,104] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione
 $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1874	0	-154	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 173 [104,304] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione
 $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1756	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 174 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1873	0	-152	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	60	3.0	>100	3.0

Asta: 175 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1750	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 176 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1871	0	-153	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 177 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1748	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 178 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1874	0	-162	0	169	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	2.9	>100	2.9

Asta: 179 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1759	0	169	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	3.1	>100	3.1

Asta: 180 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1867	0	-161	0	168	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	2.9	>100	2.9

Asta: 181 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1762	0	169	0	162	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	3.0	>100	3.0

Asta: 182 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1876	0	-153	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 183 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1747	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 184 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1873	0	-152	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	60	2.9	>100	2.9

Asta: 185 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1749	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

--	--

Asta: 186 [300,106] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1869	2	-154	0	166	2	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9072	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 187 [106,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1761	3	164	-0	161	-3	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9072	659	409	17	55	3.0	>100	3.0

Asta: 188 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1873	0	-153	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 189 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1754	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 190 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1873	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 191 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1753	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 192 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1870	0	-154	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 193 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1758	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 194 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1873	0	-154	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 195 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1756	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 196 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1875	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 197 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1754	0	166	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 198 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$
fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1871	0	-154	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 199 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$
fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1757	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 200 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$
fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1870	0	-153	0	166	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 201 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$
fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1755	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 202 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$
fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1871	0	-153	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

--	--

Asta: 203 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1751	0	165	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 204 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1871	0	-153	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 205 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1750	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 206 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1868	0	-153	0	165	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	59	2.9	>100	2.9

Asta: 207 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1752	0	164	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	55	3.1	>100	3.1

Asta: 208 [300,0] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=149.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1877	0	-161	0	169	0	--	--	(3+4)-II-2

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	21236	4083	9073	659	409	17	56	2.9	>100	2.9

Asta: 209 [0,200] Sez. G: OMCF 100x40x25x3 L=137.6 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
138	1	-1754	0	170	0	161	0	--	--	(3+4)-II-2

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
138	1	21236	4083	9073	659	409	17	54	3.1	>100	3.1

Asta: 212 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	-0	2	4	0	1	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3347	3347	162	162	113	>100	70	>100	70

Asta: 215 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	5	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3347	3347	162	162	113	>100	66	>100	66

Asta: 225 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	1	1	6	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3350	3350	162	162	113	>100	76	>100	76

Asta: 226 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	6	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3352	3352	162	162	113	>100	70	>100	70

Asta: 227 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-2	-1	-8	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	61	>100	61

Asta: 228 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-5	0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	71	>100	71

Asta: 229 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	0	1	5	0	2	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	80	>100	80

Asta: 230 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-5	0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	80	>100	80

Asta: 231 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-5	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	80	>100	80

Asta: 232 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	-0	1	6	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	72	>100	72

--	--

Asta: 233 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	-1	1	7	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 253 [300,404] Sez. G: Tubo40x40x3 L=108.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-8	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	58	>100	58

Asta: 254 [404,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=119.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
119	1	-1	1	6	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
119	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	72	>100	72

Asta: 255 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	-1	1	7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3354	3354	162	162	113	>100	55	>100	55

Asta: 256 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-1	-9	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3348	3348	162	162	113	>100	47	>100	47

Asta: 257 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	2	6	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3344	3344	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 258 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	6	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3348	3348	162	162	113	>100	69	>100	69

Asta: 259 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-3	-1	-8	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 260 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-2	-1	-4	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	74	>100	74

Asta: 261 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	8	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	57	>100	57

Asta: 262 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-2	-1	-8	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	58	>100	58

Asta: 263 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-2	-1	-8	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 264 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-8	0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 265 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-8	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	60	>100	60

Asta: 266 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-8	-0	2	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	60	>100	60

Asta: 267 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	-1	1	7	0	2	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	58	>100	58

Asta: 268 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-8	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3353	3353	162	162	113	>100	56	>100	56

--	--

Asta: 269 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	-1	1	5	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3352	3352	162	162	113	>100	71	>100	71

Asta: 270 [300,300] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-1	-9	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3349	3349	162	162	113	>100	52	>100	52

Asta: 283 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-5	0	1	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3352	3352	162	162	113	>100	80	>100	80

Asta: 284 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	0	1	4	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	73	>100	73

Asta: 285 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-7	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	64	>100	64

Asta: 286 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-5	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3354	3354	162	162	113	>100	75	>100	75

Asta: 287 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	4	-0	1	-0	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	82	>100	82

Asta: 288 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-5	0	1	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	81	>100	81

Asta: 289 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-5	0	1	-0	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	82	>100	82

Asta: 290 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	0	1	4	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3353	3353	162	162	113	>100	74	>100	74

Asta: 291 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3354	3354	162	162	113	>100	63	>100	63

Asta: 292 [400,504] Sez. G: Tubo40x40x3 L=108.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-7	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	62	>100	62

Asta: 293 [504,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=119.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
119	1	1	1	4	-0	1	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
119	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	75	>100	75

Asta: 294 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	2	1	7	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3350	3350	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 296 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-2	-8	-1	2	-2	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3340	3340	162	162	113	>100	51	>100	51

Asta: 312 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-6	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3347	3347	162	162	113	>100	69	>100	69

Asta: 313 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	-1	1	4	0	1	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	-1	1	4	0	1	-1	--	--	(3+4)-I-3	

--	--

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3350	3350	162	162	113	>100	72	>100	72

Asta: 314 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	62	>100	62

Asta: 315 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	-0	1	4	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3354	3354	162	162	113	>100	76	>100	76

Asta: 316 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	0	1	7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3353	3353	162	162	113	>100	60	>100	60

Asta: 317 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	60	>100	60

Asta: 318 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1	-1	-7	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF V.	SF M	SF Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	62	>100	62

Asta: 319 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			

--	--

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	1	1	7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3357	3357	162	162	113	>100	62	>100	62

Asta: 320 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	0	-1	-7	0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	62	>100	62

Asta: 321 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-0	-1	-7	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3356	3356	162	162	113	>100	62	>100	62

Asta: 322 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
114	1	2	1	7	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
114	1	11629	3355	3355	162	162	113	>100	61	>100	61

Asta: 323 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-1	-8	-0	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3351	3351	162	162	113	>100	59	>100	59

Asta: 324 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=113.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
113	1	2	1	4	-0	1	-1	--	--	(3+4)-I-3

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
113	1	11629	3347	3347	162	162	113	>100	72	>100	72

--	--

Asta: 325 [400,400] Sez. G: Tubo40x40x3 L=114.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$
 $f_{yk}/\gamma_M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-1	-2	-8	-1	2	-1	--	--	(3+4)-I-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
0	1	11629	3342	3342	162	162	113	>100	54	>100	54

Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2018

Scenario di calcolo: **Set_NT_2018 A2_SLV_SLD_STR_GEO**

Simbologia:

L Luce della trave a cui appartiene l'asta

δ_c Monta iniziale della trave

x Ascissa, nel sistema locale dell'asta, corrispondente allo spostamento massimo

Comb. Combinazione/i di carico Rara/e

δ_{max} Spostamento nello stato finale depurato della monta iniziale (positivo se diretto verso il basso)

δ_2 Spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (positivo se diretto verso il basso)

L/k: Valore limite

N.b. La verifica è soddisfatta se il valore assoluto degli spostamenti è inferiore al limite

--	--

Travata: 21 [101,0]: L=76.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
38.0	7	0.00	3.04	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	2.53	>100

Travata: 22 [102,0]: L=52.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
20.8	7	0.00	2.08	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.73	>100

Travata: 23 [103,0]: L=29.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
8.7	7	0.00	1.16	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.97	>100

Travata: 24 [104,0]: L=119.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
62.0	7	0.00	4.76	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.97	>100

Travata: 25 [105,0]: L=19.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
7.6	7	0.00	0.76	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.63	>100

Travata: 26 [106,0]: L=109.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
54.5	7	0.00	4.36	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.63	>100

Travata: 27 [107,0]: L=85.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
42.5	7	0.00	3.40	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	2.83	>100

Travata: 28 [108,0]: L=62.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
24.8	7	0.00	2.48	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	2.07	>100

Travata: 29 [201,0]: L=19.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.27	>100

Travata: 30 [109,0]: L=38.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
15.2	7	0.00	1.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.27	>100

Travata: 29 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 29 [0,101]: L=37.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
11.1	7	0.00	1.48	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.23	>100

Travata: 21 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

--	--

Travata: 21 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 21 [0,102]: L=61.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
24.4	7	0.00	2.44	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	2.03	>100

Travata: 22 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 22 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 22 [0,103]: L=85.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
42.5	7	0.00	3.40	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	2.83	>100

Travata: 23 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 23 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 23 [0,104]: L=108.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
54.0	7	0.00	4.32	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.60	>100

Travata: 24 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 24 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 24 [0,105]: L=18.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.72	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.60	>100

Travata: 25 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 25 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

--	--

Travata: 25 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 25 [0,106]: L=4.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.16	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.13	>100

Travata: 26 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 26 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 26 [0,107]: L=28.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
8.4	7	0.00	1.12	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	0.93	>100

Travata: 27 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 27 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 27 [0,108]: L=52.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
20.8	7	0.00	2.08	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.73	>100

Travata: 28 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 28 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 28 [0,109]: L=75.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
37.5	7	0.00	3.00	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	2.50	>100

Travata: 30 [0,0]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.00	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 30 [0,209]: L=18.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
18.0	7	-0.00	1.44	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	1.20	>100

--	--

Travata: 150 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 151 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 152 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 153 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
55.0	7	0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 154 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 155 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 156 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 157 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 158 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 159 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 160 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 161 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 162 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

--	--

Travata: 163 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 164 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 165 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 166 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 167 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 168 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 169 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 170 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 171 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 172 [404,104]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 173 [104,304]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 174 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 175 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

--	--

Travata: 176 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 177 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 178 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.00	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 179 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 180 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 181 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
55.0	7	0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 182 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 183 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
123.8	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 184 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 185 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 186 [300,106]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 187 [106,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.1	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 188 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

--	--

Travata: 189 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 190 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 191 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 192 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 193 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 194 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 195 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 196 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 197 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 198 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 199 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 200 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 201 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

--	--

Travata: 202 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 203 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 204 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 205 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 206 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.01	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 207 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 208 [300,0]: L=149.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
29.9	7	-0.00	5.98	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.99	>100

Travata: 209 [0,200]: L=137.6 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
110.0	7	-0.00	5.50	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	4.59	>100

Travata: 210 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.58	7.81	13

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 211 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.71	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 212 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 213 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.26	7.81	30

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 214 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.36	7.81	22

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

--	--

Travata: 215 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.02	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 216 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.41	7.81	19

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 217 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.44	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 218 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 219 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.44	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 220 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.43	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 221 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.43	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 222 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.43	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 223 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 224 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.46	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 225 [300,300]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
56.5	7	0.02	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 226 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 227 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

--	--

Travata: 228 [300,300]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
67.8	7	0.01	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 229 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 230 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 231 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 232 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 233 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 234 [304,404]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 235 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 236 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.43	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 237 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.34	7.81	23

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 238 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.25	7.81	31

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 239 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.37	7.81	21

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 240 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.44	7.81	18

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

--	--

Travata: 241 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 242 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 243 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 244 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 245 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 246 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 247 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 248 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 249 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.47	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 250 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.45	7.81	17

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 251 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.42	7.81	19

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 252 [200,300]: L=97.7 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
97.7	7	0.34	7.81	23

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 253 [300,404]: L=108.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
54.0	7	0.02	4.32	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.60	>100

--	--

Travata: 254 [404,300]: L=119.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
59.5	7	0.01	4.76	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.97	>100

Travata: 255 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 256 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.05	4.56	90

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 257 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 258 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 259 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.05	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 260 [300,300]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
22.6	7	-0.00	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 261 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 262 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 263 [300,300]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
56.5	7	0.03	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 264 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 265 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 266 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

--	--

Travata: 267 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 268 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 269 [300,300]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
56.5	7	0.00	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 270 [300,300]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.06	4.56	81

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 271 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.75	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 272 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.76	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 273 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.74	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 274 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.70	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 275 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.69	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 276 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.70	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 277 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.72	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 278 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.77	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 279 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.79	7.81	9.8

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

--	--

Travata: 280 [504,404]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.78	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 281 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.78	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 282 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.72	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 283 [400,400]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
45.2	7	0.02	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 284 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 285 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 286 [400,400]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
56.5	7	0.00	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 287 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 288 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 289 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 290 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.01	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 291 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 292 [400,504]: L=108.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
54.0	7	0.02	4.32	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.60	>100

--	--

Travata: 293 [504,400]: L=119.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
59.5	7	0.01	4.76	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.97	>100

Travata: 294 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.05	4.56	89

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 295 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.51	7.81	15

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 296 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.06	4.56	80

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 297 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.57	7.81	14

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 298 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.68	7.81	11

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 299 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.75	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 300 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.77	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 301 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.80	7.81	9.8

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 302 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.84	7.81	9.3

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 303 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.85	7.81	9.2

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 304 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.85	7.81	9.2

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 305 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.85	7.81	9.1

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

--	--

Travata: 306 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.85	7.81	9.1

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 307 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.85	7.81	9.2

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 308 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.83	7.81	9.5

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 309 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.77	7.81	10

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 310 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.68	7.81	12

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 311 [400,300]: L=97.6 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	0.49	7.81	16

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	6.51	>100

Travata: 312 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 313 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.02	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 314 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.04	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

--	--

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 315 [400,400]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
22.6	7	-0.00	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 316 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 317 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 318 [400,400]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
56.5	7	0.02	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

--	--

Travata: 319 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 320 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 321 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 322 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 323 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs

--	--

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.03	4.56	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Travata: 324 [400,400]: L=113.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
56.5	7	0.01	4.52	>100

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.77	>100

Travata: 325 [400,400]: L=114.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
57.0	7	0.06	4.56	74

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	7	-0.00	3.80	>100

Tab.5.3: Tabella con confronto tra i risultati delle due prove e loro media.