

COMMITTENTE:



DIREZIONE INVESTIMENTI
DIREZIONE PROGRAMMI INVESTIMENTI
DIRETTRICE SUD - PROGETTO ADRIATICA

DIREZIONE LAVORI:



APPALTATORE:



PROGETTAZIONE:



PROGETTO ESECUTIVO

RIASSETTO NODO DI BARI

TRATTA A SUD DI BARI: VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

FV01 – FERMATA CAMPUS

RELAZIONE DI CALCOLO PENSILINE BANCHINE LATERALI

APPALTATORE	PROGETTAZIONE	SCALA:
DIRETTORE TECNICO D. Apollonio Ing. A. DI PALMA Costruzioni Generali s.r.l. (data e firma)	DIRETTORE DELLA PROGETTAZIONE Ing. M. RASIMELLI (data e firma)	---

COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC.	OPERA / DISCIPLINA	PROGR.	REV.
IA3S	01	V	ZZ	CL	FV010C	002	C

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato/Data
A	EMISSIONE ESECUTIVA	D. SALZILLO	03/05/2021	G. MENNILLO	04/05/2021	M. RASIMELLI	06/05/2021	
B	Revisione per RdV IA3S-RV-0000000079	D. SALZILLO	21/10/2021	G. MENNILLO	23/10/2021	M. RASIMELLI	27/10/2021	
C	Revisione per RdV IA3S-RV-00000000251	D. SALZILLO	28/12/2021	G. MENNILLO	30/12/2021	M. RASIMELLI	03/01/2022	

File: IA3S01VZZCLFV010C002C

n. Elab.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 2 DI 102

INDICE

1. PREMESSA	3
2. NORME DI RIFERIMENTO	6
3. VITA NOMINALE, CLASSI D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO.....	7
4. MATERIALI.....	8
4.1 Acciaio per carpenteria metallica.....	8
4.2 Bulloni di collegamento classe 8.8.....	8
4.3 Saldature.....	8
5. TERRENO DI FONDAZIONE.....	9
6. ANALISI DEI CARICHI	10
6.1 Pesi propri.....	10
6.2 Carichi permanenti non strutturali.....	10
6.3 Sovraccarichi accidentali.....	10
6.4 Azione termica	10
6.5 Carico da neve	10
6.6 Carico da vento	12
6.7 Effetti aerodinamici associati al passaggio dei treni.....	13
6.8 Azione sismica	14
6.8.1 Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale	21
6.9 Combinazioni	21
7. INDICAZIONI SUL SOFTWARE UTILIZZATO.....	42
8. SCHEMA DI CALCOLO E CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI.....	43
8.1 Modellazione FEM.....	43
8.2 Modi di vibrare, masse modali e coefficienti di partecipazione modale	46
8.3 Criteri di verifica	51
8.4 Deformazione e diagrammi delle sollecitazioni.....	55
8.5 Verifica degli elementi più sollecitati	62
8.5.1 Pilastro HE260B.....	65
8.5.2 Trave HE260B.....	66
8.5.3 Travi HE220B.....	69
8.5.4 Arcareccio IPE100.....	71
8.5.5 Tirante controvento	74
8.6 Verifica Spostamento SLD	74
8.7 Verifica spostamento SLO	75
8.8 Verifica Nodo di base	75
9. COEFFICIENTI DI SICUREZZA RAGGIUNTI.....	88
10. ALLEGATO FASCICOLO DEI CALCOLI	102

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	3 DI 102

1. PREMESSA

Nell'ambito della progettazione della variante di tracciato tra Bari Centrale e Bari Torre a Mare è prevista la realizzazione di una nuova fermata denominata Campus. La nuova fermata è costituita da n°3 banchine al servizio di 4 binari ferroviari.

La presente relazione ha ad oggetto le pensiline di copertura delle banchine laterali. Le due pensiline risultano strutturalmente uguali per cui si riporta l'analisi solo di una delle due. Entrambe le pensiline fondano sulle sottostrutture in calcestruzzo i cui risultati di analisi sono riportati in altro elaborato.

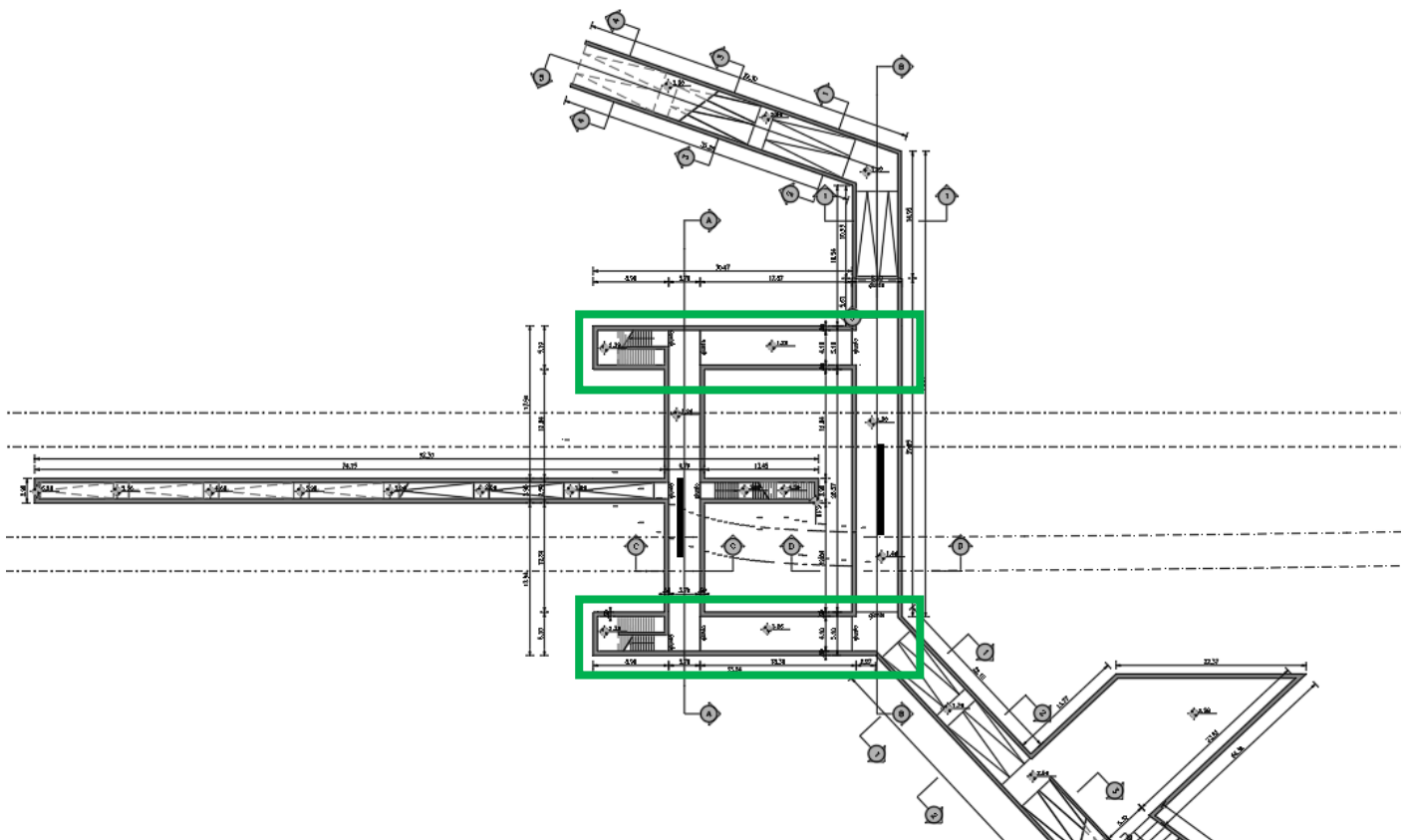
Presentano entrambe una forma rettangolare di dimensioni 33.05 m x 11.03 m e un'altezza di 5.40 m dal piano ferro.

La struttura portante di copertura è costituita da:

- N°2 travi principali di sezione HEB260 di interasse 4.50m che collegano la testa dei pilastri nella direzione Y;
- N°17 travi HEB220, che costituiscono la struttura secondaria, nella direzione X, con interasse di 1.80m;
- Un terzo ordine di travi composto da profilati IPE100, collegate alle travi HEB220, con interasse 1.50m nella campata centrale, 1.34/1.25 nelle campate laterali;
- Coronamento della pensilina con UPN260;
- Tiranti controvento di sezione Ø20;
- Copertura costituita da lamiera grecata di spessore 0.075m.

I pilastri sono di sezione HEB260, anch'essi in acciaio, incastrati alla base mediante piastra, contropiastra e tiranti in acciaio annegati al calcestruzzo.

Per maggiore chiarezza, al capitolo "Schema di calcolo e calcolo delle sollecitazioni" sono state riportate delle viste di rappresentazione del modello di calcolo.



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

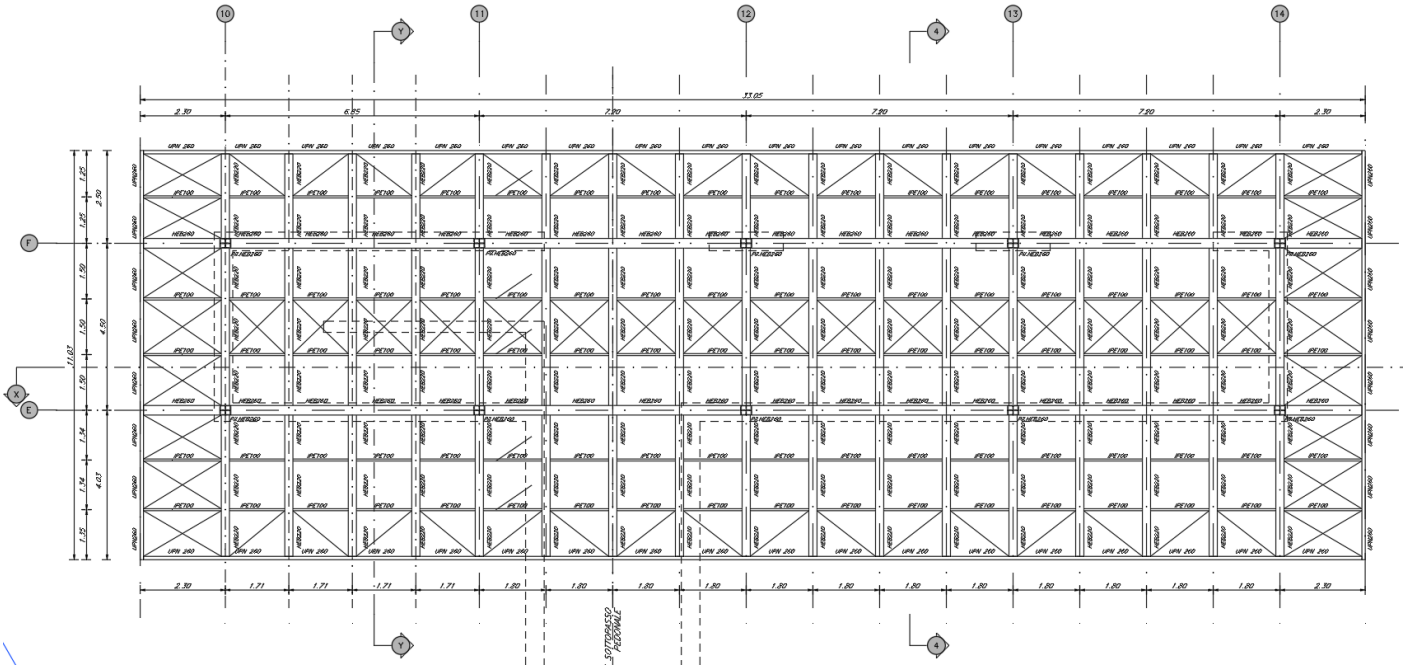
Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

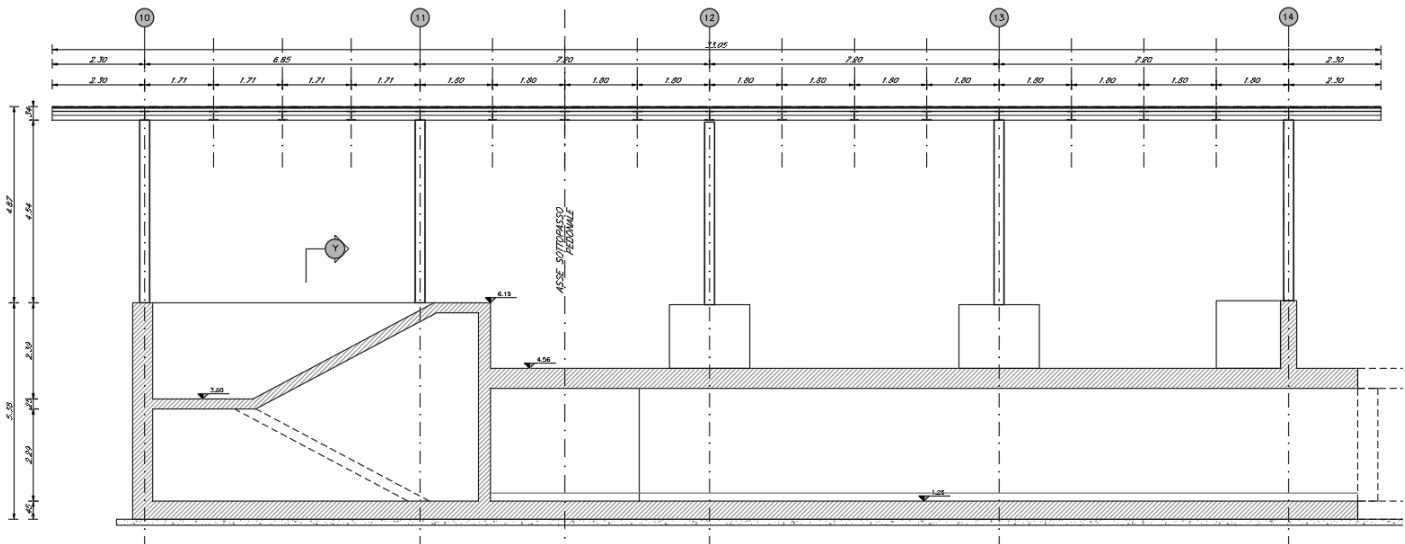
PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	4 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale



Pianta copertura



Sezione longitudinale

APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

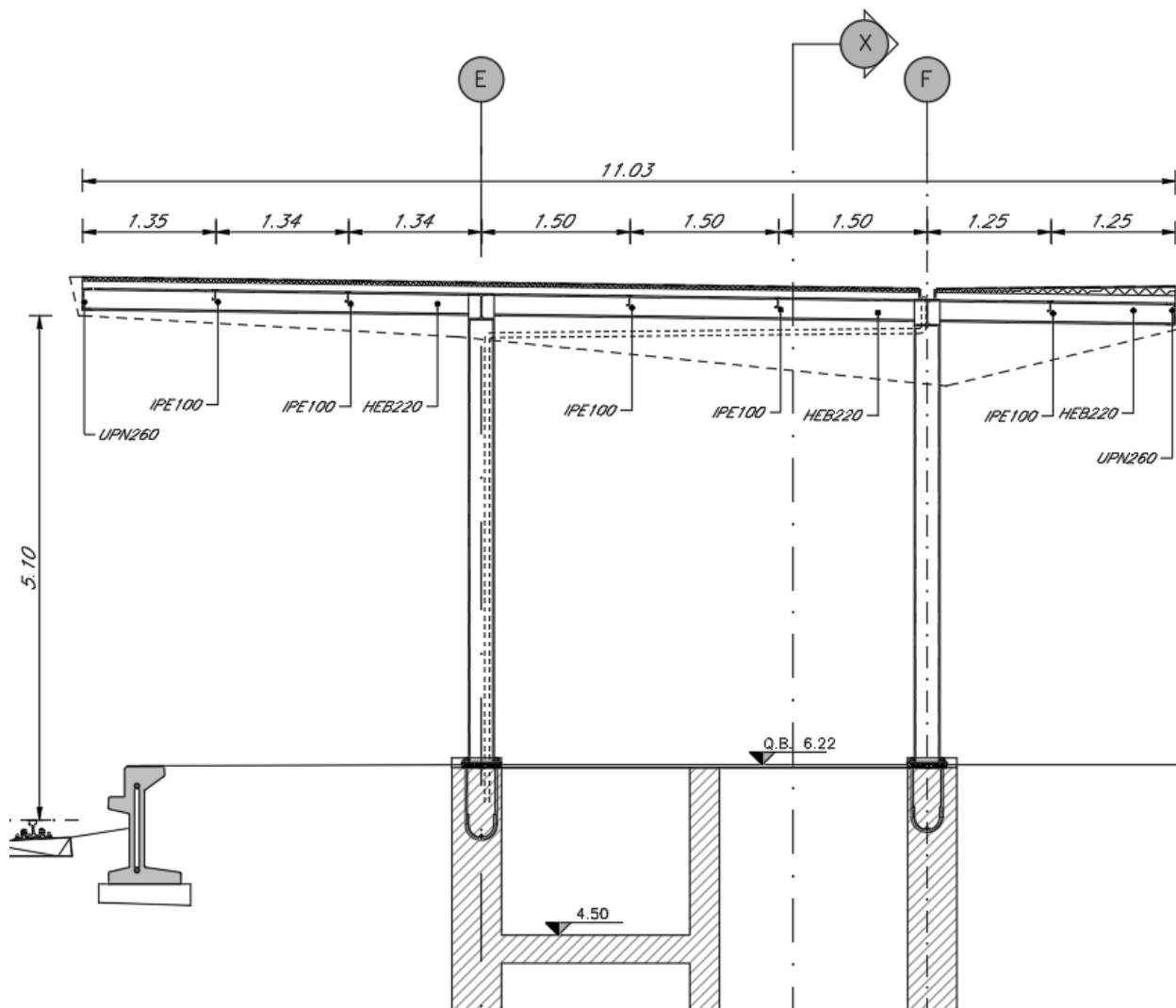
Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	5 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale



Sezione trasversale

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 6 DI 102

2. NORME DI RIFERIMENTO

Nel seguente elenco sono riportate le norme di riferimento secondo le quali sono state condotte le fasi di calcolo e verifica degli elementi strutturali:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321)

“Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica”

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G. U. 21 marzo 1974 n. 76)

“Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche”

D.M. 14.01.2008 ("Nuove norme tecniche per le costruzioni")

Nel seguito denominate NT (norme tecniche)

Circolare 2 febbraio 2009 n°617

Istruzioni per l'applicazione delle “Nuove norme tecniche per le costruzioni” di cui al decreto ministeriale

UNI EN 1992-1-1

Progettazione delle strutture di calcestruzzo

UNI EN 206-1-2016

Calcestruzzo: specificazione, prestazione, produzione e conformità

REGOLAMENTO UE N.1299/2014 della COMMISSIONE del 18 novembre 2014 e successivo REGOLAMENTO DI ESECUZIONE (UE) 2019/776 DELLA COMMISSIONE del 16 maggio 2019

Norme tecniche, circolari e istruzioni Rete Ferroviaria Italiana

RFI DTC INC CS LG IFS 001 A

Linee guida per il collaudo statico delle opere in terra

RFI DTC INC CS SP IFS 001 A

Specifica per la progettazione geotecnica delle opere civili ferroviarie

RFI DTC INC PO SP IFS 001 A

Specifica per la progettazione e l'esecuzione dei ponti ferroviari e di altre opere minori sotto binario

RFI DTC INC PO SP IFS 002 A

Specifica per la progettazione e l'esecuzione di cavalcavia e passerelle pedonali sulla sede ferroviaria

RFI DTC INC PO SP IFS 003 A

Specifica per la verifica a fatica dei ponti ferroviari

RFI DTC INC PO SP IFS 004 A

Specifica per la progettazione e l'esecuzione di impalcati ferroviari a travi in ferro a doppio T incorporate nel calcestruzzo

RFI DTC INC PO SP IFS 005 A

Specifica per il progetto, la produzione, il controllo della produzione e la posa in opera dei dispositivi di vincolo e dei coprigiunti degli impalcati ferroviari e dei cavalcavia.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 7 DI 102

3. VITA NOMINALE, CLASSI D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO

La costruzione in oggetto è definita dalla seguente tipologia (p.to 2.4 delle NT):

Vita della struttura	
Tipo	Opere ordinarie (50-100)
Vita nominale VN [anni]	75.0
Classe d'uso	III
Coefficiente d'uso CU	1.500
Periodo di riferimento VR [anni]	112.500
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite di esercizio - SLD	81.0%
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite di esercizio - SLD	63.0%
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite ultimo - SLV	10.0%
Periodo di ritorno TR SLO [anni]	67.7
Periodo di ritorno TR SLD [anni]	75.4
Periodo di ritorno TR SLV [anni]	1067.8

Per maggiori dettagli riguardo l'azione sismica si veda la definizione degli spettri di risposta

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 8 DI 102

4. MATERIALI

Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali, di cui si riportano nell'ordine le proprietà meccaniche adottate nel calcolo elastico e le resistenze di calcolo per le verifiche di sicurezza. Tutti i materiali impiegati dovranno essere comunque verificati con opportune prove di laboratorio secondo le prescrizioni della vigente Normativa.

4.1 Acciaio per carpenteria metallica

I requisiti per l'esecuzione di strutture di acciaio, al fine di assicurare un adeguato livello di resistenza meccanica e stabilità, di efficienza e di durata, devono essere conformi alle UNI EN 1090-2:2011, "Esecuzione di strutture di acciaio e di alluminio – Parte 2: Requisiti tecnici per strutture di acciaio", per quanto non in contrasto con le Norme tecniche.

Per la realizzazione di strutture metalliche e di strutture composte si dovranno utilizzare acciai conformi alle norme armonizzate UNI EN 10025-1, UNI EN 10210-1 e UNI EN 10219-1, recanti la Marcatura CE, cui si applica il sistema di valutazione e verifica della costanza della prestazione 2+, e per i quali si rimanda a quanto specificato al punto A del § 11.1 della norma tecnica.

Per le pensiline, oggetto principale di analisi della presente relazione, si è scelto di utilizzare acciaio S275J0 classificato secondo la UNI EN 10025-2 per profili a sezione aperta.

In sede di progettazione si possono assumere nei calcoli i valori nominali delle tensioni caratteristiche di snervamento f_{yk} e di rottura f_{tk} riportati di seguito:

$$f_{yk} = 275MPa$$

$$f_{tk} = 430MPa$$

Il modulo elastico dell'acciaio è:

$$E_s = 210000MPa$$

Il modulo di elasticità trasversale è pari a:

$$G = 80769.23MPa$$

Le stesse caratteristiche saranno considerate per le piastre di collegamento.

4.2 Bulloni di collegamento classe 8.8

Caratteristiche dimensionali conformi alle norme UNI EN ISO 4016:2011

Viti conformi alle norme UNI EN ISO 898-1:2009

Dadi conformi alla norma UNI EN 898-2:2012

Rosette in acciaio C 50 UNI EN 10083-2-2006 temperato e rinvenuto HCR 32-40

Piastrine in acciaio C 50 UNI EN 10083-2-2006 temperato e rinvenuto HCR 32-40

Classe bulloni	Classe dado	f_{yb}	f_{tb}	α_V	γ_{M2}	γ_{M3}	$\gamma_{M6,ser}$	γ_{M7}
		[MPa]	[MPa]					
8.8	8	640.00	800.00	0.6	1.25	1.25	1.00	1.10

4.3 Saldature

Le saldature dovranno essere eseguite secondo i procedimenti omologati e qualificati previsti dalle Norme tecniche NTC2008.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 9 DI 102

5. TERRENO DI FONDAZIONE

Le pensiline si fondano su pareti in calcestruzzo della sottostruttura interrata. In via approssimativa si potrebbero considerare i pilastri incastrati alla base. Nella fase esecutiva si è scelto di non semplificare l'analisi e considerare i pilastri incastrati ai muri sottostante ed analizzare la struttura nel suo complesso. In questo modo si tiene conto anche dello spostamento del nodo di base dei pilastri dovuto alla deformazione della struttura sottostante

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 10 DI 102

6. ANALISI DEI CARICHI

La valutazione dei carichi e dei sovraccarichi è stata effettuata in accordo con le disposizioni contenute nel D.M. 14.01.2008 ("Nuove norme tecniche per le costruzioni").

Il peso proprio degli elementi strutturali viene determinato automaticamente dal software in uso dopo aver impostato il peso specifico del materiale da costruzione utilizzato. Di seguito si riportano tutti i valori utilizzati.

6.1 Pesì propri

La struttura in elevazione è composta da elementi in acciaio il cui peso specifico è impostato pari a:

$$\gamma_s = 7850 \text{ Kg/m}^3$$

Le strutture di fondazione sono in calcestruzzo armato il cui peso per unità di volume è impostato pari a:

$$\gamma_{cls} = 2500 \text{ Kg/m}^3$$

Si considera anche un carico distribuito di 5kg/m² per elementi in acciaio di attacco del solaio

6.2 Carichi permanenti non strutturali

I carichi permanenti non strutturali sono rappresentati dalla lamiera grecata di copertura e dal controsoffitto. In assenza di una scheda tecnica specifica della lamiera di copertura, della controsoffittatura ed altri rivestimenti, si è scelto di adottare un carico medio ricavato da diverse schede tecniche ed opportunamente incrementato. Per tale motivo si considera:

$$g_2 = QP \text{ Solai} = 50 \text{ Kg/m}^2$$

6.3 Sovraccarichi accidentali

I sovraccarichi accidentali (o carichi variabili) appartengono alla categoria H "Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione" (tab. 3.1.II della NT):

$$q = QV \text{ Solai} = 50 \text{ Kg/m}^2$$

Nelle combinazioni di carico riportate nei capitoli seguenti sono presenti i carichi "QV SolaiPsi0", "QV SolaiPsi1", e "QV SolaiPsi2" che rappresentano il sovraccarico accidentale ridotto secondo i coefficienti riportati alla tab. 2.5.I della NT ed impostati per ogni solaio presente nel modello.

6.4 Azione termica

Si considera una variazione termica uniforme pari a $DT = \pm 15^\circ\text{C}$.

6.5 Carico da neve

Per il carico da neve si considera quanto segue:

Provincia:	BARI
Zona:	2
Altitudine as:	30 m s.l.m.
Esposizione:	Normale
Periodo di ritorno:	50 anni

Il carico neve sulle coperture viene valutato con la seguente espressione [3.4.1. NT]:

$$q_s = q_{sk} \cdot \mu_i \cdot C_E \cdot C_t = 1.00 \cdot 0.8 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 0.8 \text{ kN/m}^2$$

dove:

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandataria:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	11 DI 102

- q_{sk} è il valore di riferimento del carico della neve al suolo, di cui al § 3.4.2 NT;
- μ_i è il coefficiente di forma della copertura, di cui al § 3.4.3 NT;
- C_E è il coefficiente di esposizione di cui al § 3.4.4 NT;
- C_t è il coefficiente termico di cui al § 3.4.5 NT.

Nel caso in esame (copertura ad una falda), con angolo di inclinazione pari a 0.8° , è possibile considerare un coefficiente di forma:

$$\mu_1 = 0.8 \text{ per } 0^\circ \leq \alpha \leq 30^\circ \text{ [Tab. 3.4.II NT]}$$

Inoltre, essendo la struttura in zona 2 (Fig. 3.4.1 NT – Zone di carico della neve), si può considerare:

$$q_{sk} = 1.00 \frac{kN}{m^2} \text{ per } a_s \leq 200 \text{ m [eq. 3.4.3 NT]}$$

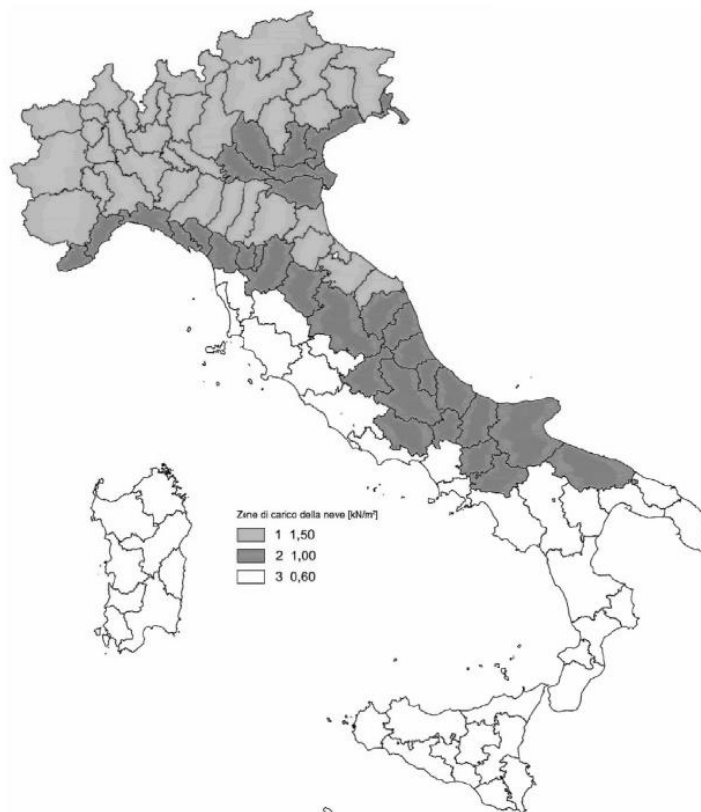


Fig. 3.4.1. NT – Zone di carico della neve

Si può considerare una esposizione topografica 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” [Tab. 3.4.I NT] per cui il coefficiente di esposizione C_E è pari a 1.0.

Il coefficiente termico, in assenza di uno specifico e documentato studio, deve essere posto C_t pari a 1.0.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 12 DI 102

6.6 Carico da vento

Per il carico da vento si è fatto riferimento a quanto riportato dalla circolare 2 febbraio 2009, n.617 (Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al decreto ministeriale 14 gennaio 2008).

L'azione del vento viene calcolata come segue [3.3.4 NT]:

$$p = q_r \cdot c_e \cdot c_p \cdot c_d$$

dove

- q_r è la pressione cinetica di riferimento di cui al § 3.3.6 NT;
- c_e è il coefficiente di esposizione di cui al § 3.3.7 NT;
- c_p è il coefficiente di pressione di cui al § 3.3.8 NT;
- c_d è il coefficiente dinamico di cui al § 3.3.9 NT.

La pressione cinetica di riferimento q_r è data dall'espressione [3.3.6 NT]:

$$q_r = \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot v_r^2$$

dove

- v_r è la velocità di riferimento del vento di cui al § 3.3.2 NT;
- ρ è la densità dell'aria assunta convenzionalmente costante e pari a 1,25 kg/m³.

La struttura ricade in zona 3: "Toscana, Marche, Umbria, Lazio, Abruzzo, Molise, Puglia, Campania, Basilicata, Calabria (esclusa la provincia di Reggio Calabria) per cui si ha:

Zona	$V_{b,0}$ (m/s)	a_0 (m)	K_s
3	27	500	0.37

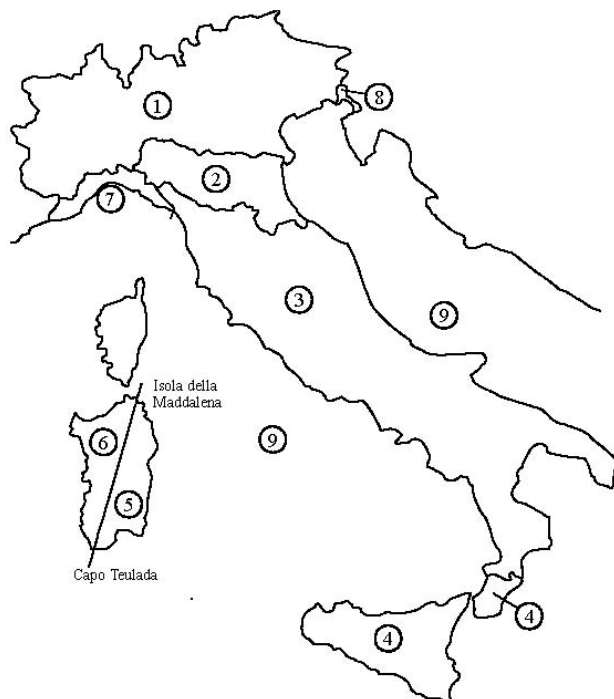
Inoltre si può considerare una classe di rugosità del terreno tipo D non essendoci ostacoli diffusi. Quindi si ha:

Categoria di esposizione	K_r	z_0 (m)	z_{min} (m)
II	0.19	0.05	4

ZONE 1,2,3,4,5						
	costa		500m		750m	
	mare					
	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



Per cui si ha:

Velocità base di riferimento del vento

$$v_b = v_{b,0} \cdot c_a = 27 \cdot 1 = 27 \text{ m/s}$$

$$c_a = 1 \quad \text{per} \quad a_s = 30 \leq a_0 = 500$$

Velocità di riferimento del vento

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	13 DI 102

$$v_r = v_b \cdot c_t = 27 \cdot 1 = 27 \text{ m/s}$$

$$c_t = 1 \quad \text{per } T_R = 50 \text{ anni}$$

Coefficiente dinamico

$$c_d = 1$$

Coefficiente di esposizione

$$c_e(z) = k_r^2 \cdot c_t \cdot \ln \frac{z}{z_0} \cdot \left(7 + c_t \cdot \ln \frac{z}{z_0} \right) = 1.93 \quad \text{per } z = 5 \text{ m} \geq z_{min} = 4 \text{ m}$$

Coefficiente di pressione

Il coefficiente richiede un maggiore approfondimento secondo la circolare esplicativa 617 del 02/02/2009. Nello specifico si è fatto riferimento al capitolo C3.3.10.3 "Tettoie e pensiline isolate".

La struttura in oggetto può essere assimilata ad una tettoia a due spioventi. Per semplicità di calcolo si è considerata la pendenza maggiore delle falde, pari a 5.5°.

In accordo alla circolare prima riportata è possibile considerare quanto segue:

Uno spiovente piano



$$C_p = \pm 1.30$$

Si ottiene quindi:

$$p = q_b \cdot c_p \cdot c_e \cdot c_d = 1201.22 \text{ Pa}$$

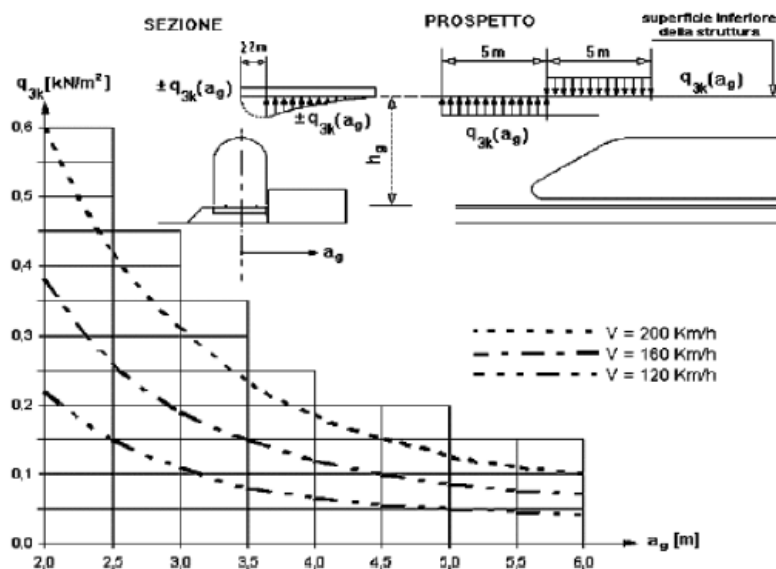
6.7 Effetti aerodinamici associati al passaggio dei treni

L'intensità della pressione da considerare, per tener conto degli effetti aerodinamici associati al passaggio dei convogli ferroviari viene determinata secondo quanto indicato nel punto 2.5.1.4.6. del Manuale, che riporta integralmente il contenuto del par.5.2.2.6.3 delle NT.

I valori caratteristici dell'azione $\pm q_{3k}$, relativi a superfici orizzontali adiacenti il binario, sono forniti in Fig. 5.2.10 e si applicano indipendentemente dalla forma aerodinamica del treno.

Per tutte le posizioni lungo le superfici da progettare, q_{3k} si determinerà come una funzione della distanza a_g dall'asse del binario più vicino.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	14 DI 102



Il valore massimo della pressione si ricava alla distanza minima dall'asse binario prescritta dalla normativa ($a_g=2m$), in corrispondenza della quale risulta, per velocità della linea pari a 120km/h:

Distanza dal P.F. della superficie inferiore della struttura	h_g	5.10	m
Distanza minima dall'asse binario	a_g	2.0	m
Velocità della linea	V	120.0	km/h
Pressione caratteristica	q_{3k}	± 0.22	kN/m

L'azione può essere ridotta, secondo quanto riportato dalla NT al paragrafo suddetto, di un coefficiente k_3 in quanto h_g supera i 3.80m:

$$k_3 = \frac{(7.5 - h_g)}{3.7} = \frac{(7.5 - 5.10)}{3.7} = 0.649$$

da cui si ottiene che:

$$q_{3k} = q'_{3k} \cdot k_3 = 0.14 \text{ kN/m}$$

6.8 Azione sismica

L'azione sismica è stata valutata secondo le specifiche delle NTC2008.

Le azioni sismiche di progetto sono calcolate partendo dalla pericolosità sismica di base definita da uno studio condotto dall'INGV (Istituto nazionale di Geofisica e Vulcanologia) i cui risultati sono disponibili e consultabili mediante mappe interattive. Dalla pericolosità sismica di base si ricava la risposta sismica locale tenendo conto delle condizioni morfologiche e stratigrafiche del sito di costruzione. In questa sede, per la valutazione dell'azione sismica sulla struttura si procede con la definizione di uno spettro di risposta elastico in accelerazione, calcolato sulla base della pericolosità sismica di base definita dall'INGV. Il calcolo degli spettri di risposta si basa su tre parametri fondamentali che definiscono la pericolosità sismica di base:

- a_g accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_0 valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 15 DI 102

- T_C^* valore di riferimento per la determinazione del periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

L'espressione analitica dello spettro di risposta elastico in termini di accelerazione orizzontale è la seguente:

$$S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_0} \cdot \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \quad 0 \leq T < T_B$$

$$S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \quad T_B \leq T < T_C$$

$$S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \frac{T T_C}{T} \quad T_C \leq T < T_D$$

$$S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \frac{T_B \cdot T_C}{T} \quad T_D \leq T$$

In cui

- $S = S_e \cdot S_T$
- S_s : coefficiente di amplificazione stratigrafica;
- S_T : coefficiente di amplificazione topografica.
- η : fattore che tiene conto di un coefficiente di smorzamento viscoso equivalente ξ , espresso in punti percentuali diverso da 5 ($\eta=1$ per $\xi=5$):

$$\eta = \sqrt{\frac{10}{5 + \xi}} \geq 0.55$$

T_B , T_C , e T_D rappresentano i periodi che separano i diversi rami dello spettro e che sono pari a:

$$T_C = T_C \cdot T_C^*$$

$$T_B = \frac{T_C}{3}$$

$$T_D = 4.0 + \frac{a_g}{g} + 1.6$$

In cui:

- C_C : coefficiente che tiene conto della categoria del terreno;
- T_C^* : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

Le strutture sono state progettate e verificate in campo elastico in favore di sicurezza; è stato dunque considerato un fattore di struttura $q=1.00$.

Di seguito, in tabella, si riportano tutti i dati ed i parametri utilizzati per la definizione degli spettri di risposta.

Vita della struttura	
Tipo	Opere ordinarie (50-100)
Vita nominale VN [anni]	75.0
Classe d'uso	III

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	16 DI 102

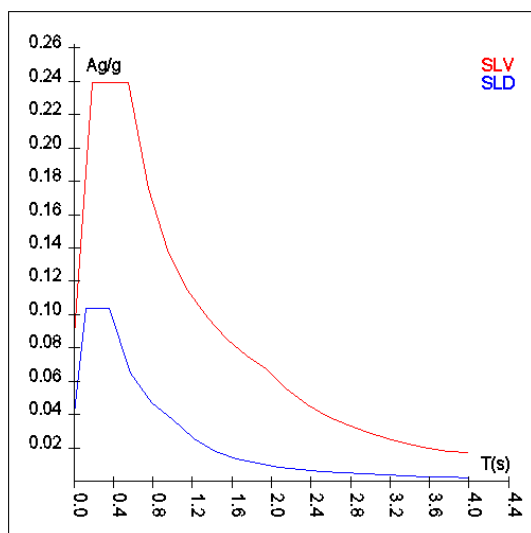
Coefficiente d'uso CU	1.500
Periodo di riferimento VR [anni]	112.500
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite di esercizio - SLO	81.0%
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite di esercizio - SLD	63.0%
Probabilità di superamento PVR allo Stato limite ultimo - SLV	10.0%
Periodo di ritorno TR SLO [anni]	67.7
Periodo di ritorno TR SLD [anni]	113.2
Periodo di ritorno TR SLV [anni]	1067.8
Parametri del sito	
Comune	Bari
Longitudine	16.8823
Latitudine	41.1149
Id reticolo del sito	31686-31908-31909-31687
Valori di riferimento del sito	
Accelerazione orizzontale massima del sito Ag/g - SLO (TR=67.7)	0.0345
Fattore di amplificazione dello spettro Fo - SLO (TR=67.7)	2.4410
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T°C [s] - SLO (TR=67.7)	0.313
Accelerazione orizzontale massima del sito Ag/g - SLD (TR=113.2)	0.0410
Fattore di amplificazione dello spettro Fo - SLD (TR=113.2)	2.5348
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T°C [s] - SLD (TR=113.2)	0.359
Accelerazione orizzontale massima del sito Ag/g - SLV (TR=1067.8)	0.0875
Fattore di amplificazione dello spettro Fo - SLV (TR=1067.8)	2.7358
Periodo di riferimento di inizio del tratto a velocità costante T°C [s] - SLV (TR=1067.8)	0.552
Coefficiente Amplificazione Topografica St	1.000
Categoria terreno	A
Stato limite SLO	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica Ss	1.00
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro TB [s]	0.10
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.31
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	1.74
Stato limite SLV	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica Ss	1.00
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro TB [s]	0.18
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.55
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	1.95
Stato limite SLD	
Coefficiente di amplificazione stratigrafica Ss	1.00
Periodo di inizio del tratto ad accelerazione costante dello spettro TB [s]	0.12
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro TC [s]	0.36
Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro TD [s]	1.00
Fattore di comportamento (SLV)	
Classe duttilità	B
Fattore per spettro elastico	1.000
Fattore di comportamento (SLD)	
q	1.000
Fattore di comportamento (SLO)	
q	1.00

Spettro SLV ed SLD – Componente orizzontale

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
0.00000	0.08745	0.00000	0.04102
0.18407	0.23925	0.11972	0.10398
0.55222	0.23925	0.35916	0.10398
0.75188	0.17572	0.57277	0.06520
0.95153	0.13885	0.78639	0.04749
1.15119	0.11477	1.00000	0.03735

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>17 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	17 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	17 DI 102								

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
1.35084	0.09781	1.21429	0.02533
1.55050	0.08521	1.42857	0.01830
1.75015	0.07549	1.64286	0.01384
1.94981	0.06776	1.85714	0.01083
2.15483	0.05548	2.07143	0.00870
2.35985	0.04626	2.28571	0.00715
2.56487	0.03916	2.50000	0.00598
2.76988	0.03358	2.71429	0.00507
2.97490	0.02911	2.92857	0.00435
3.17992	0.02548	3.14286	0.00378
3.38494	0.02248	3.35714	0.00331
3.58996	0.01999	3.57143	0.00293
3.79498	0.01789	3.78571	0.00261
4.00000	0.01749	4.00000	0.00233



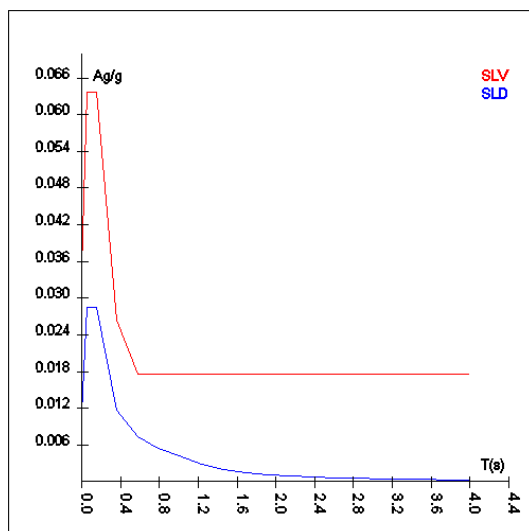
Spettro SLV – SLD sisma orizzontale

Spettro SLV ed SLD – Componente verticale

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
0.00000	0.03491	0.00000	0.01122
0.05000	0.06368	0.05000	0.02843
0.15000	0.06368	0.15000	0.02843
0.36250	0.02635	0.36250	0.01177
0.57500	0.01749	0.57500	0.00742
0.78750	0.01749	0.78750	0.00542
1.00000	0.01749	1.00000	0.00426
1.23077	0.01749	1.23077	0.00282
1.46154	0.01749	1.46154	0.00200
1.69231	0.01749	1.69231	0.00149
1.92308	0.01749	1.92308	0.00115
2.15385	0.01749	2.15385	0.00092
2.38462	0.01749	2.38462	0.00075
2.61538	0.01749	2.61538	0.00062
2.84615	0.01749	2.84615	0.00053
3.07692	0.01749	3.07692	0.00045
3.30769	0.01749	3.30769	0.00039
3.53846	0.01749	3.53846	0.00034

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>18 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	18 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	18 DI 102								

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLD [s]	Sd SLD[a/g]
3.76923	0.01749	3.76923	0.00030
4.00000	0.01749	4.00000	0.00027



Spettro SLV – SLD sisma verticale

Spettro SLV ed SLO – Componente orizzontale

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLO [s]	Sd SLO[a/g]
0.00000	0.08745	0.00000	0.03453
0.18407	0.23925	0.10420	0.08428
0.55222	0.23925	0.31261	0.08428
0.75188	0.17572	0.51625	0.05103
0.95153	0.13885	0.71989	0.03660
1.15119	0.11477	0.92354	0.02853
1.35084	0.09781	1.12718	0.02337
1.55050	0.08521	1.33082	0.01980
1.75015	0.07549	1.53446	0.01717
1.94981	0.06776	1.73810	0.01516
2.15483	0.05548	1.96429	0.01187
2.35985	0.04626	2.19048	0.00954
2.56487	0.03916	2.41667	0.00784
2.76988	0.03358	2.64286	0.00656
2.97490	0.02911	2.86905	0.00556
3.17992	0.02548	3.09524	0.00478
3.38494	0.02248	3.32143	0.00415
3.58996	0.01999	3.54762	0.00364
3.79498	0.01789	3.77381	0.00322
4.00000	0.01749	4.00000	0.00286

APPALTATORE:
**D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
 GENERALI s.r.l.**

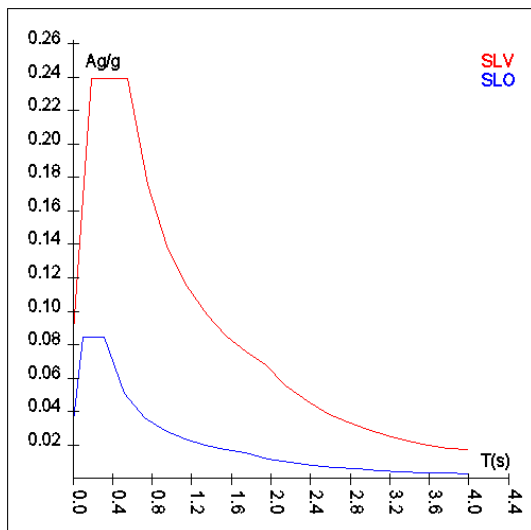
RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:
 Mandataria: Mandante:
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

**TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
 BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE**

PROGETTO ESECUTIVO:
Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	19 DI 102

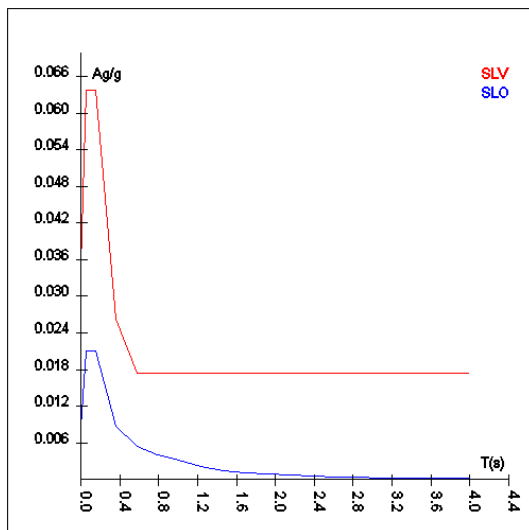


Spettro SLV – SLO sisma orizzontale

Spettro SLV ed SLO – Componente verticale

T SLV [s]	Sd SLV[a/g]	T SLO [s]	Sd SLO[a/g]
0.00000	0.03491	0.00000	0.00866
0.05000	0.06368	0.05000	0.02114
0.15000	0.06368	0.15000	0.02114
0.36250	0.02635	0.36250	0.00875
0.57500	0.01749	0.57500	0.00551
0.78750	0.01749	0.78750	0.00403
1.00000	0.01749	1.00000	0.00317
1.23077	0.01749	1.23077	0.00209
1.46154	0.01749	1.46154	0.00148
1.69231	0.01749	1.69231	0.00111
1.92308	0.01749	1.92308	0.00086
2.15385	0.01749	2.15385	0.00068
2.38462	0.01749	2.38462	0.00056
2.61538	0.01749	2.61538	0.00046
2.84615	0.01749	2.84615	0.00039
3.07692	0.01749	3.07692	0.00033
3.30769	0.01749	3.30769	0.00029
3.53846	0.01749	3.53846	0.00025
3.76923	0.01749	3.76923	0.00022
4.00000	0.01749	4.00000	0.00020

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	20 DI 102



Spettro SLV – SLO sisma verticale

Per tener conto della variabilità spaziale del moto sismico, nonché di eventuali incertezze nella localizzazione delle masse, al centro di massa deve essere attribuita un'eccentricità accidentale rispetto alla sua posizione quale deriva dal calcolo.

In assenza di più accurate determinazioni l'eccentricità accidentale in ogni direzione non può essere considerata inferiore a 0.05 volte la dimensione dell'edificio misurata perpendicolarmente alla direzione di applicazione dell'azione sismica.

Il calcolo delle azioni sismiche è stato eseguito in analisi dinamica modale, considerando il comportamento della struttura in regime elastico lineare. Le masse sono applicate nei nodi del modello. Tali masse sono ottenute considerando le reazioni vincolari di incastro perfetto che si ottengono per effetto dei carichi agenti sulle membrature che collegano i nodi. La risposta massima di una generica caratteristica E, conseguente alla sovrapposizione dei modi, è valutata con la tecnica della combinazione probabilistica definita CQC (Complete Quadratic Combination - Combinazione Quadratica Completa):

$$E = \sqrt{\sum_{i,j=1,n} \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j}$$

con:

$$\rho_{ij} = \frac{8\xi^2 \cdot (1 + \beta_{ij}) \cdot \beta_{ij}^{\frac{3}{2}}}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4\xi^2 \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij}^2)} \quad \beta_{ij} = \frac{\omega_i}{\omega_j}$$

dove:

- n è il numero di modi di vibrazione considerati;
- x è il coefficiente di smorzamento viscoso equivalente espresso in percentuale;
- β_{ij} è il rapporto tra le frequenze di ciascuna coppia i-j di modi di vibrazione.

Le sollecitazioni derivanti da tali azioni sono state calcolate considerando varie posizioni del baricentro come specificato in precedenza e riportato di seguito.

Posizione	% Spostamento direzione X	% Spostamento direzione Y
1	0	-5
2	5	0

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 21 DI 102

Posizione	% Spostamento direzione X	% Spostamento direzione Y
3	0	5
4	-5	0

6.8.1 Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale

Gli effetti delle forze equivalenti dovute all'eccentricità accidentale, vengono portati in conto nella combinazione sismica, sommandoli al contributo delle sollecitazioni che si ottengono a valle dell'analisi dinamica lineare con spettro di risposta.

Come metodo di analisi per determinare gli effetti dell'azione sismica si è scelto di utilizzare l'analisi dinamica lineare o analisi modale.

Come prescritto dalle NT al paragrafo 7.3.3.1, devono essere considerati tutti i modi di vibrare con massa partecipante significativa. E' opportuno a tal riguardo considerare tutti i modi con massa partecipante superiore al 5% e comunque un numero di modi la cui massa partecipante totale sia superiore all'85%. Per la combinazione degli effetti relativi ai singoli modi, deve essere utilizzata una combinazione quadratica completa degli effetti relativi a ciascun modo.

La risposta della struttura viene calcolata separatamente per ciascuna delle tre componenti dell'azione sismica; gli effetti sulla struttura, in termini di sollecitazioni e spostamenti, sono poi combinati applicando le seguenti espressioni:

$$1.00 \cdot E_x + 0.30 \cdot E_y + 0.30 \cdot E_z$$

$$1.00 \cdot E_y + 0.30 \cdot E_x + 0.30 \cdot E_z$$

$$1.00 \cdot E_z + 0.30 \cdot E_x + 0.30 \cdot E_y$$

Si ottiene così:

Combinazione	Pos. Sisma X	Pos. Sisma Y	Fattore partecipazione Sisma X	Fattore partecipazione Sisma Y	Fattore partecipazione Sisma Z
1	1	2	1	0.3	0.3
2	1	2	0.3	1	0.3
3	1	4	1	0.3	0.3
4	1	4	0.3	1	0.3
5	3	2	1	0.3	0.3
6	3	2	0.3	1	0.3
7	3	4	1	0.3	0.3
8	3	4	0.3	1	0.3
9	1	2	0.3	0.3	1
10	1	4	0.3	0.3	1
11	3	2	0.3	0.3	1
12	3	4	0.3	0.3	1

Ogni combinazione genera al massimo otto (8) sotto-combinazioni in base a tutte le combinazioni possibili dei segni di Fattori di partecipazione.

6.9 Combinazioni

Ai fini delle verifiche degli stati limite, si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni

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

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \psi_{02} \cdot \gamma_{Q2} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot \gamma_{Q3} \cdot Q_{k3} \dots$$

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 22 DI 102

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

$$G_1 + G_2 + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} \dots$$

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

$$G_1 + G_2 + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} \dots$$

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

$$G_1 + G_2 + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} \dots$$

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

$$E + G_1 + G_2 + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} \dots$$

dove:

	Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2
Copertura accessibile per sola manutenzione	0.00	0.00	0.00
Neve	0.50	0.20	0.00
Vento	0.60	0.20	0.00
Termica	0.60	0.50	0.00

Mentre per i coefficienti di amplificazione si considera la tabella 2.6.I delle NT Colonna A1:

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

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

Scenario : Scenario SLV SLD

Combinazione n° 1: **Permanenti**

Tipo: **STR+GEO**

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 23 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Carichi termici	0	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 2: CombSLU1 - var.

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 3: CombSLU2 - var.

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 4: CombSLU3 - vento

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1.5	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 5: CombSLU4 - vento

Tipo: STR+GEO

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>24 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	24 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	24 DI 102								

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1.5	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 6: CombSLU5 - neve
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	1.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 7: CombSLU6 - neve
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	1.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 8: CombSLU7 - dinam
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 25 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	1.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.5	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 9: CombSLU8 - dinam

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.5	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 10: CombSLU9 - termici

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 11: CombSLU10 - var.

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 12: CombSLU11 - var

Tipo: STR+GEO

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>26 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	26 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	26 DI 102								

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	1.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 13: CombSLU12 - vento
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1.3	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1.5	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.9	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 14: CombSLU13 - vento
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1.5	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 15: CombSLU14 - neve
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	1.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.5	Si	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 27 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 16: CombSLU15 - neve

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	1.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 17: CombSLU16 - dianm

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.5	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 18: CombSLU17 - dinam

Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.5	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 19: CombSLU18 - termic

Tipo: STR+GEO

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 28 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1.3	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.75	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1.5	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.9	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1.16	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1.16	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 20: SISMAX_SLV_X
 Tipo: Modale STR+GEO
 Spettro: Spettro_SLV_SLD
 Fattore sisma: 1.00
 Angolo ingresso sisma [°]: 0

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	Si	1
Neve	1	No	No	1
QP Solai	1	Si	Si	1
QFissi Solai	1	Si	Si	1
QV Solai	1	No	No	1
Vento +Y	1	No	No	1
Vento -Y	1	No	No	1
Carichi termici	0.6	Si	No	1
Pressione dinamica treno inizio	0.2	Si	No	1
Pressione dinamica treno fine	0.2	Si	No	1

Combinazione n° 21: SISMAY_SLV_Y
 Tipo: Modale STR+GEO
 Spettro: Spettro_SLV_SLD
 Fattore sisma: 1.00
 Angolo ingresso sisma [°]: 90

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	Si	1
Neve	1	No	No	1
QP Solai	1	Si	Si	1
QFissi Solai	1	Si	Si	1
QV Solai	1	No	No	1
Vento +Y	1	No	No	1
Vento -Y	1	No	No	1
Carichi termici	0.6	Si	No	1
Pressione dinamica treno inizio	0.2	Si	No	1
Pressione dinamica treno fine	0.2	Si	No	1

Combinazione n° 22: CombRara1
 Tipo: SLE Rara
 Spettro: n.a.
 Fattore sisma: n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	29 DI 102

Angolo ingresso sisma [°]: n.a.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 23: CombRara2

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 24: CombRara3

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 25: CombRara4

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 30 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Vento -Y	1	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 26: CombRara5

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 27: CombRara6

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.6	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 28: CombRara7

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 29: CombRara8

Tipo: SLE Rara

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	31 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 30: CombRara9
Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 31: CombRara1
Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 32: CombRara2
Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.5	Si	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 32 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 33: CombRara3

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 34: CombRara4

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 35: CombRara5

Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 36: CombRara6

Tipo: SLE Rara

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 C 33 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 37: CombRara7
Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 38: CombRara8
Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	0.5	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 39: CombRara9
Tipo: SLE Rara

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.5	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	Si	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.6	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 34 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	0.8	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.8	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 40: CombFreq1

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 41: CombFreq2

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 42: CombFreq3

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.5	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 43: CombFreq4

Tipo: SLE Freq.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 35 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.5	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 44: CombFreq5
Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.2	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 45: CombFreq6
Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.2	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 46: CombFreq7
Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 36 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 47: CombFreq8

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 48: CombFreq9

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 49: CombFreq1

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 50: CombFreq2

Tipo: SLE Freq.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	37 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 51: CombFreq3
Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	0.5	Si	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 52: CombFreq4
Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	0.5	Si	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 53: CombFreq5
Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.2	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 38 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 54: CombFreq6

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	0.2	Si	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 55: CombFreq7

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 56: CombFreq8

Tipo: SLE Freq.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 57: CombFreq9

Tipo: SLE Freq.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>39 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	39 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	39 DI 102								

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	1	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 58: CombPerm1
Tipo: SLE Q.Perm.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.2	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.2	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 59: CombPerm2
Tipo: SLE Q.Perm.

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno inizio	0.2	Si	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	0.2	Si	n.a.	n.a.

Combinazione n° 60: Eccezionale
Tipo: STR+GEO

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	n.a.	n.a.
Neve	1	No	n.a.	n.a.
QP Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QFissi Solai	1	Si	n.a.	n.a.
QV Solai	1	No	n.a.	n.a.
Vento +Y	1	No	n.a.	n.a.
Vento -Y	1	No	n.a.	n.a.
Carichi termici	1	No	n.a.	n.a.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	40 DI 102

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Pressione dinamica treno inizio	1	No	n.a.	n.a.
Pressione dinamica treno fine	1	No	n.a.	n.a.

Combinazione n° 61: **SISMAX_SLD_X**
 Tipo: Modale SLE
 Spettro: Spettro_SLV_SLD
 Fattore sisma: 1.00
 Angolo ingresso sisma [°]: 0

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	Si	1
Neve	1	No	No	1
QP Solai	1	Si	Si	1
QFissi Solai	1	Si	Si	1
QV Solai	1	No	No	1
Vento +Y	1	No	No	1
Vento -Y	1	No	No	1
Carichi termici	1	No	No	1
Pressione dinamica treno inizio	0.2	Si	No	1
Pressione dinamica treno fine	0.2	Si	No	1

Combinazione n° 62: **SISMAY_SLD_Y**
 Tipo: Modale SLE
 Spettro: Spettro_SLV_SLD
 Fattore sisma: 1.00
 Angolo ingresso sisma [°]: 90

Condizione di carico	Fattore di combinazione	Attiva	Massa	Fattore massa
Peso Proprio	1	Si	Si	1
Neve	1	No	No	1
QP Solai	1	Si	Si	1
QFissi Solai	1	Si	Si	1
QV Solai	1	No	No	1
Vento +Y	1	No	No	1
Vento -Y	1	No	No	1
Carichi termici	1	No	No	1
Pressione dinamica treno inizio	0.2	Si	No	1
Pressione dinamica treno fine	0.2	Si	No	1

Sisma Verticale:

Il sisma verticale è associato ad ognuna delle combinazioni sismiche orizzontali precedenti, ad una combinazione sismica orizzontale di tipo SLV è associata la prima combinazione SLV del sisma verticale, analogamente per per lo stato limite SLD

Tipo	Spettro	F.Sisma	Cond.Carico	Massa	Fattore m.
Mod.+Vert GEO	Spettro_SLV_SLD -Z	1	Peso Proprio	Si	1
			Neve	No	1
			QP Solai	Si	1
			QFissi Solai	Si	1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>41 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	41 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	41 DI 102								

Tipo	Spettro	F.Sisma	Cond.Carico	Massa	Fattore m.
			QV Solai	No	1
			Vento +Y	No	1
			Vento -Y	No	1
			Carichi termici	No	1
			Pressione dinamica treno inizio	No	1
			Pressione dinamica treno fine	No	1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 42 DI 102

7. INDICAZIONI SUL SOFTWARE UTILIZZATO

Autori:	dott. ing. Dario PICA prof. ing. Paolo BISEGNA dott. ing. Donato Sista
Produzione e distribuzione	SOFT.LAB srl via Borgo II - 82030 PONTE (BN) tel. ++39 (824) 874392 fax ++39 (824) 874431 internet: http://www.soft.lab.it e.mail: info@soft.lab.it
Sigla:	IperSpaceBIM 4.0.1
Licenza n.	Concesso in licenza a GROMA SRLS GROMA SRLS codice utente C0093905

Il modello di calcolo assunto è di tipo spaziale e l'analisi condotta è una Analisi Elastica Lineare.

Il modello di calcolo è definito dalla posizione dei nodi collegati da elementi di tipo Beam o elementi di tipo shell, a comportamento sia flessionale che membranale; l'elemento finito shell utilizzato è anche in grado di esprimere una rigidità rotazionale in direzione ortogonale al suo piano.

L'analisi sismica utilizzata è l'analisi modale con Combinazione Quadratica Completa degli effetti del sisma. Il modello è stato analizzato sia per le combinazioni dei carichi verticali sia per le combinazioni di carico verticale e sisma. Un particolare chiarimento richiede la definizione delle masse nell'analisi sismica.

Pur avendo considerato il modello con impalcati rigidi non si rende necessario calcolare il modello con la metodologia del MASTER-SLAVE, in quanto gli impalcati rigidi sono stati modellati con elementi di tipo shell a comportamento membranale in corrispondenza dei campi di solaio. Per ottenere tale modellazione il programma inserisce in automatico elementi di tipo shell a comportamento membranale in corrispondenza del campo di solaio intercluso tra una maglia di travi; la loro rigidità membranale è sufficientemente alta da rendere il campo di solaio rigido nel proprio piano, ma tale da non condizionare in modo errato la matrice di rigidità della struttura.

Qualora una maglia di travi non sia collegata da solai, lo shell non viene inserito rendendo tale campo libero di deformarsi con il solo vincolo dato dalle travi; la rigidità flessionale delle travi è trascurabile rispetto a quella degli elementi che contornano il campo, per cui lo shell impone un vincolo orizzontale solo nel piano dell'impalcato tra i nodi collegati; pertanto, non è necessario definire preventivamente il centro di massa e momento d'inerzia delle masse poiché le masse sono trasferite direttamente nei nodi del modello (modello Lumped Mass) dal codice di calcolo.

Il metodo per calcolare le masse nei nodi può essere quello per aree di influenza, ma questo richiederebbe l'intervento diretto dell'operatore; il codice di calcolo utilizza una metodologia leggermente più raffinata per tener conto del fatto che su un elemento il carico portato non è uniforme. Il codice di calcolo, infatti, considera i carichi presenti sull'asta, che sono stati indicati come quelli che contribuiscono alla formazione della massa (tipicamente $G + y2Q$) e calcola le reazioni di incastro perfetto verticali; tali reazioni divise per l'accelerazione di gravità g forniscono il contributo dell'elemento alla determinazione della massa del nodo e, sommando i contributi di tutti gli elementi che convergono nel nodo, si ottiene la massa complessiva.

Per gli elementi shell invece si utilizza il metodo delle aree di influenza: in ognuno dei 3 oppure 4 nodi che definiscono lo shell si assegna $1/3$ oppure $1/4$ del peso dell'elemento shell e $1/3$ oppure $1/4$ dell'eventuale carico variabile ridotto; sommando i contributi di tutti gli shell che convergono nel nodo si ottiene la massa da assegnare a quest'ultimo.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	43 DI 102

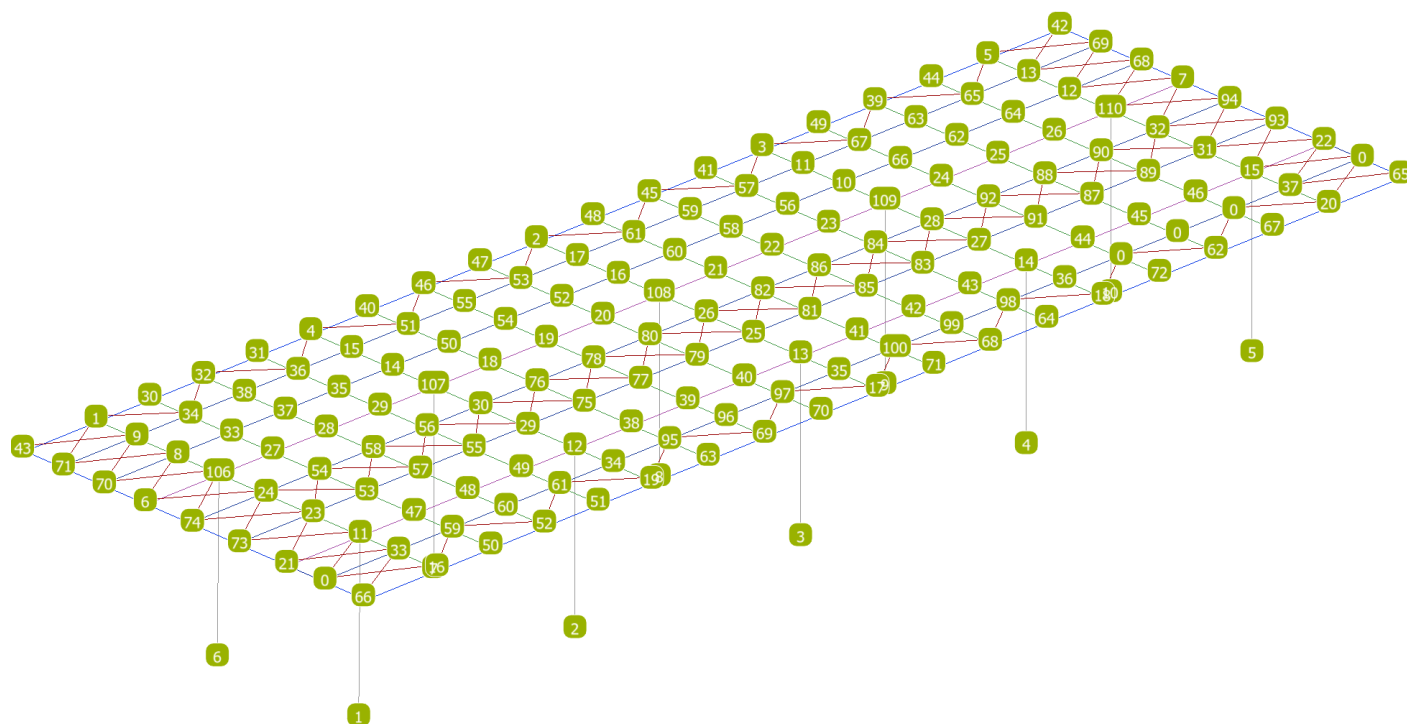
8. SCHEMA DI CALCOLO E CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI

8.1 Modellazione FEM

La modellazione della struttura oggetto di analisi è stata eseguita con il programma di calcolo agli elementi finiti Iperspace BIM 4. È stato realizzato un modello di calcolo tridimensionale. Ad ogni elemento è stato associato uno specifico criterio di verifica (riportato nei paragrafi successivi). Nel tabulato di calcolo si riportano i carichi ed i vincoli per ogni elemento con le relative verifiche.

Di seguito si riportano una vista del modello analizzato.

Figura 1 – Modello FEM con numerazione nodi



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

PROGETTO ESECUTIVO:

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	44 DI 102

Figura 2 - Travi principali HE260B

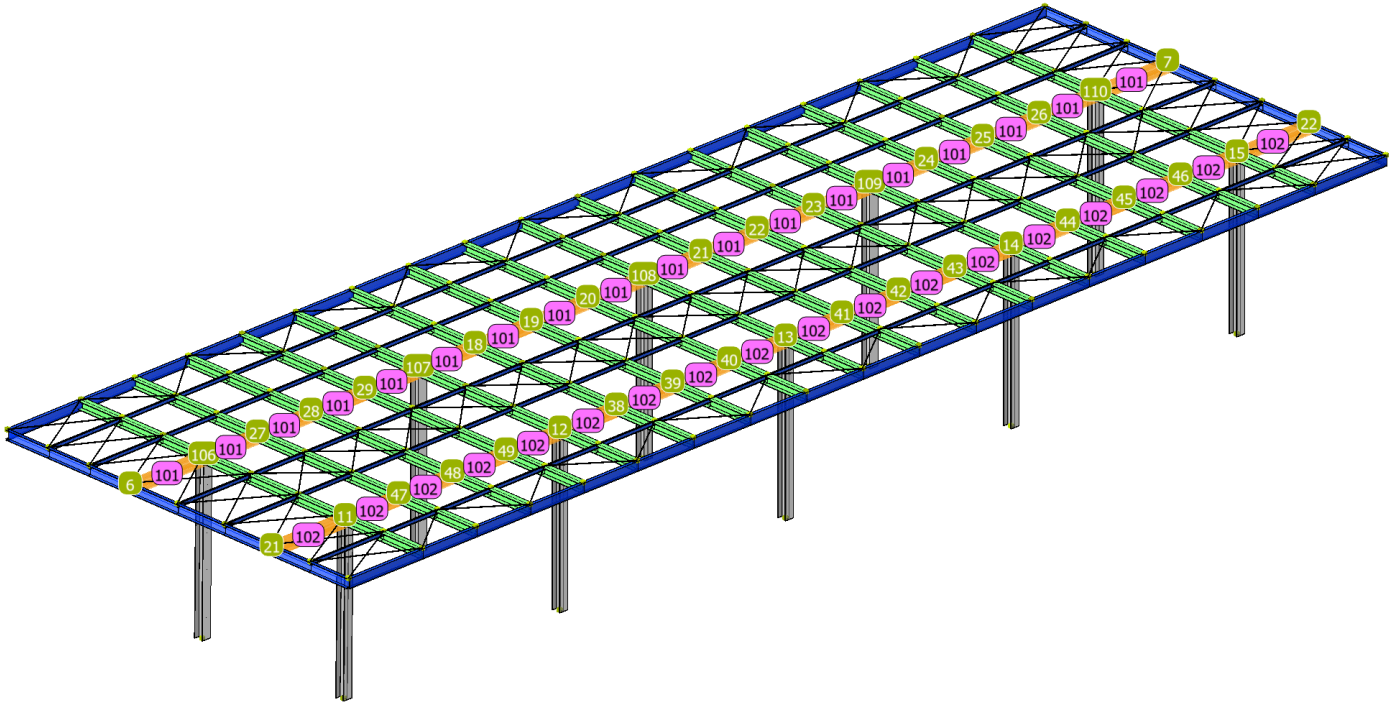
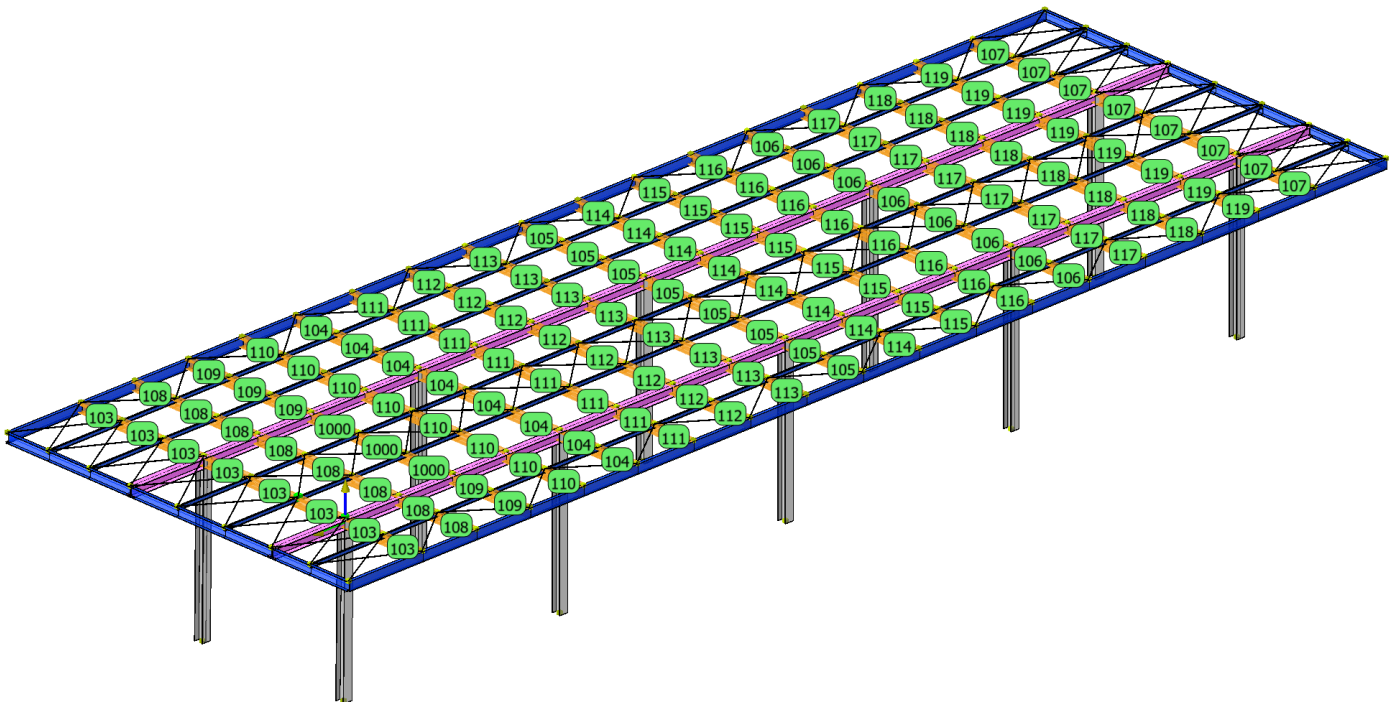


Figura 3 - Travi secondarie HE220B



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	45 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

Figura 4 - Travi di coronamento UPN260

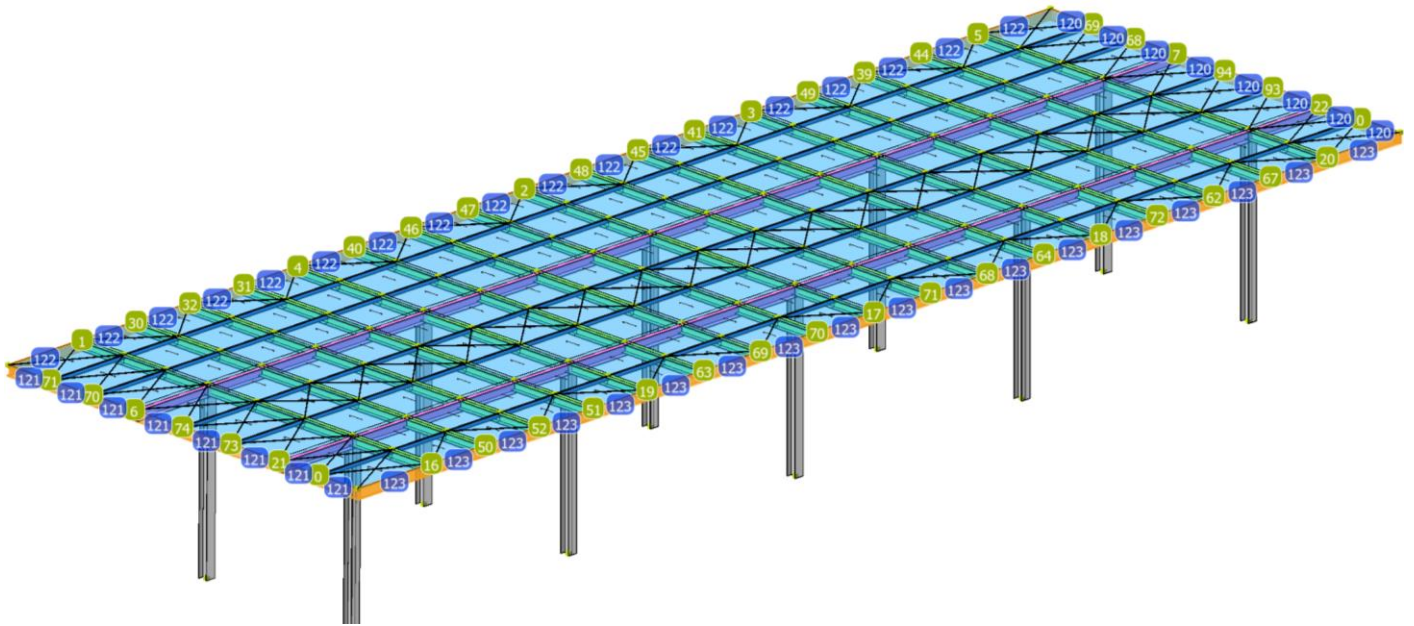
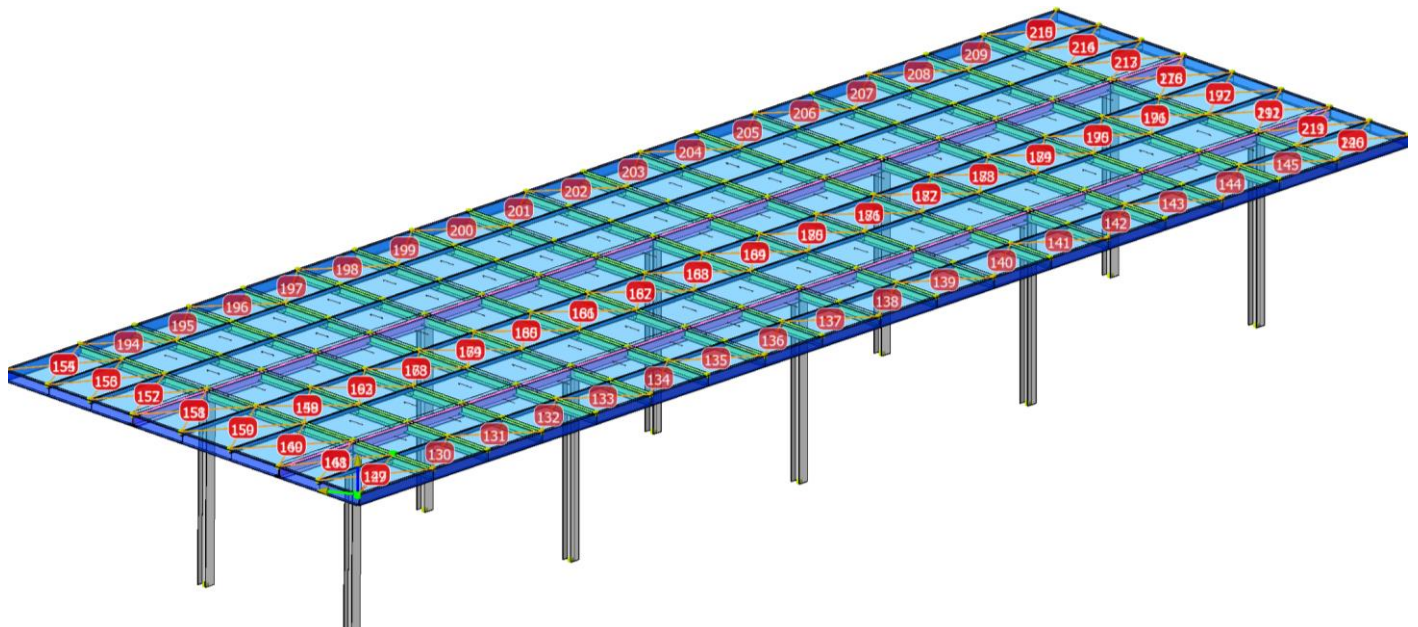
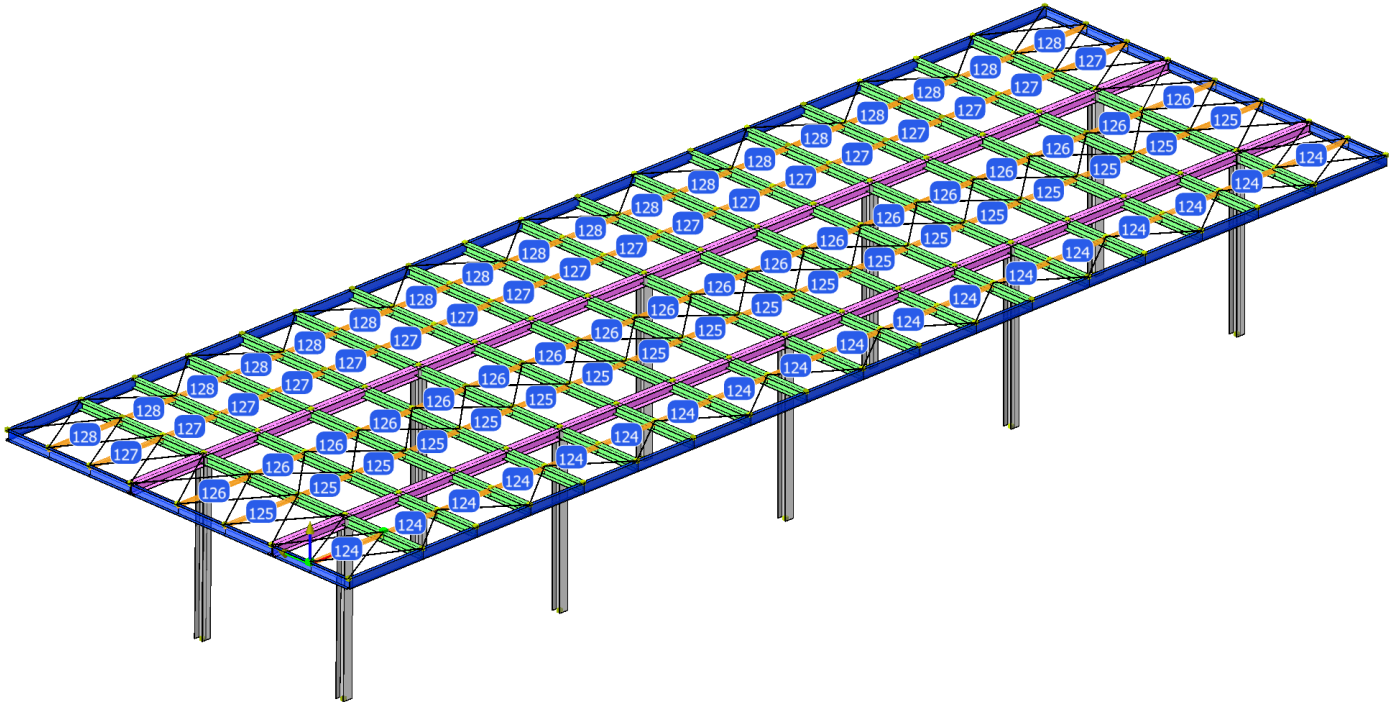


Figura 5 - Tiranti sezione circolare D20



APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	46 DI 102

Figura 6 - Travi secondarie IPE100



8.2 Modi di vibrare, masse modali e coefficienti di partecipazione modale

Scenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**

Posizione masse 1

Numero di Frequenze 5

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
	s			kgm*g			
1	0.4120	-68.842	0.010	46476	0	99.55	0.00
2	0.2883	-0.481	-62.766	2	38634	0.00	82.75
3	0.2858	1.117	-26.601	12	6939	0.03	14.86
4	0.1637	0.033	-3.243	0	103	0.00	0.22
5	0.1544	-0.259	4.369	1	187	0.00	0.40
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				46491	45863		
Masse strutturali libere [kgm*g]				46688	46688		
Percentuale				99.58	98.23	99.58	98.23

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali
				kgm*g		
1	0.4120		-32.510	10365		0.22
2	0.2883		-273.068	731243		15.36
3	0.2858		635.281	3957783		83.11
4	0.1637		2.447	59		0.00

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>47 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	47 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	47 DI 102								

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
5	0.1544	49.053	23596	0.50

Posizione masse 2

Numero di Frequenze 5

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
		s		kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1	0.4149	68.581	-1.442	46125	20	98.79	0.04
2	0.3107	-4.576	-52.044	205	26562	0.44	56.89
3	0.2653	-3.285	43.327	106	18410	0.23	39.43
4	0.1926	-0.682	-5.859	5	337	0.01	0.72
5	0.1891	-1.152	5.346	13	280	0.03	0.60
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				46453	45609		
Masse strutturali libere [kgm*g]				46688	46688		
Percentuale				99.50	97.69	99.50	97.69

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1	0.4149	-50.677	25185	0.53
2	0.3107	-521.773	2669828	55.92
3	0.2653	-434.972	1855421	38.86
4	0.1926	-108.966	116439	2.44
5	0.1891	-12.206	1461	0.03

Posizione masse 3

Numero di Frequenze 5

N	T	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
		s		kgm*g			
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1	0.4202	-68.160	0.069	45560	0	97.58	0.00
2	0.2901	-2.026	-65.517	40	42095	0.09	90.16
3	0.2858	8.748	-14.744	751	2132	1.61	4.57
4	0.2002	0.027	-7.944	0	619	0.00	1.33
5	0.1973	0.167	4.463	0	195	0.00	0.42
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				46351	45041		
Masse strutturali libere [kgm*g]				46688	46688		
Percentuale				99.28	96.47	99.28	96.47

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1	0.4202	122.886	148090	3.11
2	0.2901	-149.731	219859	4.62
3	0.2858	652.068	4169721	87.62
4	0.2002	-13.192	1707	0.04
5	0.1973	102.104	102237	2.15

Posizione masse 4

Numero di Frequenze 5

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>48 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	48 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	48 DI 102								

N	T s	Coeff. Partecipazione		Masse Modali		Percentuali	
		Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°	Dir=0°	Dir=90°
1	0.4148	68.590	1.347	46136	18	98.82	0.04
2	0.3086	4.497	-52.183	198	26704	0.42	57.20
3	0.2668	3.344	43.196	110	18298	0.23	39.19
4	0.1922	1.033	-2.644	10	69	0.02	0.15
5	0.1864	0.498	7.694	2	580	0.01	1.24
Somma delle Masse Modali [kgm*g]				46457	45669		
Masse strutturali libere [kgm*g]				46688	46688		
Percentuale				99.51	97.82	99.51	97.82

Masse e coefficienti di partecipazione rotazionali:

N	T(s)	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
			kgm*g	
1	0.4148	-49.972	24490	0.52
2	0.3086	514.812	2599066	54.76
3	0.2668	440.282	1901005	40.05
4	0.1922	96.487	91297	1.92
5	0.1864	-41.215	16658	0.35

Sisma Verticale

Numero di Frequenze calcolate =80, filtrate=31

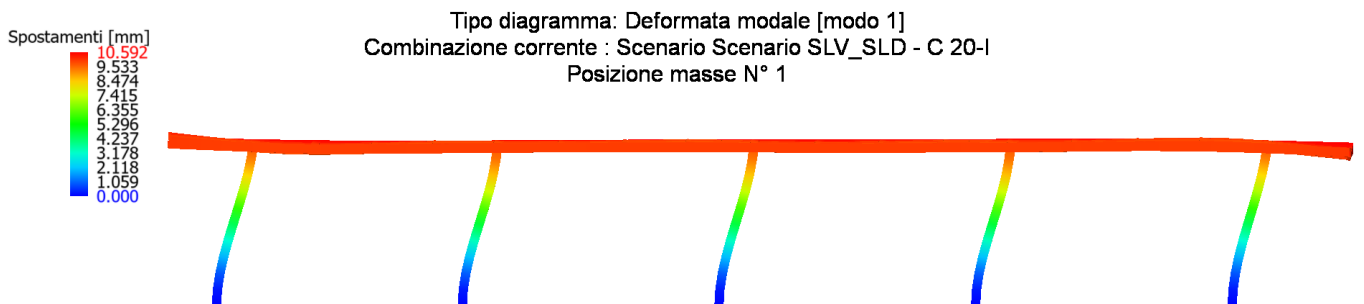
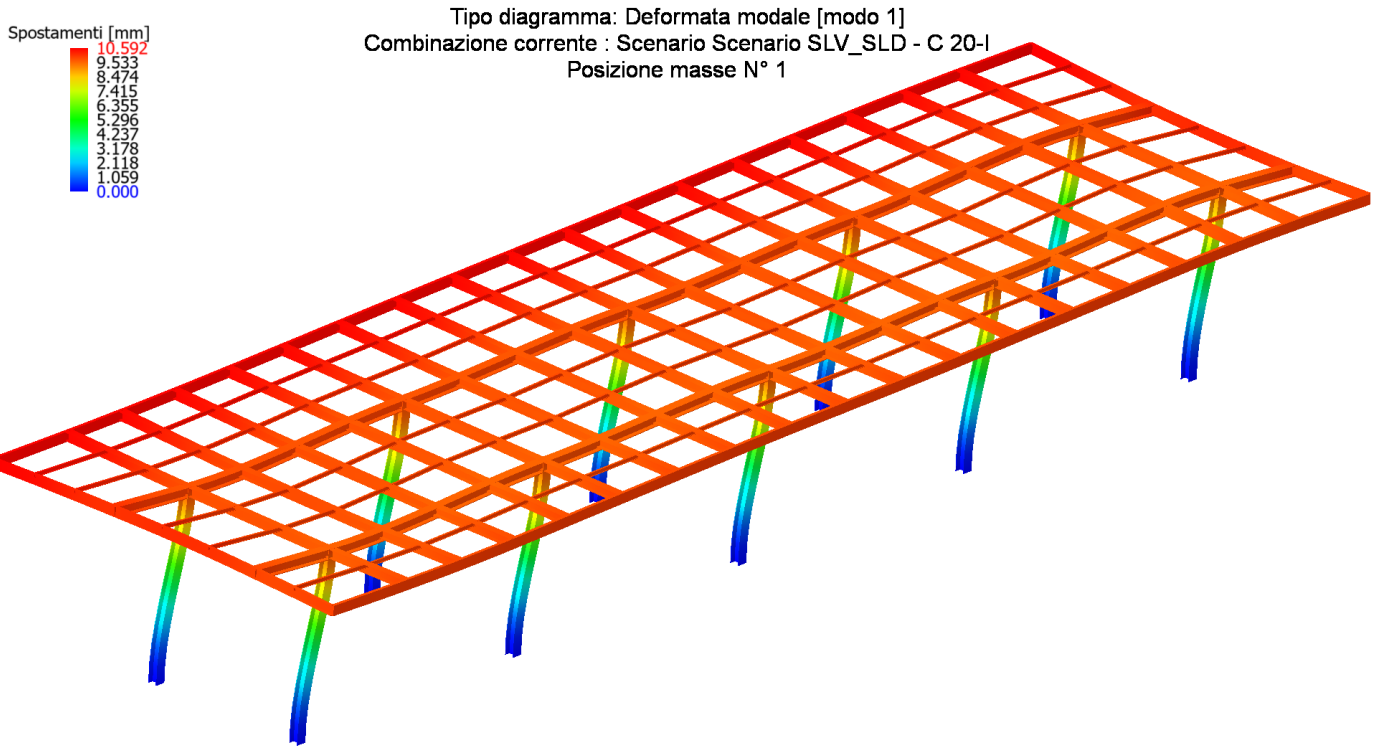
N	T s	Coeff. Partecipazione	Masse Modali		Percentuali
			SVert.	SVert.	
1(1)	0.1807	24.814	6038	12.93	
2(2)	0.1781	9.358	859	1.84	
3(3)	0.1733	-15.154	2252	4.82	
4(5)	0.1565	3.937	152	0.33	
5(7)	0.1213	-4.008	158	0.34	
6(8)	0.1156	5.336	279	0.60	
7(10)	0.0994	-2.692	71	0.15	
8(11)	0.0972	-13.946	1907	4.09	
9(12)	0.0927	-5.915	343	0.73	
10(13)	0.0915	14.146	1962	4.20	
11(14)	0.0907	-4.287	180	0.39	
12(15)	0.0902	-3.846	145	0.31	
13(17)	0.0766	-11.868	1381	2.96	
14(18)	0.0685	3.699	134	0.29	
15(19)	0.0666	-13.401	1761	3.77	
16(20)	0.0637	-41.342	16761	35.90	
17(36)	0.0371	-2.613	67	0.14	
18(42)	0.0334	-2.897	82	0.18	
19(43)	0.0332	3.426	115	0.25	
20(46)	0.0297	9.273	843	1.81	
21(51)	0.0272	10.146	1010	2.16	
22(52)	0.0269	-5.420	288	0.62	
23(54)	0.0262	2.223	48	0.10	
24(55)	0.0260	-2.350	54	0.12	
25(58)	0.0255	-5.991	352	0.75	
26(62)	0.0234	6.084	363	0.78	
27(63)	0.0232	3.431	115	0.25	
28(64)	0.0230	10.050	991	2.12	

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>49 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	49 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	49 DI 102								

N	T	Coeff. Partecipazione	Masse Modali	Percentuali
29(69)	0.0203	-11.441	1284	2.75
30(70)	0.0201	-3.956	153	0.33
31(71)	0.0200	-4.459	195	0.42
Somma delle Masse Modali [kgm*g]			40346	
Masse strutturali libere [kgm*g]			46688	
Percentuale			86.42	86.42

Di seguito si riportano le deformati della struttura per i tre modi di vibrare significativi:

Modo di vibrare 1 – Sisma direzione X – Posizione masse 1



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

Mandataria: Mandante:

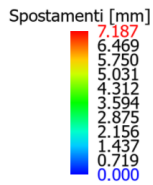
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

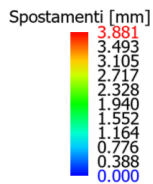
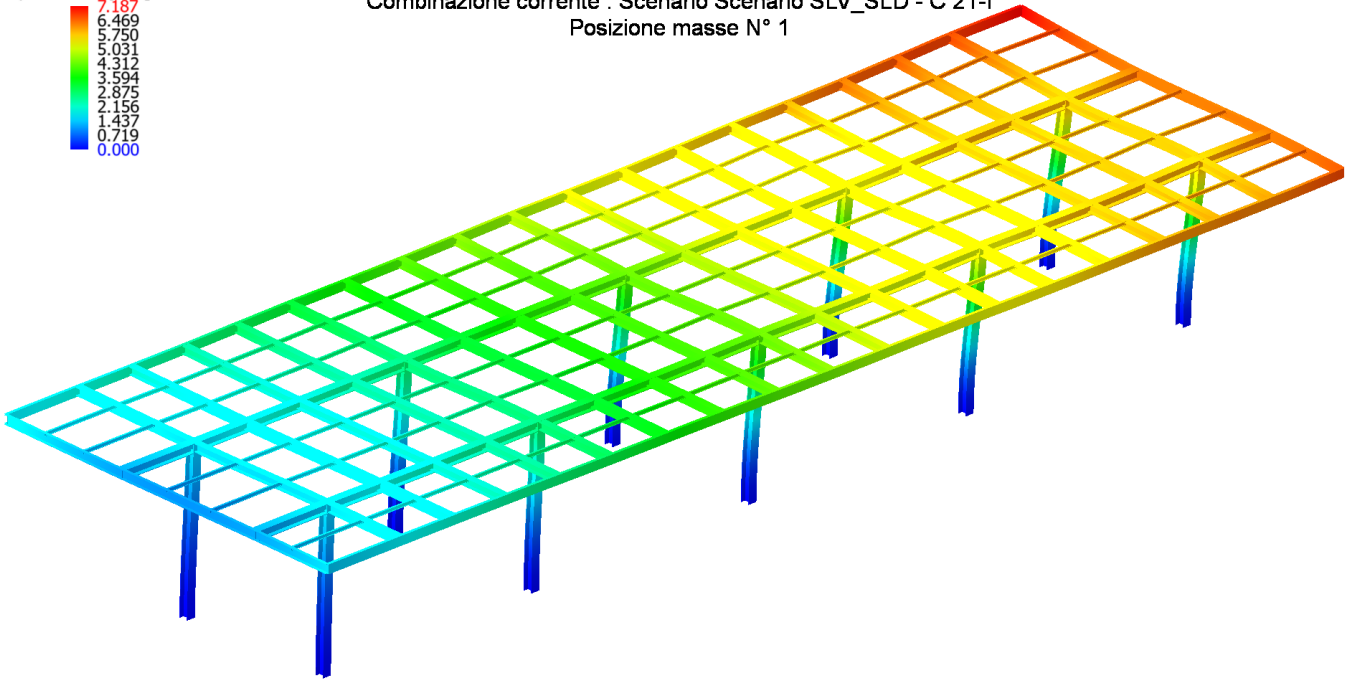
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	50 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

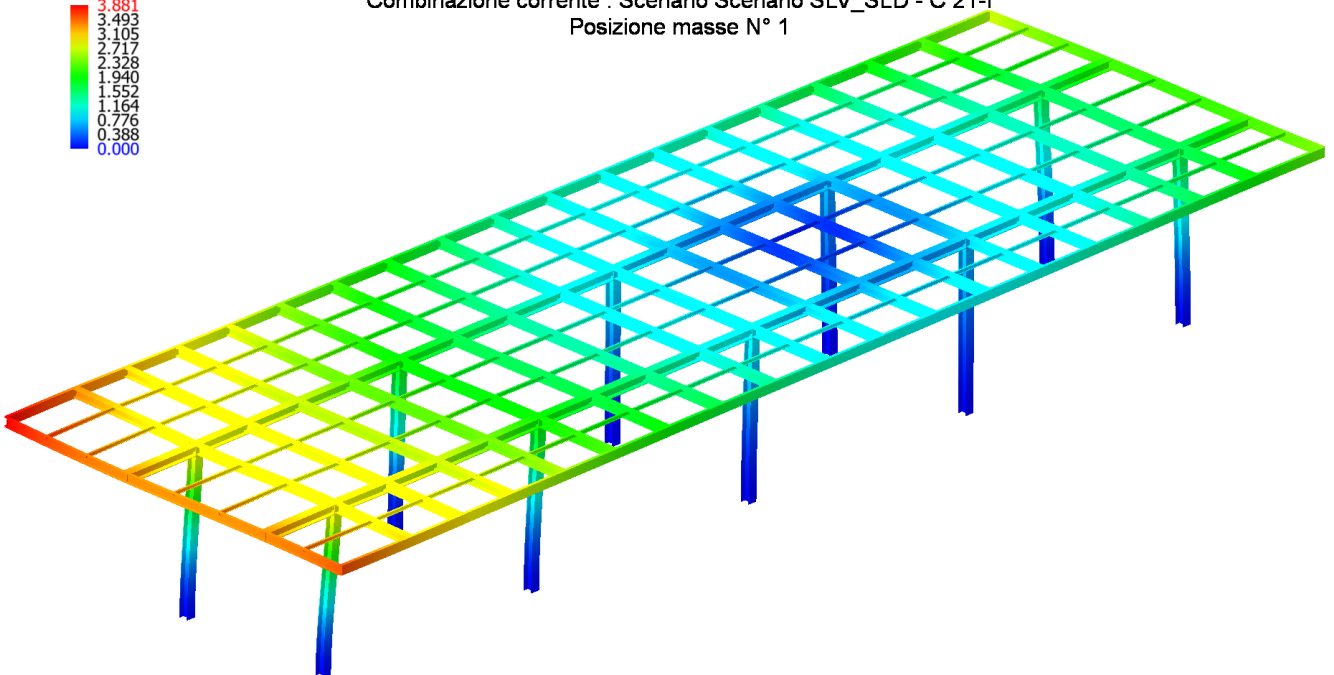
Modo di vibrare 2 e 3 – Sisma direzione Y – Posizione masse 1



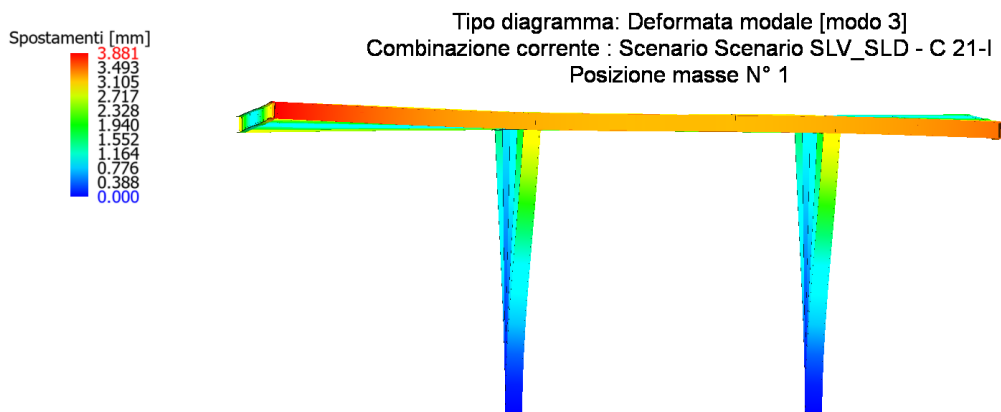
Tipo diagramma: Deformata modale [modo 2]
Combinazione corrente : Scenario Scenario SLV_SLD - C 21-I
Posizione masse N° 1



Tipo diagramma: Deformata modale [modo 3]
Combinazione corrente : Scenario Scenario SLV_SLD - C 21-I
Posizione masse N° 1



APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	51 DI 102



8.3 Criteri di verifica

Le verifiche di sicurezza sono state effettuate sulla base dei criteri definiti nelle vigenti norme tecniche - DM 14.1.2008 -, tenendo inoltre conto delle integrazioni riportate nel "Manuale di progettazione delle opere civili" - RFI DTC SI MA IFS 001 A.

Le verifiche di resistenza degli elementi sono condotte considerando le sollecitazioni di calcolo ed imponendo che le resistenze siano superiori alle azioni. Gli elementi sono verificati e/o progettati applicando la gerarchia delle resistenze, in particolare la gerarchia flessione-taglio per la verifica/progetto dell'elemento e la gerarchia pilastro-trave per la determinazione delle resistenze del pilastro.

I criteri di verifica sono una raccolta di parametri usati in fase di verifica secondo le esigenze strutturali; ognuno di essi contiene i dati per tutti gli elementi; è sottinteso che nella verifica di un elemento (es. trave) non sono presi in considerazione i dati relativi agli altri elementi (ad es. se si verifica una trave non sono presi in considerazione i dati relativi a pilastri e shell, così come se si esegue una verifica agli SLU non sono presi in considerazione i dati relativi agli SLE). Ogni criterio di verifica è identificato da un nome a scelta dell'operatore, per cui nei tabulati di verifica il nome del criterio ne identifica i parametri usati.

Riguardo alle verifiche agli SLU le resistenze sono determinate in base a quanto specificato dalla norma attraverso il modello plastico-incrudente o elastico-perfettamente plastico. La verifica consiste nel controllare che, assegnate le sollecitazioni, le deformazioni massime nel calcestruzzo e nell'acciaio siano inferiori a quelle ultime; ciò equivale ad affermare che nello spazio tridimensionale N , M_y , M_z il punto rappresentativo delle sollecitazioni è interno al dominio di resistenza della sezione.

Le verifiche agli SLE riguardano le verifiche di:

- deformabilità degli impalcati con $\delta \leq 0.0050 \cdot h$ (verifica SLD);
- deformabilità degli impalcati con $\delta \leq 2/3 \cdot 0.0050 \cdot h$ (verifica SLO);
- fessurazione;
- tensioni in esercizio.

Di seguito, per ogni tipologia di elemento modellato si riportano i criteri di verifica ed i coefficienti imposti.

Acciaio Flessione		
Verifiche		
Tipo di acciaio		S275
σ amm (T<40mm)	kg/cmq	1800
σ amm (T>40mm)	kg/cmq	1700

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	52 DI 102

Fy (T<40mm)	kg/cmq	2750
Fy (T>40mm)	kg/cmq	2550
Ft (T<40mm)	kg/cmq	4300
Ft (T>40mm)	kg/cmq	4100
Piano di verifica		ξ
Tipo di instabilità		Nessuna
λ Max		250
Coefficiente di sicurezza γs		1.5
Coefficiente di adattamento plastico Ψx		1
Coefficiente di adattamento plastico Ψy		1
Costante di ingobbamento Jw		1
Usa β		No
Escludi momento flettente trasversale Mz		No
Verifica come pendolo		No
Carichi estradossati		Si
Verifiche N.T. SLU		
Coefficiente di sicurezza γM		1.05
Usa CNR 10011		No
Stampe		
Combinazioni di verifica		Più gravosa
Verifiche N.T. SLE		
Verifica degli spostamenti verticali		Si
Monta iniziale della trave δc	cm	0.0
Limite spostamento nello stato finale	mm	L/250.00
Limite spostamento nello stato finale (mensola)	mm	L/125.00
Limite spostamento dovuto ai soli carichi variabili	mm	L/300.00
Limite spostamento dovuto ai soli carichi variabili (mensola)	mm	L/150.00

Acciaio_Tirante		
Verifiche		
Tipo di acciaio		S275
σ amm (T<40mm)	kg/cmq	1800
σ amm (T>40mm)	kg/cmq	1700
Fy (T<40mm)	kg/cmq	2750
Fy (T>40mm)	kg/cmq	2550
Ft (T<40mm)	kg/cmq	4300
Ft (T>40mm)	kg/cmq	4100
Piano di verifica		altro
Tipo di instabilità		Nessuna
λ Max		200
Coefficiente di sicurezza γs		1.5
Coefficiente di adattamento plastico Ψx		1
Coefficiente di adattamento plastico Ψy		1
Costante di ingobbamento Jw		1
Usa β		No
Escludi momento flettente trasversale Mz		No
Verifica come pendolo		Si
Carichi estradossati		No
Verifiche N.T. SLU		

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	53 DI 102

Coefficiente di sicurezza γ_M		1.05
Usa CNR 10011		No
Stampe		
Combinazioni di verifica		Più gravosa

Acciaio_PressSverg		
Verifiche		
Tipo di acciaio		S275
σ_{amm} (T<40mm)	kg/cmq	1800
σ_{amm} (T>40mm)	kg/cmq	1700
F_y (T<40mm)	kg/cmq	2750
F_y (T>40mm)	kg/cmq	2550
F_t (T<40mm)	kg/cmq	4300
F_t (T>40mm)	kg/cmq	4100
Piano di verifica		η
Tipo di instabilità		Pressoflessione con svergolamento
λ_{Max}		200
Coefficiente di sicurezza γ_s		1.5
Coefficiente di adattamento plastico Ψ_x		1
Coefficiente di adattamento plastico Ψ_y		1
Costante di ingobbamento J_w		1
Usa β		No
Escludi momento flettente trasversale M_z		No
Verifica come pendolo		No
Carichi estradossati		No
Verifiche N.T. SLU		
Coefficiente di sicurezza γ_M		1.05
Usa CNR 10011		No
Stampe		
Combinazioni di verifica		Più gravosa

Acciaio_Pressflessione		
Verifiche		
Tipo di acciaio		S275
σ_{amm} (T<40mm)	kg/cmq	1800
σ_{amm} (T>40mm)	kg/cmq	1700
F_y (T<40mm)	kg/cmq	2750
F_y (T>40mm)	kg/cmq	2550
F_t (T<40mm)	kg/cmq	4300
F_t (T>40mm)	kg/cmq	4100
Piano di verifica		η
Tipo di instabilità		Pressoflessione senza svergolamento
λ_{Max}		200
Coefficiente di sicurezza γ_s		1.5
Coefficiente di adattamento plastico Ψ_x		1
Coefficiente di adattamento plastico Ψ_y		1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	54 DI 102

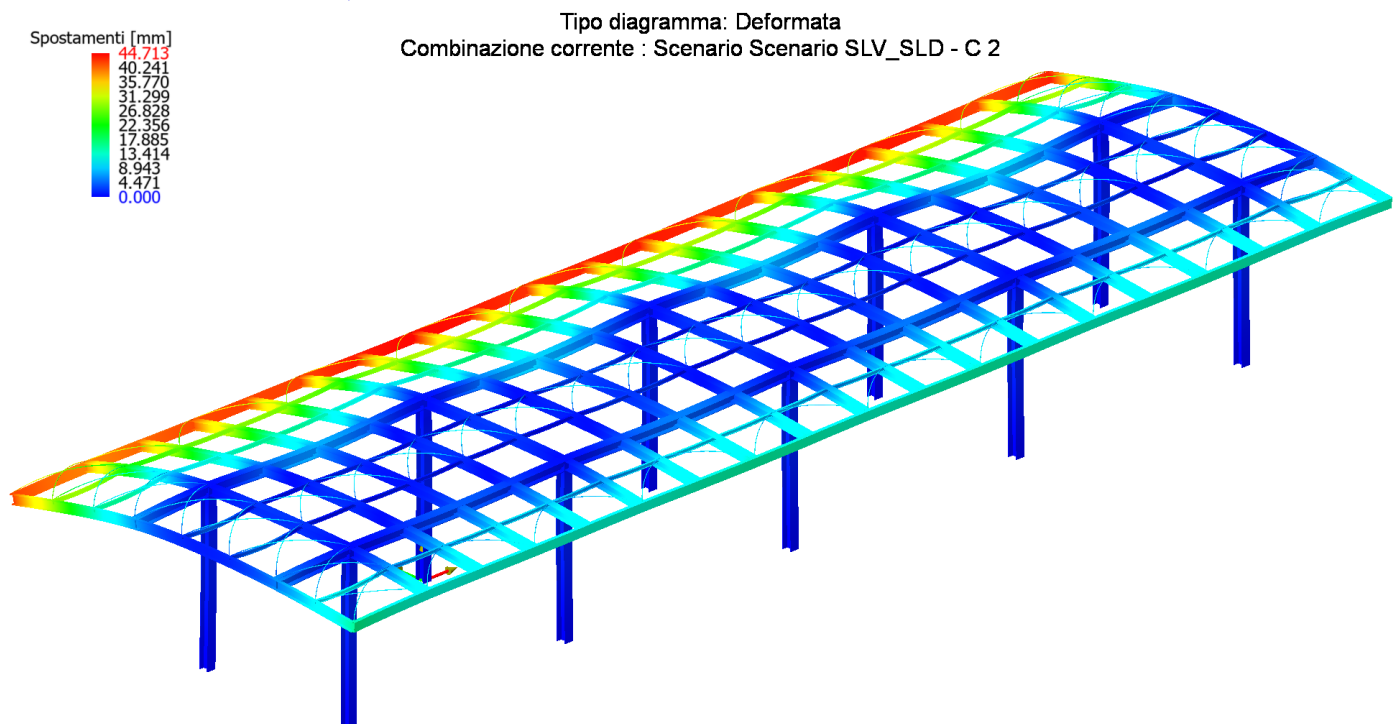
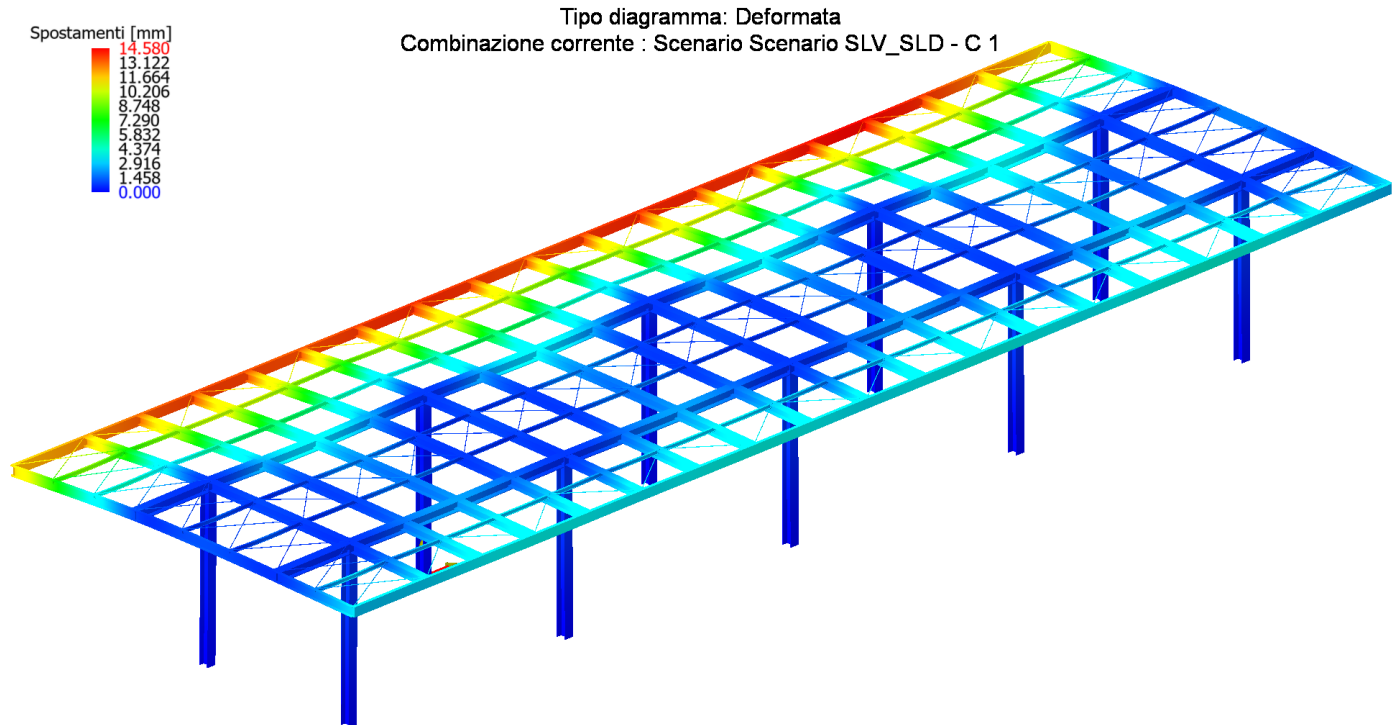
Costante di ingobbamento J_w		1
Usa β		No
Escludi momento flettente trasversale M_z		No
Verifica come pendolo		No
Carichi estradossati		Si
Verifiche N.T. SLU		
Coefficiente di sicurezza γ_M		1.05
Usa CNR 10011		No
Stampe		
Combinazioni di verifica		Più gravosa
Verifiche N.T. SLE		
Verifica degli spostamenti verticali		Si
Monta iniziale della trave δ_c	cm	0.0
Limite spostamento nello stato finale	mm	L/250.00
Limite spostamento nello stato finale (mensola)	mm	L/125.00
Limite spostamento dovuto ai soli carichi variabili	mm	L/300.00
Limite spostamento dovuto ai soli carichi variabili (mensola)	mm	L/150.00

Acciaio FlessTors		
Verifiche		
Tipo di acciaio		S275
σ_{amm} (T<40mm)	kg/cmq	1800
σ_{amm} (T>40mm)	kg/cmq	1700
F_y (T<40mm)	kg/cmq	2750
F_y (T>40mm)	kg/cmq	2550
F_t (T<40mm)	kg/cmq	4300
F_t (T>40mm)	kg/cmq	4100
Piano di verifica		η
Tipo di instabilità		Flessotorsione
λ_{Max}		200
Coefficiente di sicurezza γ_s		1.5
Coefficiente di adattamento plastico Ψ_x		1
Coefficiente di adattamento plastico Ψ_y		1
Costante di ingobbamento J_w		1
Usa β		No
Escludi momento flettente trasversale M_z		No
Verifica come pendolo		No
Carichi estradossati		Si
Verifiche N.T. SLU		
Coefficiente di sicurezza γ_M		1.05
Usa CNR 10011		No
Stampe		
Combinazioni di verifica		Più gravosa
Verifiche N.T. SLE		
Verifica degli spostamenti verticali		Si
Monta iniziale della trave δ_c	cm	0.0
Limite spostamento nello stato finale	mm	L/250.00
Limite spostamento nello stato finale (mensola)	mm	L/125.00
Limite spostamento dovuto ai soli carichi variabili	mm	L/300.00
Limite spostamento dovuto ai soli carichi variabili (mensola)	mm	L/150.00

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	55 DI 102

8.4 Deformazione e diagrammi delle sollecitazioni

Di seguito si riportano i risultati grafici delle deformazioni per alcune delle combinazioni e l'involuppo delle sollecitazioni degli elementi in acciaio.



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

Mandataria: Mandante:

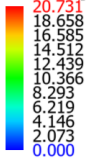
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

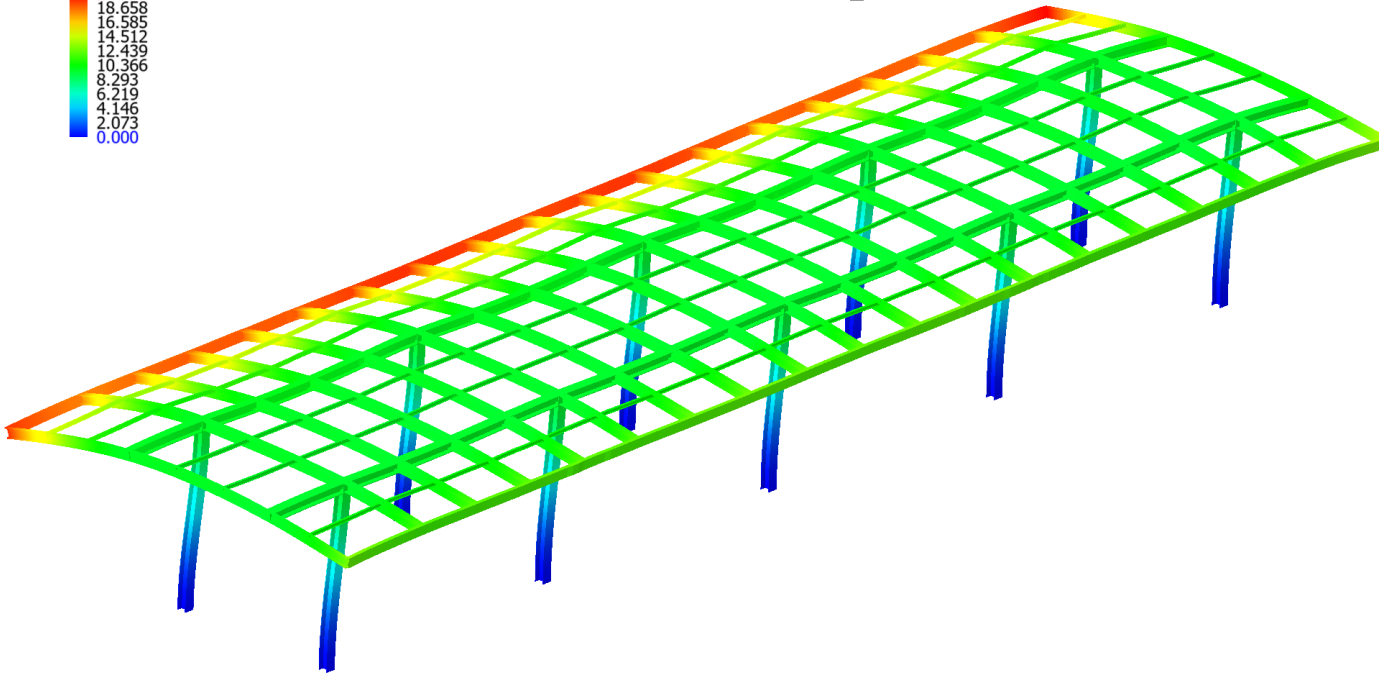
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	56 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

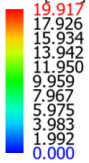
Spostamenti [mm]



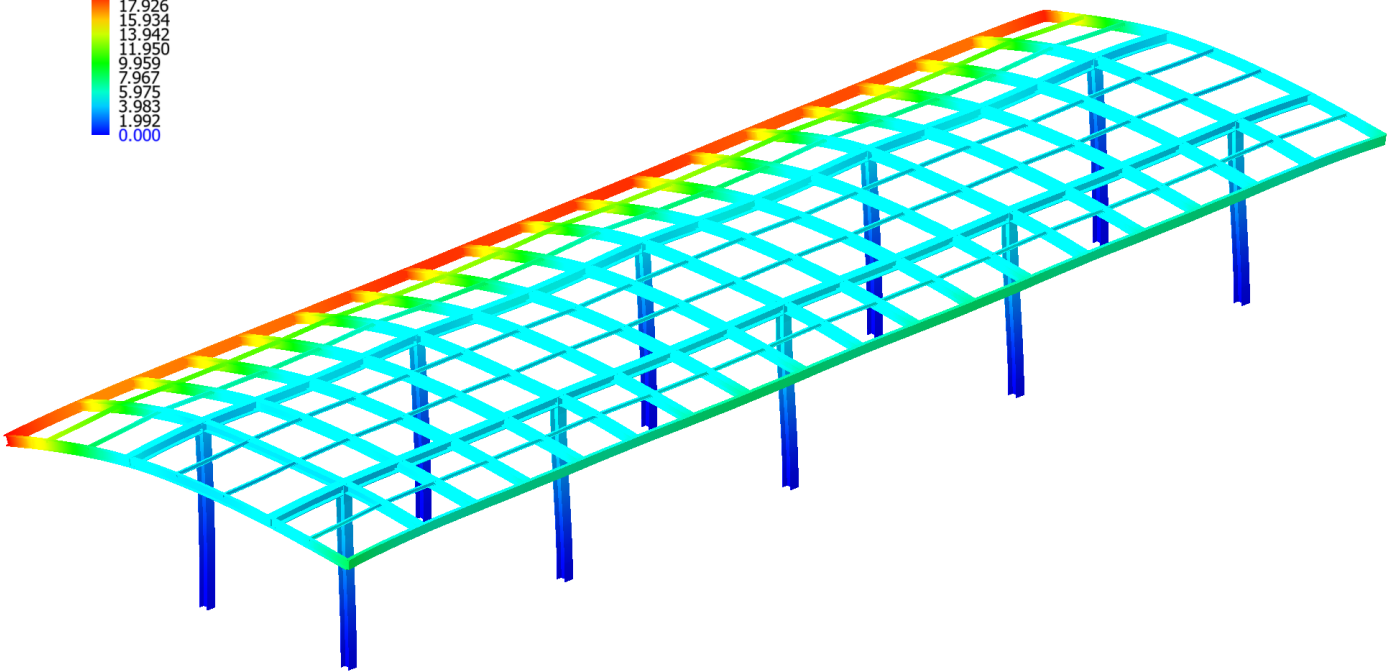
Tipo diagramma: Deformata
Combinazione corrente : Scenario Scenario SLV_SLD - C 20-I



Spostamenti [mm]



Tipo diagramma: Deformata
Combinazione corrente : Scenario Scenario SLV_SLD - C 21-I



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

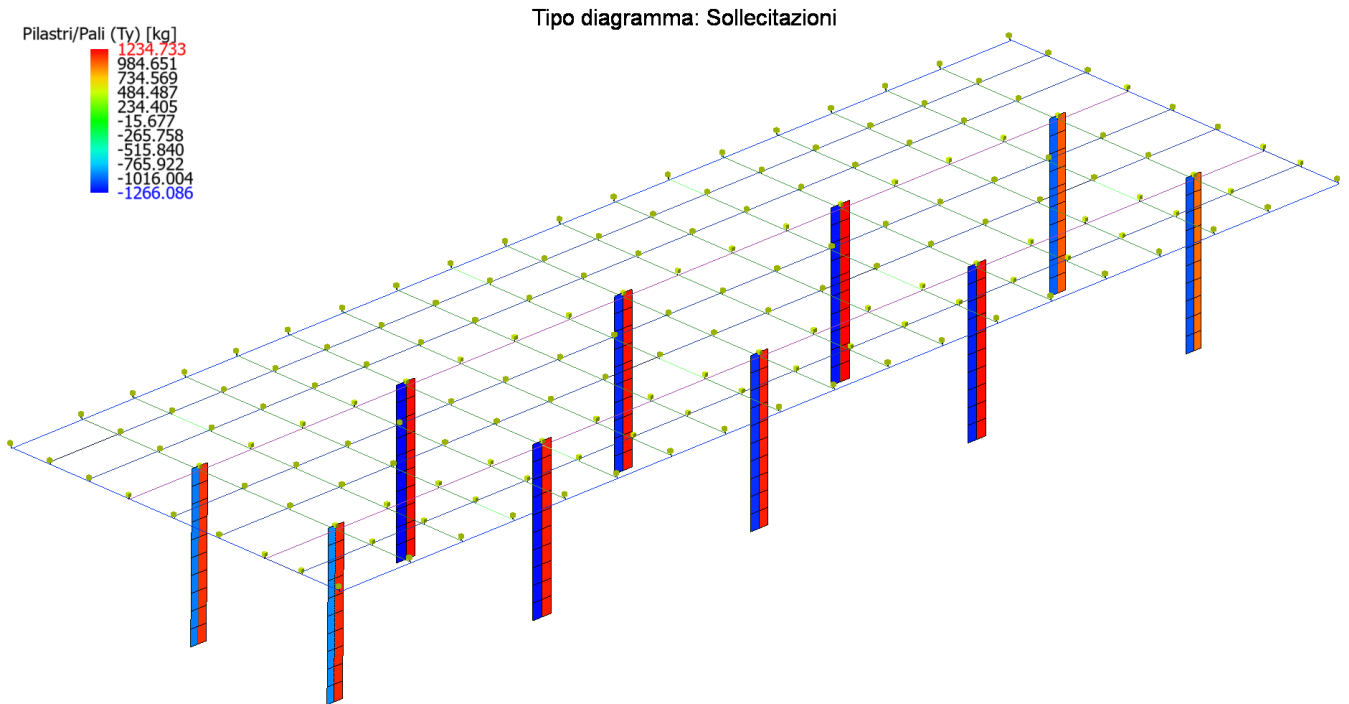
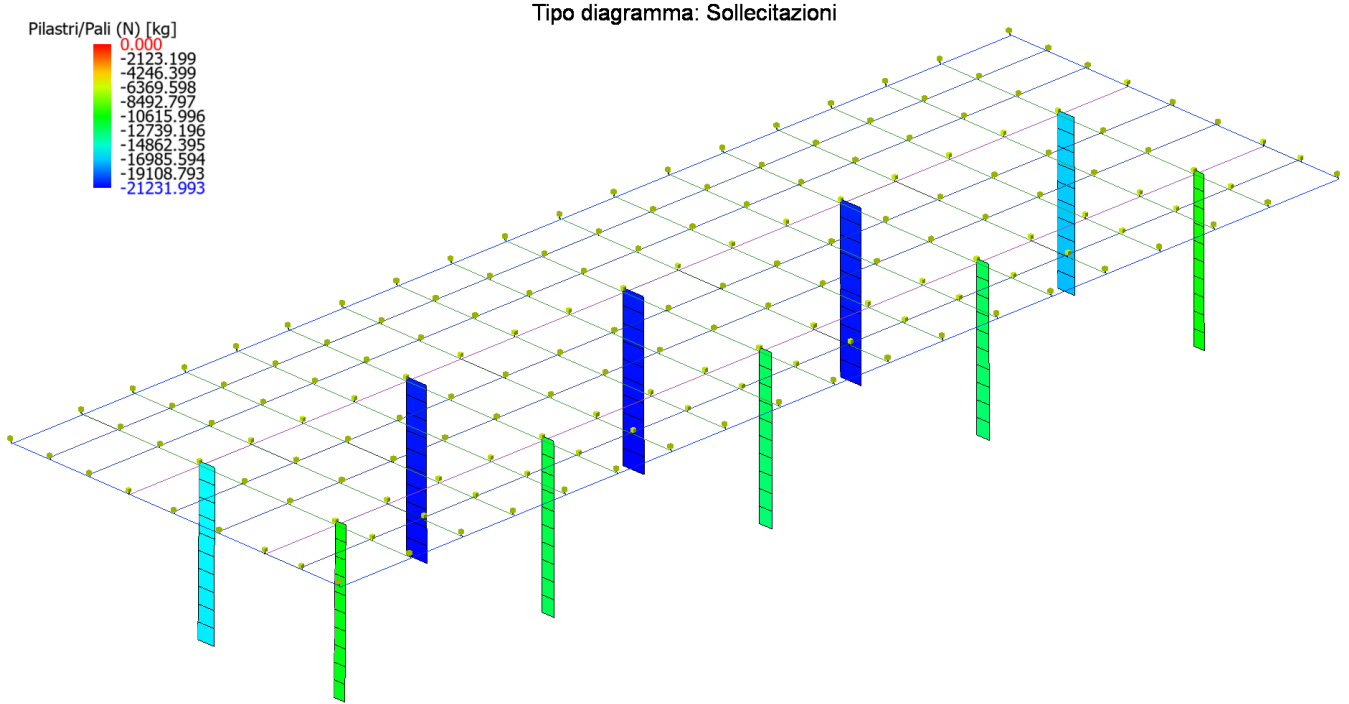
Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	57 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

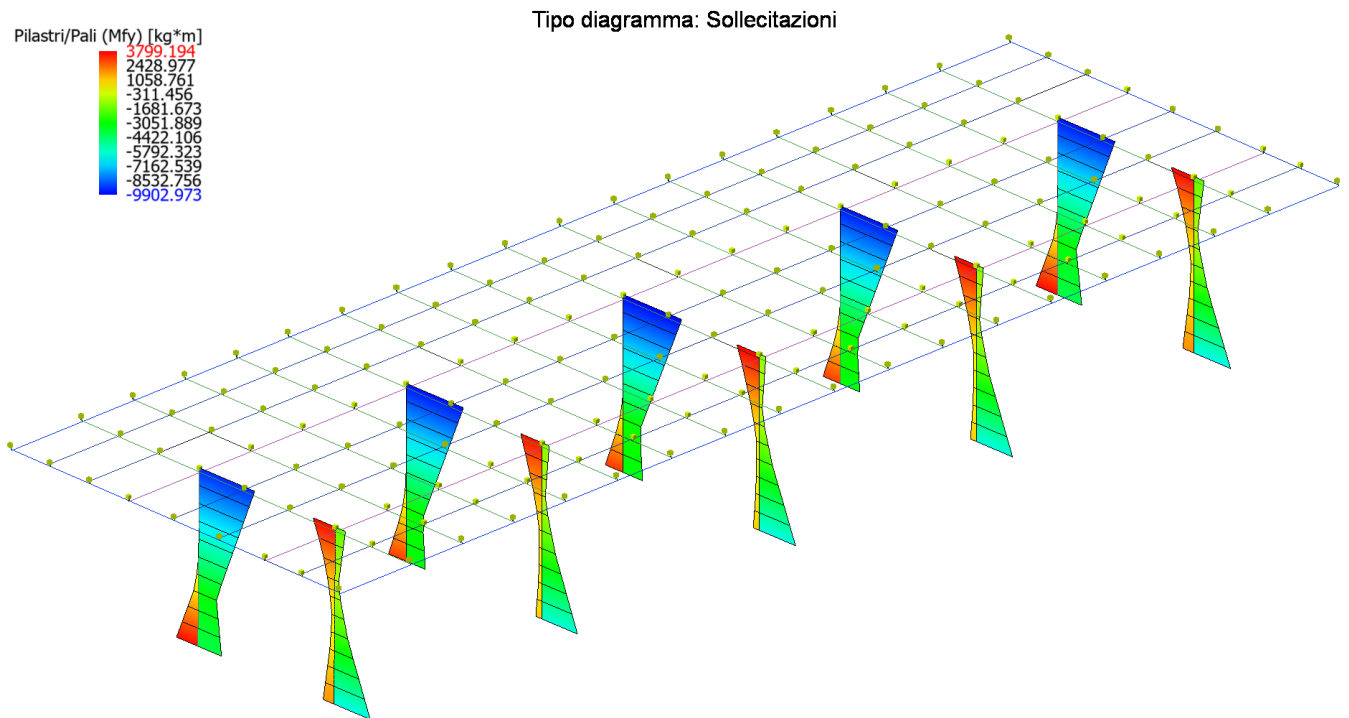
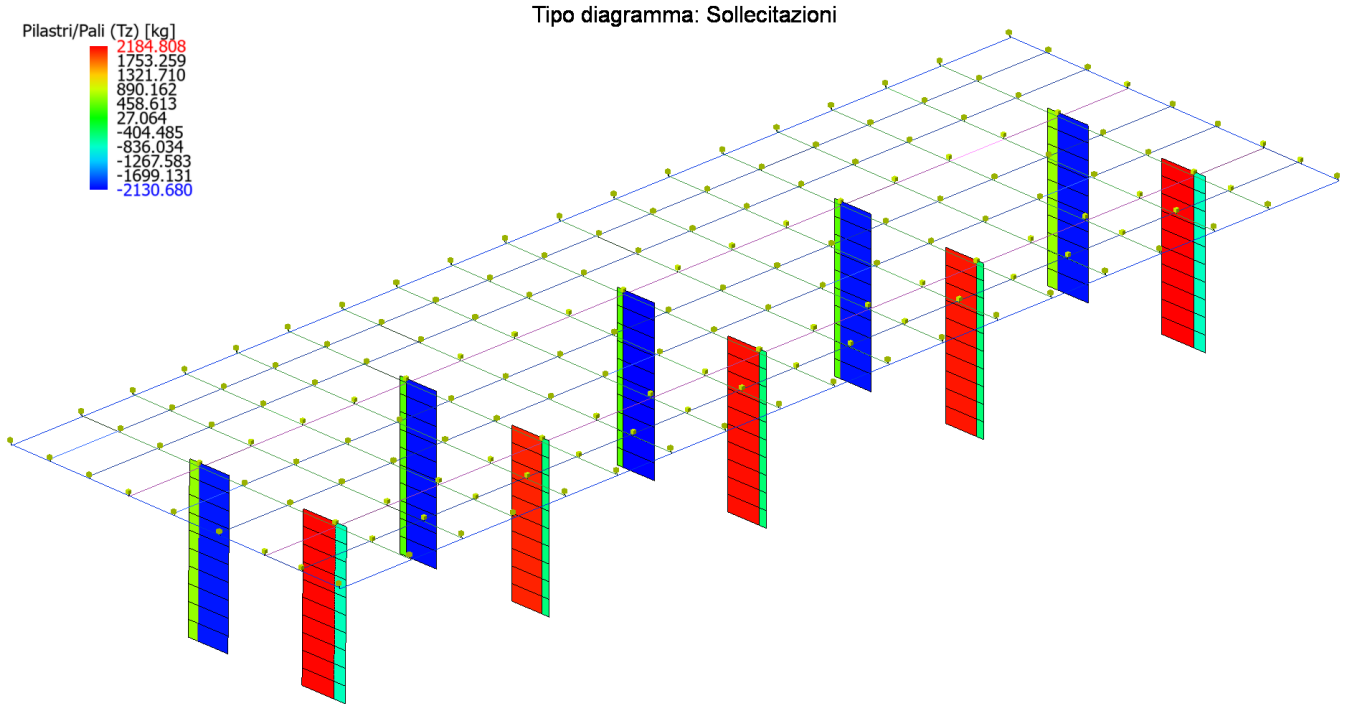
Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	58 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

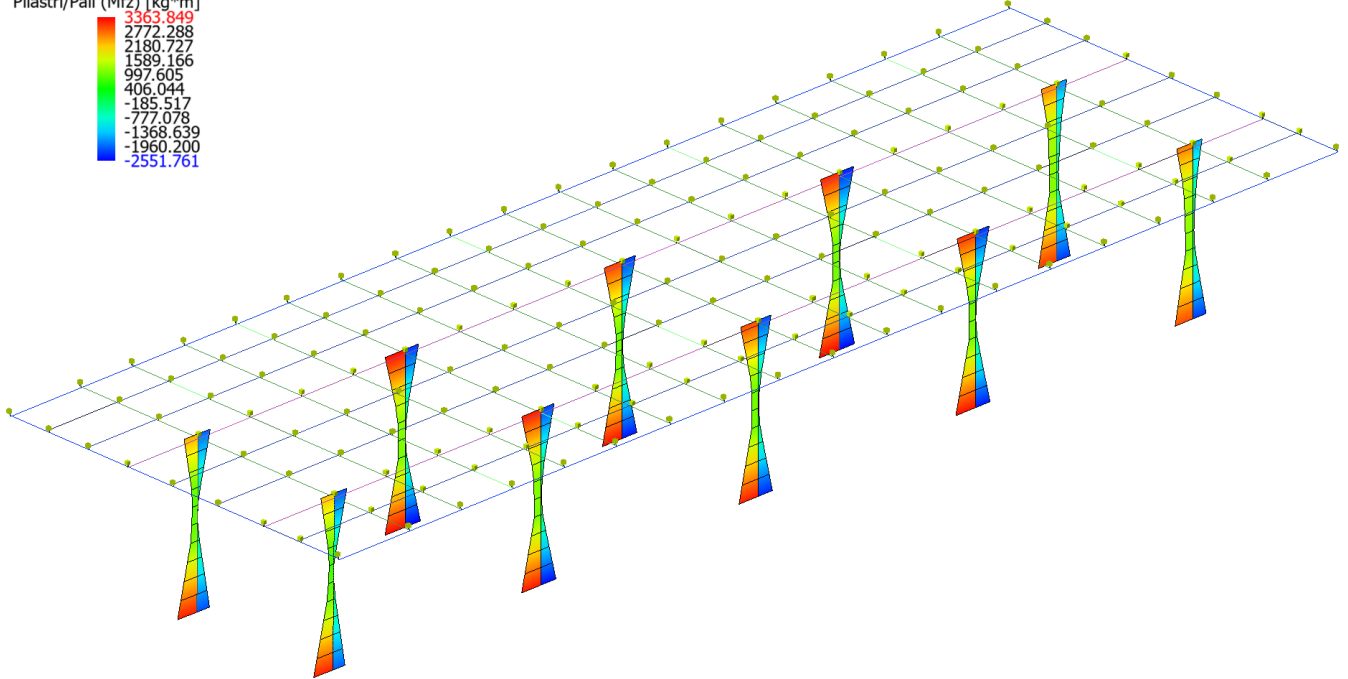
PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	59 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

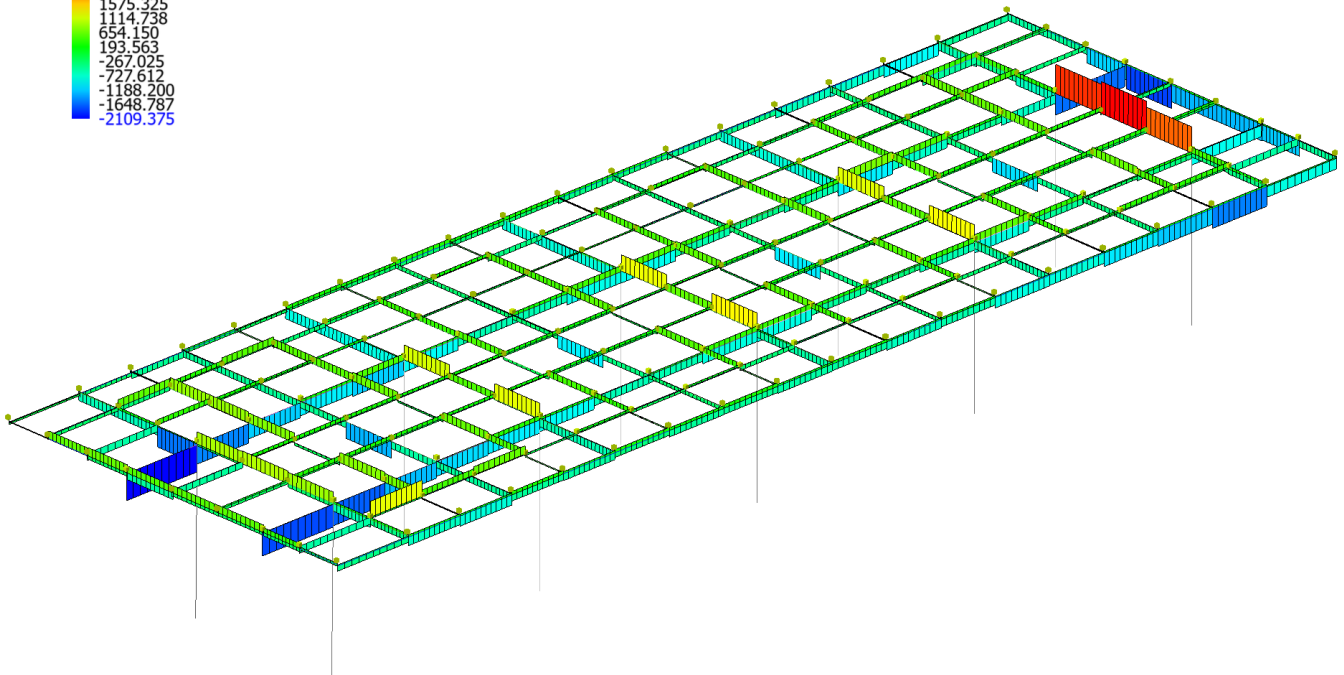
Pilastr/Pali (Mfz) [kg*m]
3363.849
2772.288
2180.727
1589.166
997.605
406.044
-185.517
-777.078
-1368.639
-1960.200
-2551.761

Tipo diagramma: Sollecitazioni



Aste (N) [kg]
2496.500
2035.913
1575.325
1114.738
654.150
193.563
-267.025
-727.612
-1188.200
-1648.787
-2109.375

Tipo diagramma: Sollecitazioni
Sollecitazione aste: Sforzo Normale - pilastri/pali: Momento fl.Z



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

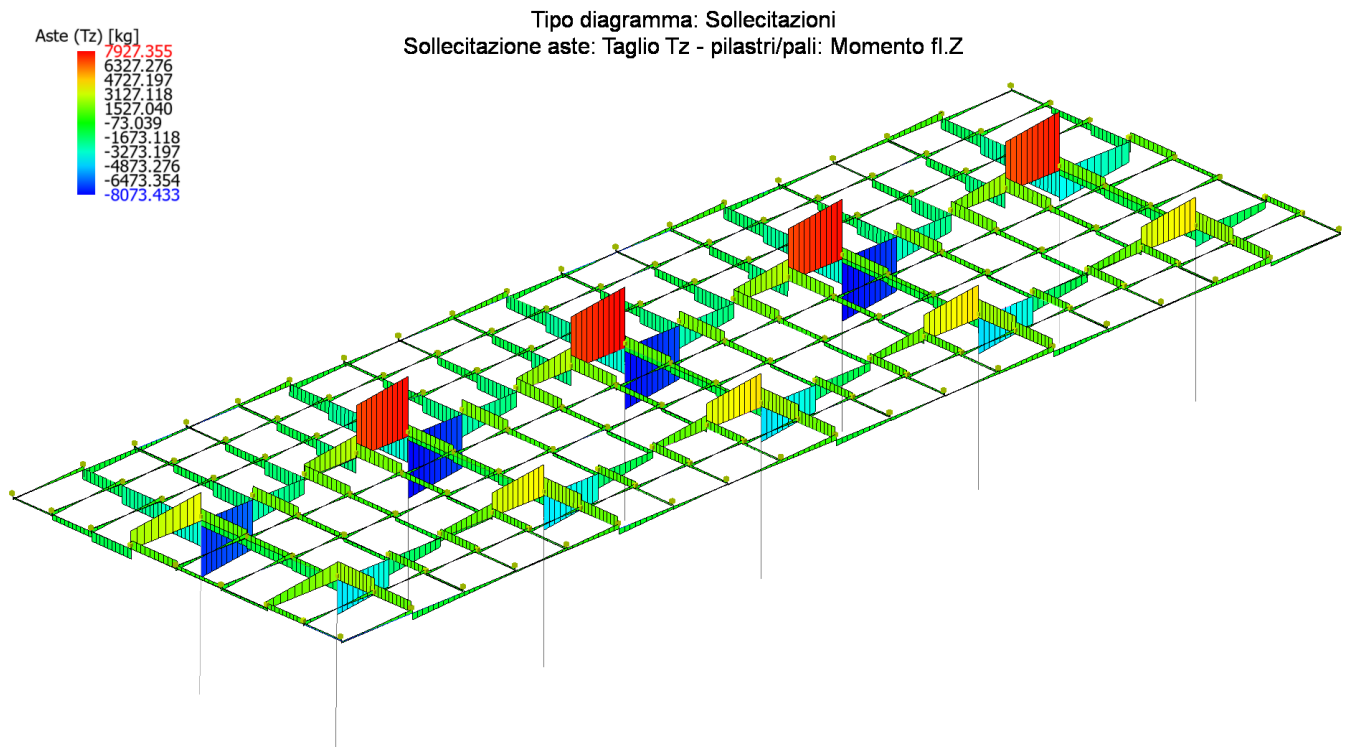
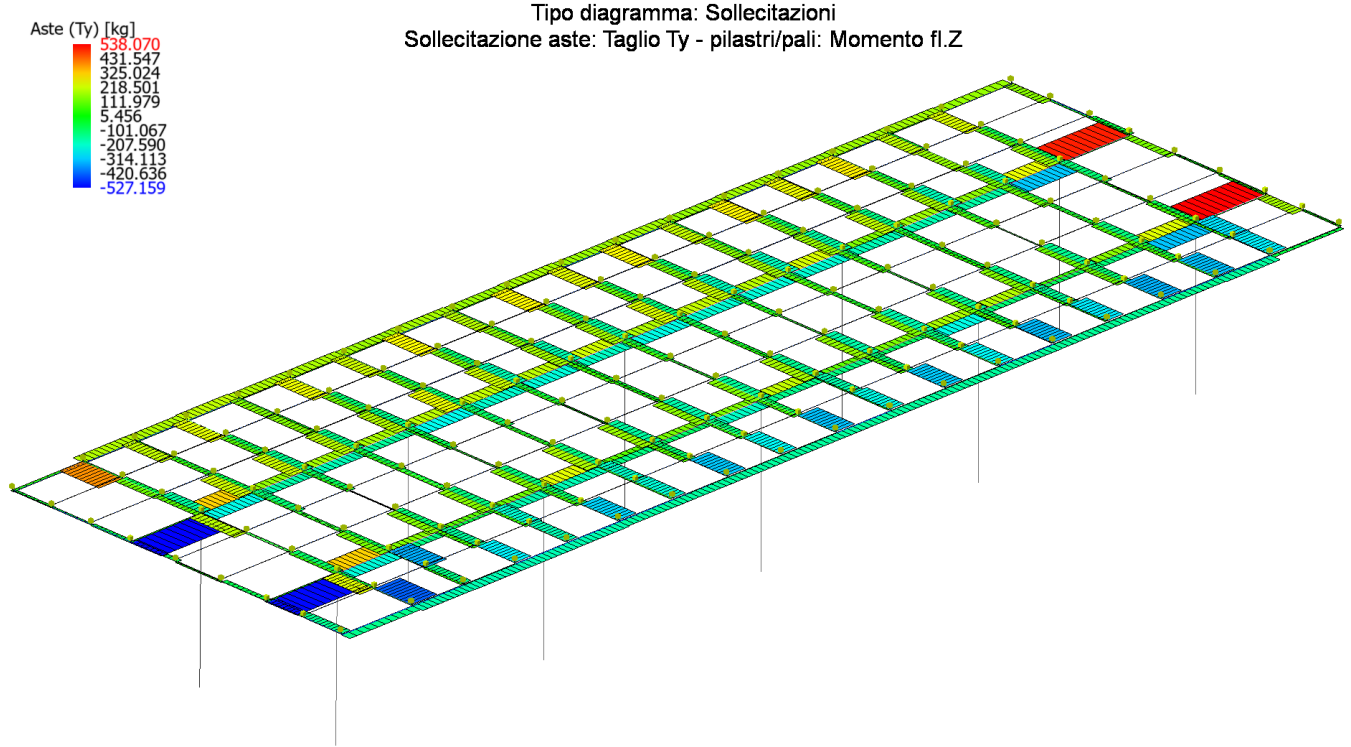
Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	60 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale



APPALTATORE:
D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE

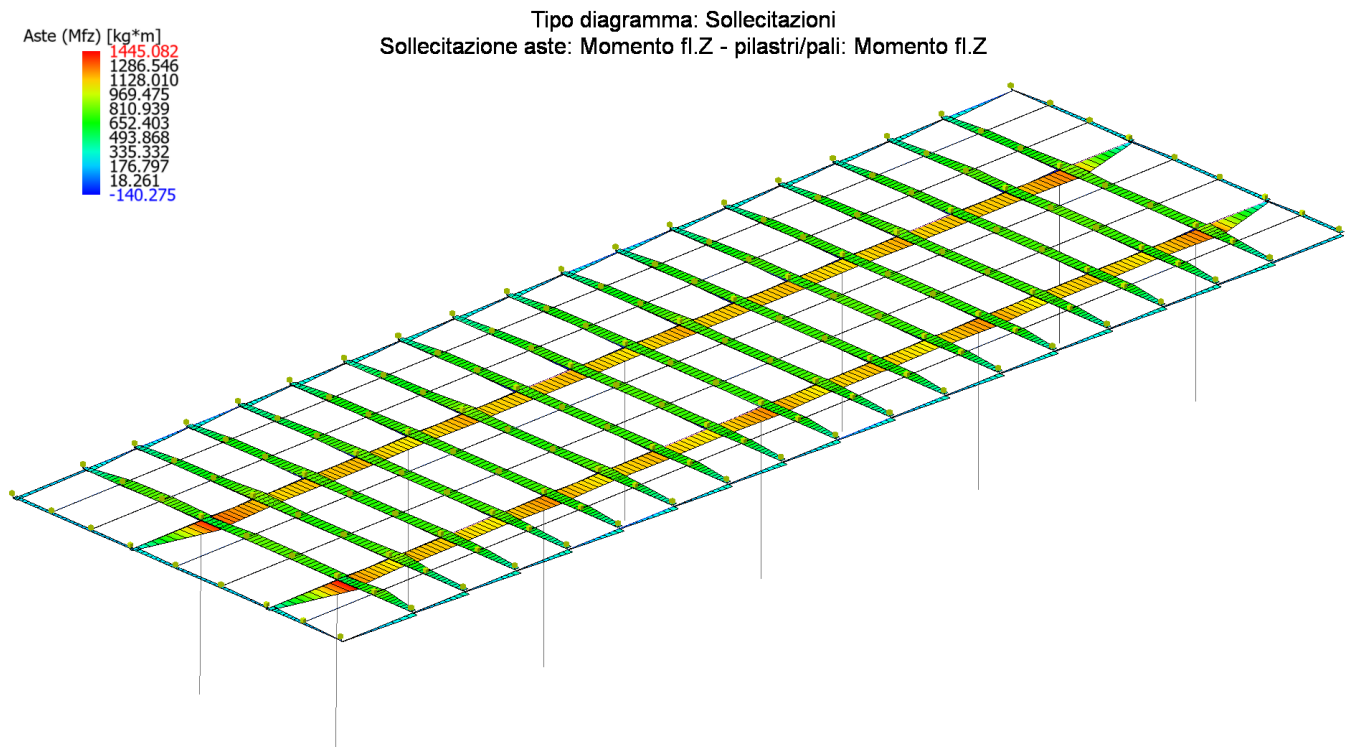
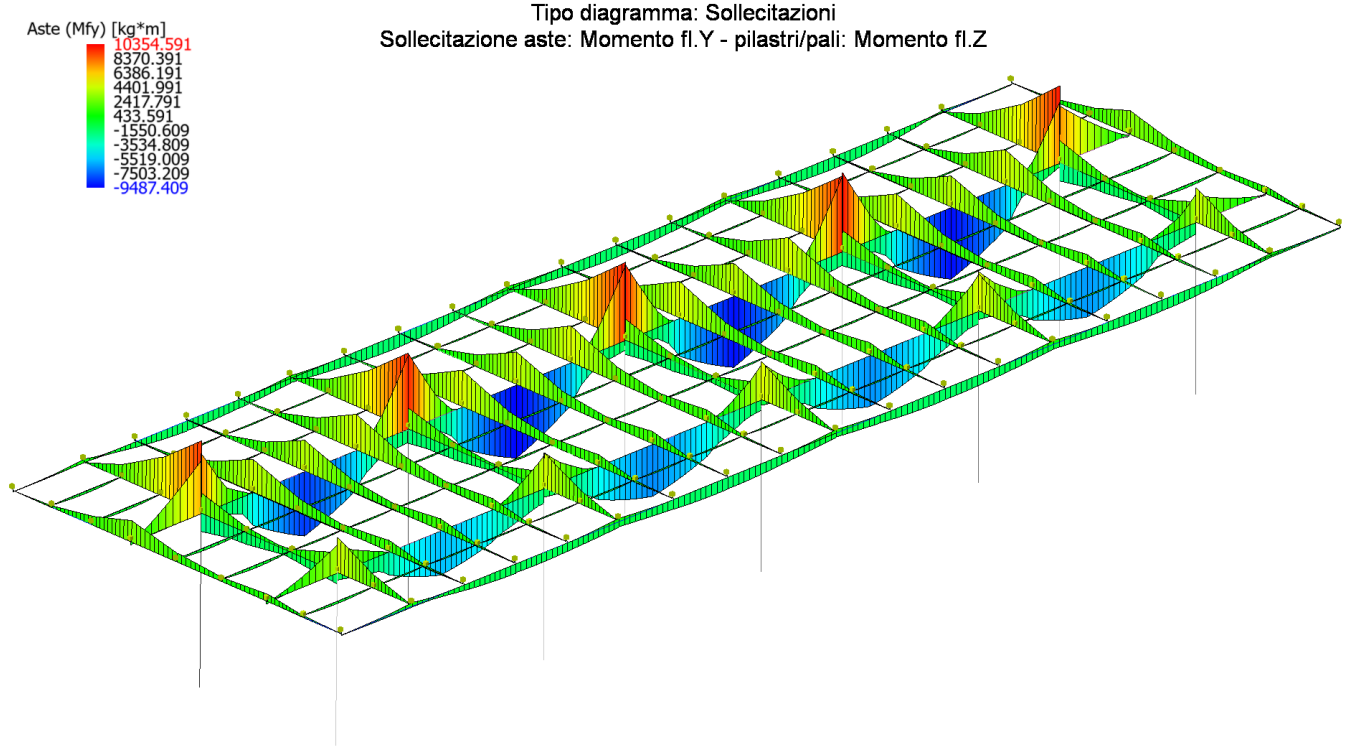
Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	61 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale



APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	62 DI 102

8.5 Verifica degli elementi più sollecitati

Verifica Stabilità

Simbologia

L	[cm]	Lunghezza teorica elemento (da nodo a nodo)
L _{n1}	[cm]	Luce libera nella direzione principale 1 dell'elemento
L _{n2}	[cm]	Luce libera nella direzione principale 2 dell'elemento
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
N	[kg]	Sforzo Normale massimo
M _y	[kg*m]	Momento flettente massimo direzione Y
M _z	[kg*m]	Momento flettente massimo direzione Z
N _{Rk}	[kg]	A*f _y Resistenza caratteristica instabilità a compressione (1)
M _{yRk}	[kg*m]	W _y *f _y ,Momento resistente caratteristico all'instabilità in direzione Y (1)
M _{zRk}	[kg*m]	W _z *f _y 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 flessio-torsionale, il coefficiente è applicato al termine relativo all'asse forte
k _{yy} , k _{yz}		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)
k _{zy} , k _{zz}		
M _{y_{eq}}	[kg*m]	My equivalente uguale a k _{yy} *My oppure k _{zy} *My
M _{z_{eq}}	[kg*m]	Mz equivalente uguale a k _{yz} *Mz oppure k _{zz} *Mz
N _{Rd}	[kg]	Resistenza instabilità a compressione (2)
M _{yRd}	[kg*m]	Momento resistente all'instabilità in direzione Y (2)
M _{zRd}	[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*A, M_{yRk}=f_y*W_y, M_{zRk}=f_y*W_z dove:

Classe	1	2	3	4
--------	---	---	---	---

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 63 DI 102

A	A	A	A	A,eff
Wy	Wpl,y	Wpl,y	Wel,y	Wely,eff
Wz	Wpl,z	Wpl,z	Wel,z	Welz,eff

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

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

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

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

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

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

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

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

Verifica Resistenza

Simbologia

L	[cm]	Lunghezza teorica elemento (da nodo a nodo)
Sez. G		Sezione Generica (Sigla)
f _{yd}	[kg/cmq]	Tensione di progetto snervamento acciaio
f _t	[kg/cmq]	Tensione di rottura acciaio
γ _M		Coefficiente di sicurezza acciaio
N	[kg]	Sforzo Normale massimo
T _y	[kg]	Taglio direzione Y
T _z	[kg]	Taglio direzione Z
M _t	[kg*m]	Momento torcente massimo
M _y	[kg*m]	Momento flettente massimo direzione Y
M _z	[kg*m]	Momento flettente massimo direzione Z
M _{y4}	[kg*m]	Momento flettente direzione Y + N*Δ _{ez} , per sezioni di classe 4
M _{z4}	[kg*m]	Momento flettente direzione Z + N*Δ _{ey} , per sezioni di classe 4
cls		Classe della sezione per la sollecitazione della combinazione corrente
N _r	[kg]	Sforzo normale resistente
V _{yr}	[kg]	Taglio resistente in direzione Y
V _{zr}	[kg]	Taglio resistente in direzione Z
M _{ry}	[kg*m]	Momento flettente resistente direzione Y
M _{rz}	[kg*m]	Momento flettente resistente direzione Z

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandataria:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	64 DI 102

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)	
N _{Ed} [kg]	Sforzo Normale di verifica
N _{pl,Rd} [kg]	Sforzo Normale resistente (NTC 4.2.4.1.2)
V _{EdY} (*) [kg]	Taglio trave dir Y dovuto ai momenti ultimi M _{pl,RdZ} di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
V _{pl,RdY} [kg]	Taglio resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
V _{EdZ} (*) [kg]	Taglio trave dir Z dovuto ai momenti ultimi M _{pl,RdY} di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
V _{pl,RdZ} [kg]	Taglio resistente dir Z (NTC 4.2.4.1.2)
M _{EdY} [kg*m]	Momento flettente dir Y
M _{pl,RdY} [kg*m]	Momento resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
M _{EdZ} [kg*m]	Momento flettente dir Z
M _{pl,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*	Semplificazione sollecitazioni sismiche (solo per q>1)(3)
Fatt.Ampl.	Fattore moltiplicativo di gruppo per le azioni sismiche (solo se diverso da 1.0)
Sisma	

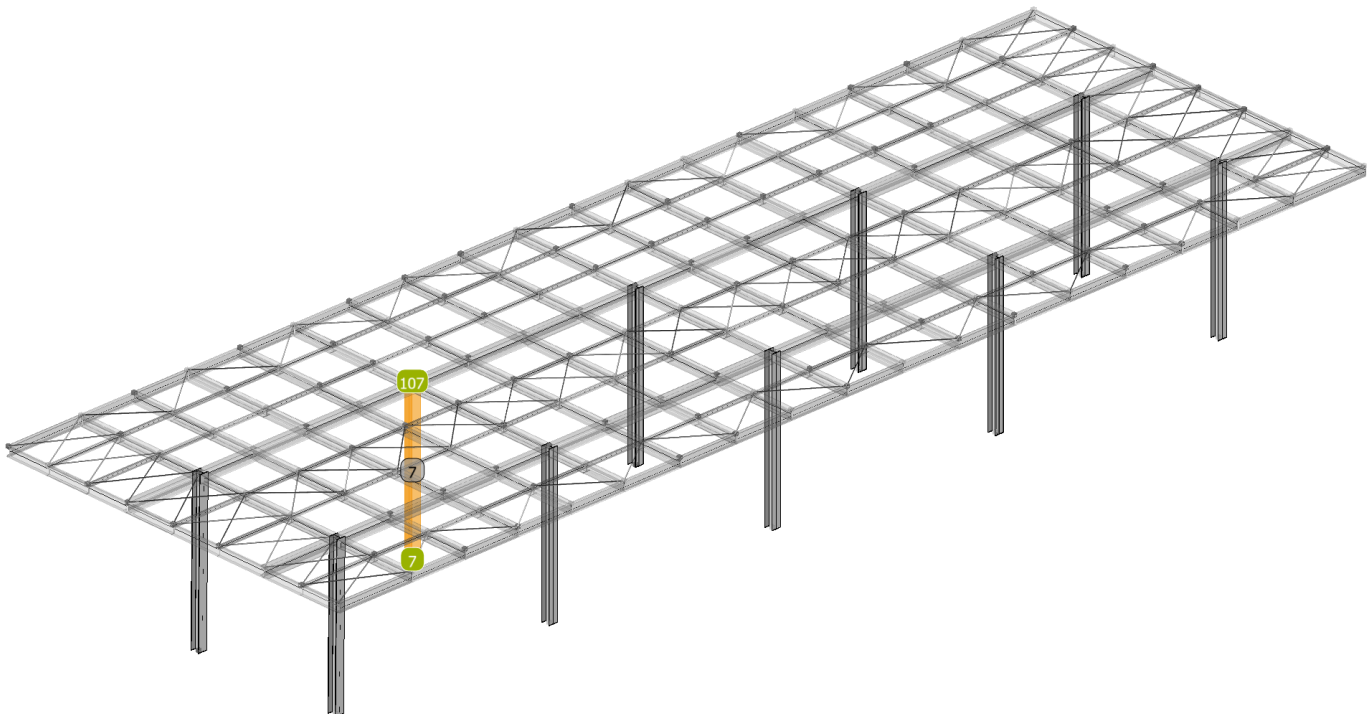
Note:

- (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:
- M_{EdY}/M_{pl,RdY} (travi)
- M_{EdZ}/M_{pl,RdZ} (travi)
- N_{Ed}/(0.15*N_{pl,Rd}) (travi)
- V_{EdY}*/(0.5*V_{pl,RdY}) (travi)
- V_{EdZ}*/(0.5*V_{pl,RdZ}) (travi)
- V_{EdY}/(0.5*V_{pl,RdY}) (pilastri)
- V_{EdZ}/(0.5*V_{pl,RdZ}) (pilastri)
- (3): Ω* = min(q, 1.1*γ_{ov}*Ω), con Ω secondo NTC 7.5.4.2

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 65 DI 102

8.5.1 Pilastro HE260B

HE260B			
Geometry		Section properties	
h = 260 mm		Axis y	Axis z
b = 260 mm		$I_y = 1.49E+8 \text{ mm}^4$	$I_z = 5.13E+7 \text{ mm}^4$
$t_f = 17.5 \text{ mm}$		$W_{y1} = 1.15E+6 \text{ mm}^3$	$W_{z1} = 3.95E+5 \text{ mm}^3$
$t_w = 10 \text{ mm}$		$W_{y,pl} = 1.28E+6 \text{ mm}^3$	$W_{z,pl} = 5.99E+5 \text{ mm}^3$
$r_1 = 24 \text{ mm}$		$i_y = 112.0 \text{ mm}$	$i_z = 65.80 \text{ mm}$
$y_s = 130 \text{ mm}$		$S_y = 6.41E+5 \text{ mm}^3$	$S_z = 3.00E+5 \text{ mm}^3$
d = 177 mm		Warping and buckling	
A = 11800 mm ²		$I_w = 7.54E+11 \text{ mm}^6$	$I_t = 1.27E+6 \text{ mm}^4$
$A_L = 1.5 \text{ m}^2 \cdot \text{m}^{-1}$		G = 93 kg·m ⁻¹	$i_w = 61.30 \text{ mm}$



Verifica Stabilità

Asta: 7 [7,107] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Ln1=462.4 cm Ln2=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg
 $\gamma M = 1.05$ $f_{yk}/\gamma M = 2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t = 4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=2.848

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-19600	-9718	1353	325722	35301	16565	41	70	0.895	0.657	--	0.617	0.580	0.370	0.966

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>66 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	66 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	66 DI 102								

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	19600	5991	784	277735	33620	15776	6	3.4
1	Z	19600	3595	1307	203662	33620	15776	6	3.5

Verifica Resistenza

Asta: 7 [7,107] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma M=1.05$ $f_y/\gamma M=2619$ kg/cmq $f_t=4300$ kg/cmq :**Verificato**

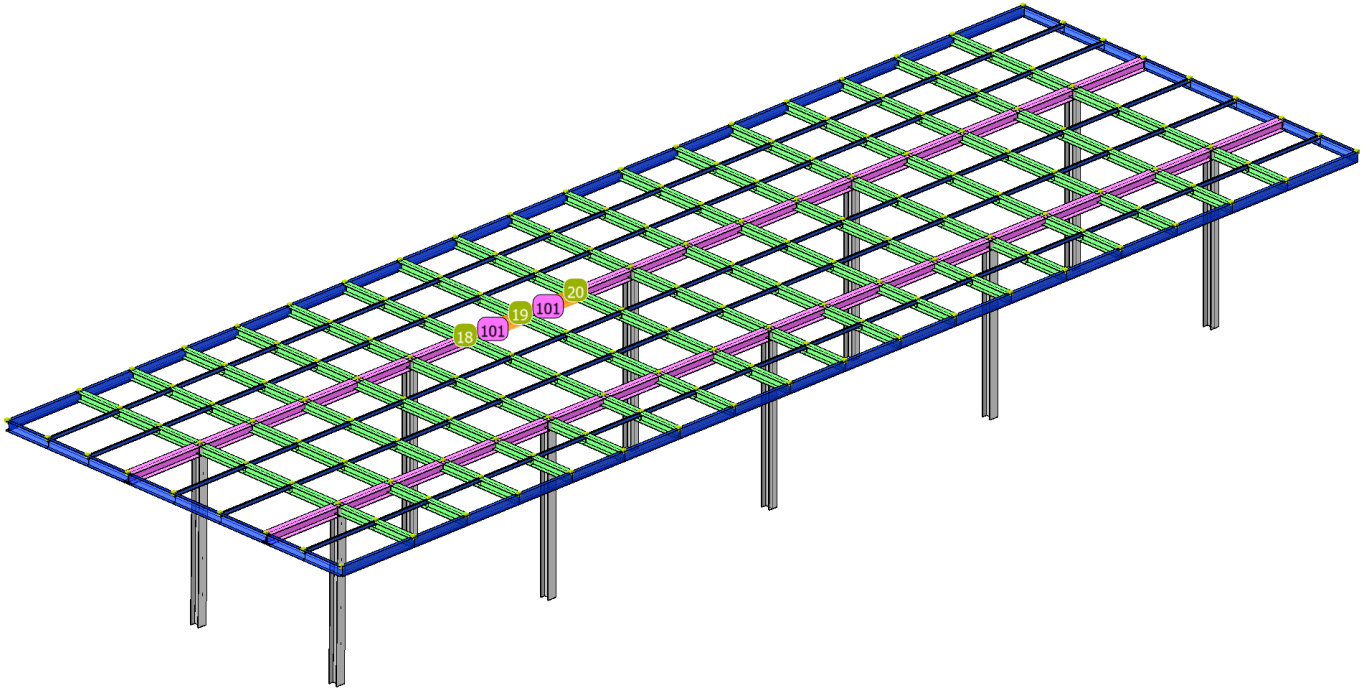
X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
462	1	-19041	-88	-2076	0	-9718	1353	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
462	1	310212	137601	56847	33620	15776	986	27	2.3	>100	2.3

8.5.2 Trave HE260B

HE260B				
Geometry		Section properties		
h = 260 mm		Axis y	Axis z	
b = 260 mm		$I_y = 1.49E+8 \text{ mm}^4$	$I_z = 5.13E+7 \text{ mm}^4$	
$t_f = 17.5 \text{ mm}$		$W_{y1} = 1.15E+6 \text{ mm}^3$	$W_{z1} = 3.95E+5 \text{ mm}^3$	
$t_w = 10 \text{ mm}$		$W_{y,pl} = 1.28E+6 \text{ mm}^3$	$W_{z,pl} = 5.99E+5 \text{ mm}^3$	
$r_1 = 24 \text{ mm}$		$i_y = 112.0 \text{ mm}$	$i_z = 65.80 \text{ mm}$	
$y_s = 130 \text{ mm}$		$S_y = 6.41E+5 \text{ mm}^3$	$S_z = 3.00E+5 \text{ mm}^3$	
d = 177 mm		Warping and buckling		
A = 11800 mm ²		$I_w = 7.54E+11 \text{ mm}^6$	$I_t = 1.27E+6 \text{ mm}^4$	
$A_L = 1.5 \text{ m}^2 \cdot \text{m}^{-1}$		$G = 93 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-1}$	$i_w = 61.30 \text{ mm}$	$i_{pc} = 130.0 \text{ mm}$

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	67 DI 102



Verifica Stabilità

Asta: 101 [18,19] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-616	-9486	1115	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.825	0.599	0.495	0.998

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	616	7822	668	310212	33620	15776	6	3.6
1	Z	616	4693	1113	292072	33620	15776	6	4.7

Asta: 101 [19,20] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-552	-9487	1158	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.832	0.588	0.499	0.981

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	552	7895	681	310212	33620	15776	6	3.6
1	Z	552	4737	1135	292072	33620	15776	6	4.7

Verifica resistenza

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 68 DI 102

Asta: 101 [18,19] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-616	3	-1803	0	-9486	1110	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137579	56837	33620	15776	986	32	2.8	>100	2.8

Asta: 101 [19,20] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-552	-31	1704	-1	-9487	1102	--	--	6

X	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	310212	137564	56831	33620	15776	986	33	2.8	>100	2.8

Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2008

Simbologia:

- L Luce della trave a cui appartiene l'asta
 δc 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)
 $\delta 2$ 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 [107,108]: L=720.0 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	
360.0	39	4.99	28.80	5.8

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	
360.0	39	2.91	24.00	8.2

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>70 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	70 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	70 DI 102								

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Asta tesa							1	--

Asta: 107 [32,110] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF $\lambda=INF$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Asta tesa							1	--

Verifica resistenza

Asta: 105 [26,108] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
153	1	1002	4	1445	-0	2699	241	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106424	42209	21670	10317	652	29	6.6	>100	6.6

Asta: 107 [32,110] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
153	1	1426	-24	1629	-10	2869	274	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	105825	41971	21670	10317	652	26	6.1	68	6.1

Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2008

Simbologia:

- L Luce della trave a cui appartiene l'asta
- δc 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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	71 DI 102

Travata: 107 [15,110]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.72	18.40	11

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	
199.3	26	-1.31	15.33	12

Travata: 105 [13,108]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.82	18.40	10

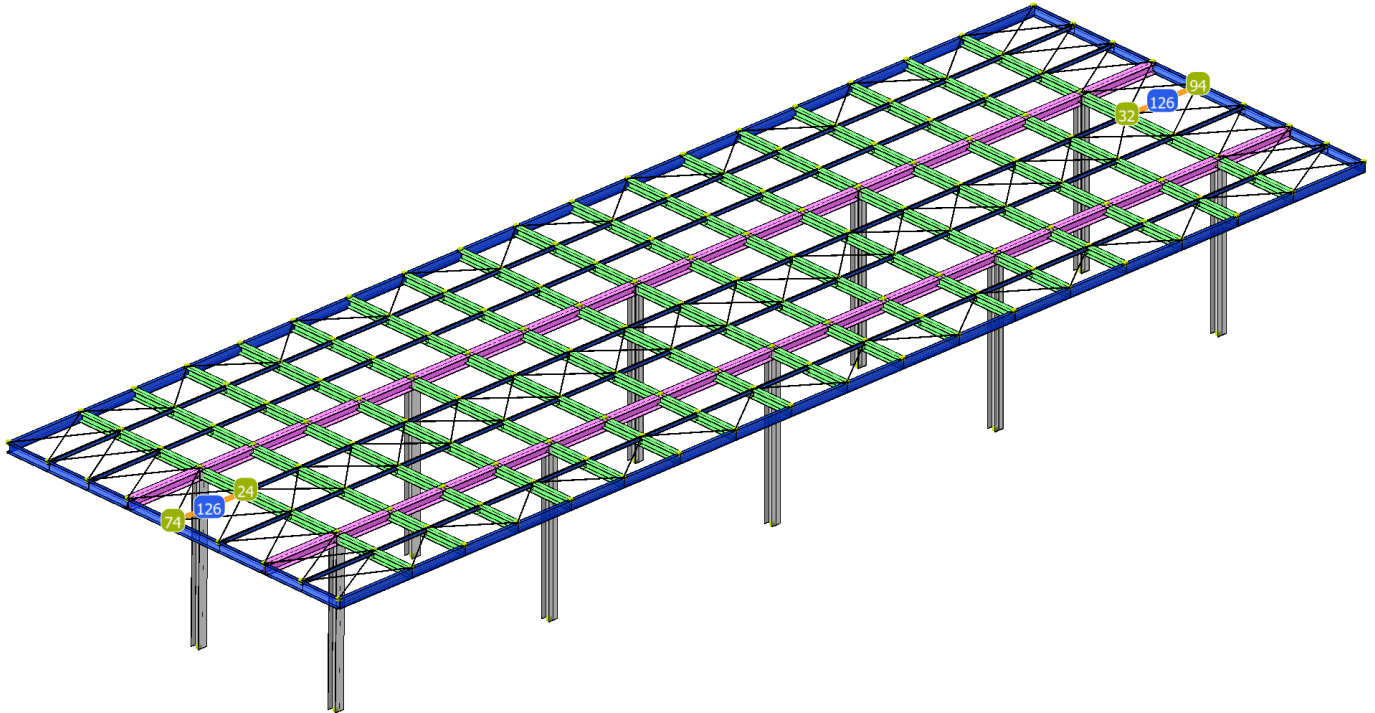
Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
199.3	26	-1.37	15.33	11

8.5.4 Arcareccio IPE100

Geometry		Section properties	
h = 100 mm		Axis y	Axis z
b = 55 mm		$I_y = 1.71E+6 \text{ mm}^4$	$I_z = 1.59E+5 \text{ mm}^4$
$t_f = 5.7 \text{ mm}$		$W_{y1} = 3.42E+4 \text{ mm}^3$	$W_{z1} = 5790 \text{ mm}^3$
$t_w = 4.1 \text{ mm}$		$W_{y,pl} = 3.94E+4 \text{ mm}^3$	$W_{z,pl} = 9146 \text{ mm}^3$
$r_1 = 7 \text{ mm}$		$i_y = 40.70 \text{ mm}$	$i_z = 12.40 \text{ mm}$
$y_s = 27.5 \text{ mm}$		$S_y = 1.97E+4 \text{ mm}^3$	$S_z = 4570 \text{ mm}^3$
d = 74.6 mm		Warping and buckling	
A = 1030 mm ²		$I_w = 3.51E+8 \text{ mm}^6$	$I_t = 1.16E+4 \text{ mm}^4$
$A_L = 0.4 \text{ m}^2 \cdot \text{m}^{-1}$	$i_w = 13.70 \text{ mm}$	$i_{pc} = 42.60 \text{ mm}$	
G = 8.1 kg·m ⁻¹			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	72 DI 102



Verifica Resistenza

Asta: 126 [32,94] Sez. G: IPE 100 L=230.0 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			
115	1	-260	-2	0	-0	-329	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
115	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	2.5	>100	2.5

Asta: 126 [74,24] Sez. G: IPE 100 L=235.0 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			
117	1	-503	1	0	0	-326	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
117	1	27037	9478	7686	1033	240	27	>100	2.5	>100	2.5

Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2008

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)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	73 DI 102

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: 126 [32,94]: L=230.0 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	
115.0	39	3.58	9.20	2.6

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	
115.0	39	2.63	7.67	2.9

Travata: 126 [74,24]: L=235.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

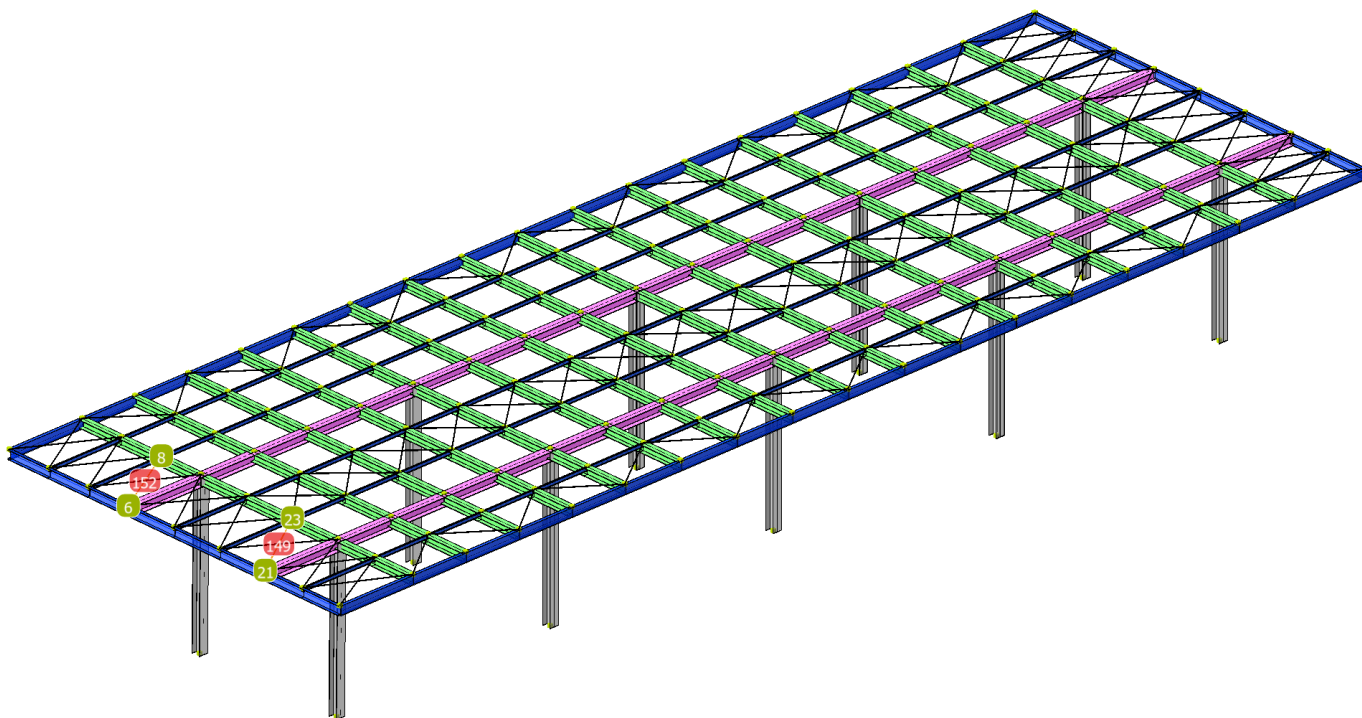
x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
117.5	39	3.70	9.40	2.5

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	
117.5	39	2.67	7.83	2.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	74 DI 102

8.5.5 Tirante controvento



Verifica Resistenza

Asta: 149 [21,23] Sez. G: D20 L=280.6 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
281	1	1210	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
281	1	8228	--	--	--	--	--	>100	6.8	>100	6.8

Asta: 152 [6,8] Sez. G: D20 L=270.2 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
270	1	1359	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
270	1	8228	--	--	--	--	--	>100	6.1	>100	6.1

8.6 Verifica Spostamento SLD

Scenario di calcolo: **Scenario SLV_SLD**

Scenario Sisma Verticale: **Scenario SLV_SLD-Z**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	75 DI 102

Interp.	Comb.	η_{Xv}	η_{Xh}	η_{Yv}	η_{Yh}	Nodo1	Nodo2	η	η_{Amm}	Cs
		mm	mm	mm	mm			mm	mm	
0-1	(61+62)-I-8	0.08	4.27	0.39	0.62	1	11	4.35	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.05	4.24	0.40	0.44	2	12	4.28	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.05	4.24	0.41	0.52	3	13	4.29	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.05	4.24	0.41	0.61	4	14	4.29	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.00	4.27	0.41	0.72	5	15	4.28	22.91	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.11	4.30	0.50	1.26	6	106	4.41	23.12	5.2
0-1	(61+62)-V-8	0.05	4.26	0.52	0.79	7	107	4.31	23.12	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.04	4.27	0.53	0.51	8	108	4.31	23.12	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.05	4.26	0.53	0.34	9	109	4.31	23.12	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.03	4.30	0.53	0.08	10	110	4.33	23.12	5.3
Minimo										
0-1	(61+62)-V-8	0.11	4.30	0.50	1.26	6	106	4.41	23.12	5.2

8.7 Verifica spostamento SLO

Scenario di calcolo: **Scenario SLO**

Scenario Sisma Verticale: **Scenario SLO-Z**

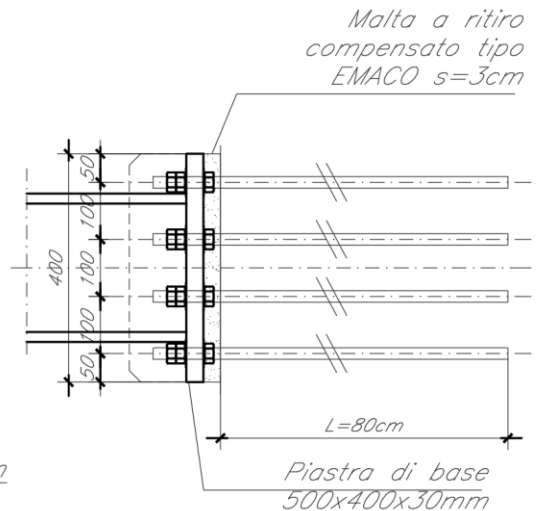
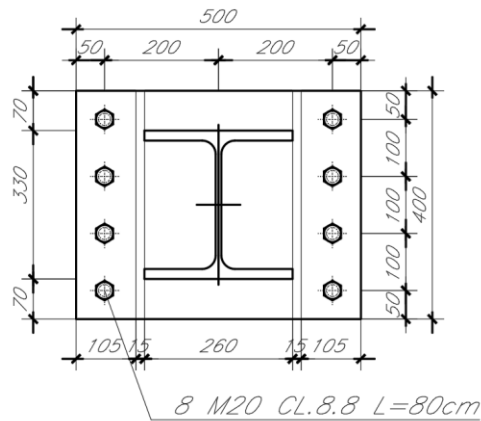
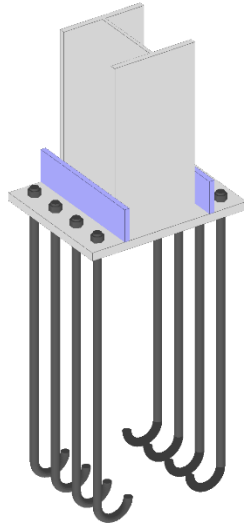
Interp.	Comb.	η_{Xv}	η_{Xh}	η_{Yv}	η_{Yh}	Nodo1	Nodo2	η	η_{Amm}	Cs
		mm	mm	mm	mm			mm	mm	
0-1	(1+2)-I-8	0.08	3.06	0.39	0.50	1	11	3.14	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.05	3.04	0.40	0.36	2	12	3.08	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.05	3.04	0.41	0.42	3	13	3.09	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.05	3.04	0.41	0.50	4	14	3.09	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.00	3.06	0.41	0.59	5	15	3.06	15.26	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.11	3.03	0.50	0.96	6	106	3.14	15.40	4.9
0-1	(1+2)-V-8	0.05	3.01	0.52	0.16	7	107	3.05	15.40	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.04	3.01	0.53	0.41	8	108	3.06	15.40	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.05	3.01	0.53	0.29	9	109	3.06	15.40	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.03	3.04	0.53	0.13	10	110	3.07	15.40	5.0
Minimo										
0-1	(1+2)-I-8	0.08	3.06	0.39	0.50	1	11	3.14	15.26	4.9

8.8 Verifica Nodo di base

Di seguito si riporta la verifica del nodo di base più sollecitato.

Per tutti i nodi si ipotizza di realizzare lo stesso collegamento costituito da piastra di base di spessore minimo 25mm e dimensioni in pianta 500x400mm. Il collegamento alla struttura di base sarà realizzato con n°8 tirafondi Ø20 classe 8.8 annegati nel calcestruzzo per una lunghezza di 800mm.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 76 DI 102



Simbologia

Simbologia sezione I

Sezione

B

H

t_{bi}

t_{bs}

t_h

Geometria costole

N°

X_i, Y_i

X_f, Y_f

l, h, t

Geometria Tirafondi

N°

X, Y

Φmm

classe

Ares

L

R

Φm

Forze applicate

Comb.

N, T_y, T_z

M_t, M_y, M_z

Verifica piastra di base

Comb., Pann.

N°

X, Y

Nome della sezione

Base delle ali

Altezza della sezione

Spessore ala inferiore

Spessore ala superiore

Spessore anima

Indice della costola

Coordinate estremo iniziale

Coordinate estremo finale

Lunghezza, altezza, spessore della costola

Indice del tirafondo

Coordinate centro bullone

Diametro nominale del bullone

Classe di resistenza

Area resistente

Lunghezza del tirafondo

Eventuale raggio dell'uncino del tirafondo

Min(diametro del dado, diametro medio della testa) (NTC 4.2.70)

Nome della combinazione cui corrispondono le forze

Sforzo normale, taglio in direzione Y, taglio in direzione Z, nel riferimento locale della colonna

Momento torcente, flettente secondo Y, flettente secondo Z, nel riferimento locale della colonna

Combinazione, indice del pannello della mesh con minimo SF

Indice del pannello della mesh

Coordinate del centro del pannello della mesh

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 77 DI 102

$\sigma_{xx}, \sigma_{yy}, \tau_{xy}$

Tensioni del pannello nel riferimento della piastra

σ_{id}

Tensione ideale di Von Mises= $(\sigma_{xx}^2 + \sigma_{yy}^2 - \sigma_{xx} \cdot \sigma_{yy} + 3 \cdot \tau_{xy}^2)^{1/2}$

SF

Fattore di sicurezza= $\sigma_{id}/(f_{yk}/\gamma_{M0})$ (cfr. NTC. 4.2.4.1.2)

Verifica a punzonamento piastra di base

N°bull

Indice del tirafondo

X,Y

Coordinate del tirafondo

Fd

Azione assiale nel tirafondo

$B_{p,Rd}$

Resistenza al punzonamento della piastra (cfr. formula NTC. 4.2.70)

SF

Fattore di sicurezza al punzonamento = $B_{p,Rd}/Azione$

Verifica calcestruzzo

Comb.

combinazione delle azioni

N°Vert

Indice vertice area compressa

X,Y

Coordinate del vertice

σ

Tensione (di compressione) nel vertice

SF

Fattore di sicurezza = f_{cd}/σ

Verifica tirafondi uncino

Comb.

Nome della combinazione delle azioni

N°

Indice tirafondo

X,Y

Coordinate tirafondo

Dbordo

Distanza dal bordo del tirafondo

FtRd,FvRd

Resistenza assiale e tagliente (1)

Ft,Fv

Azione assiale e tagliente

SF

Fattore di sicurezza (2)

Lid,Lrich

Lunghezza ideale effettiva e lunghezza ideale richiesta per il tirafondo (3)

(1) (cfr. formule NTC 4.2.63-4.2.65 e 4.2.68)

(2) nel caso di sola trazione $SF=F_{trd}/F_t$, solo taglio $SF=F_{vrd}/F_v$, nel caso di taglio e trazione $SF=1/(F_v/F_{vrd}+F_t/F_{trd}/1.4)$ con la condizione $F_t/F_{trd}<1$ (cfr. formula NTC 4.2.71)

(3) $Lid=L+6.4 \cdot R$ la resistenza a sfilamento è $F_{max}=\pi \cdot \Phi \cdot Lid/(1+\Phi/Dbordo)^{1/2}$, la lunghezza richiesta è $Lrich=F/F_{max} \cdot Lid$, il fattore di sicurezza è il minimo tra quello in (2) e $Lid/Lrich$

Geometria

Dimensioni piastra: 50 x 40 x 2.5

Sezione della colonna

Centro anima

X 25 cm

Y 20 cm

Rotazione α 0°

Baricentro

X 25 cm

Y 20 cm

Sezione	Tipo	B mm	H mm	tbi mm	tbs mm	th mm
HE 260 B	I	260	260	17.5	17.5	10

Geometria costole

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>78 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	78 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	78 DI 102								

N°	Xi	Yi	Xf	Yf	l	h1	h2	t
	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm
1	11.25	0	11.25	40	40	10	10	1.5
2	38.75	0	38.75	40	40	10	10	1.5

Geometria Tirafondi

N°	X	Y	Φ	classe	Ares	L	R	Φm
	cm	cm	mm		cm ²	cm	cm	mm
1	5	5	20	8.8	3.14	80	5	30
2	45	5	20	8.8	3.14	80	5	30
3	5	15	20	8.8	3.14	80	5	30
4	45	15	20	8.8	3.14	80	5	30
5	5	25	20	8.8	3.14	80	5	30
6	45	25	20	8.8	3.14	80	5	30
7	5	35	20	8.8	3.14	80	5	30
8	45	35	20	8.8	3.14	80	5	30

Proprietà materiali

Calcestruzzo	Rck=250 DaN/cm ² , fcd=117.58 DaN/cm ²
Coefficiente Omog.	15
Aderenza tirafondi-clc	τ _{ad} =23.79 DaN/cm ²
Acciaio piastra	classe S275, fyd=fyk/γM=2750/1.05=2619.05 DaN/cm ²
Acciaio costole	classe S275, fyd=fyk/γM=2750/1.05=2619.05 DaN/cm ²

Saldature

Verifiche condotte secondo le formule:

$$(\sigma_n^2 + \tau_p^2 + \tau_n^2)^{1/2} \leq f_y k \cdot \beta_1$$

$$|\sigma_n| + |\tau_n| \leq f_y k \cdot \beta_2$$

Elemento	fyk < 40 mm	fyk ≥ 40 mm	β1	β2
	DaN/cm ²	DaN/cm ²		
Piastra	2750	2550	0.7	0.85
Costole	2750	2550	0.7	0.85

Risultati dell'analisi

Riferimento locale della colonna

	X	Y	Z
Origine cm	25.0000	20.0000	0.0000
Asse x	0.0000	0.0000	1.0000
Asse y	1.0000	0.0000	0.0000
Asse z	0.0000	1.0000	0.0000

Caratteristiche applicate alla colonna

Le caratteristiche sono intese positive se dirette secondo gli assi locali della colonna e sono applicate nel baricentro della sezione.

Comb.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
	DaN	DaN	DaN	DaN*m	DaN*m	DaN*m
1	-4358.1	136.9	526.6	0	-937.9	207.2
2	-10450.4	99.9	1767.6	0	-4590.6	796.8
3	-5721	-56.5	1065.8	0	-3269.4	560.8
4	-10386.1	97.8	1758.6	0	-4574.1	793.6
5	-2503.8	-162.8	588.9	0.1	-2371.9	400.2
6	-10669.2	-56.3	2033	0.1	-5986.9	989.3
7	-5391	-67.3	1019.5	0	-3184.3	544.4

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 79 DI 102

Comb.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
8	-8777.4	47.1	1543.1	0	-4180.2	718
9	-4048.1	-109.2	841.3	0.1	-2858.9	481.9
10	-8800.6	45.6	1536.2	0	-4165.1	714.9
11	-10450.4	99.9	1767.6	0	-4590.6	796.8
12	-6269.7	-201.8	1377.5	0.1	-4750.7	769.7
13	-10386.1	97.8	1758.6	0	-4574.1	793.6
14	-2105	-67	376.4	0	-1375.8	259.3
15	-9721.6	184.9	1508.9	0	-3509.5	639.5
16	-5083.7	4.3	859	0	-2435.1	438.3
17	-8470.1	118.7	1382.6	0	-3431	611.9
18	-3740.7	-37.6	680.8	0	-2109.7	375.8
19	-8493.2	117.2	1375.7	0	-3415.9	608.8
(20+21)-I-1	-3837.4	1009.8	1102.6	-0.2	-3252.9	3022.7
(20+21)-I-2	-4643.9	932.2	210	0.2	-826	2827.9
(20+21)-I-3	-2705.2	-1026.3	1172.5	-0.1	-3486.4	-2111.1
(20+21)-I-4	-3511.8	-1104	279.9	0.2	-1059.5	-2305.9
(20+21)-I-5	-3924.9	1014.5	1114.4	-0.2	-3276.6	3029.4
(20+21)-I-6	-4731.5	936.8	221.7	0.2	-849.7	2834.6
(20+21)-I-7	-2792.8	-1021.6	1184.2	-0.1	-3510	-2104.3
(20+21)-I-8	-3599.3	-1099.3	291.6	0.3	-1083.1	-2299.1
(20+21)-II-1	-2500.1	387.8	2168.5	-0.6	-6166	1453.1
(20+21)-II-2	-5188.7	128.9	-806.9	0.6	1923.6	803.8
(20+21)-II-3	-2160.5	-223	2189.4	-0.6	-6236	-87
(20+21)-II-4	-4849	-481.9	-786	0.7	1853.6	-736.3
(20+21)-II-5	-2587.7	392.5	2180.2	-0.6	-6189.6	1459.8
(20+21)-II-6	-5276.2	133.6	-795.2	0.6	1899.9	810.5
(20+21)-II-7	-2248	-218.4	2201.1	-0.6	-6259.7	-80.3
(20+21)-II-8	-4936.6	-477.3	-774.3	0.7	1829.9	-729.6
(20+21)-III-1	-3989.1	932.1	944.1	-0.2	-2821.7	2829
(20+21)-III-2	-4492.2	1009.9	368.6	0.2	-1257.3	3021.5
(20+21)-III-3	-2856.9	-1104	1013.9	-0.1	-3055.1	-2304.7
(20+21)-III-4	-3360.1	-1026.2	438.4	0.2	-1490.7	-2112.2
(20+21)-III-5	-4076.6	936.8	955.8	-0.2	-2845.3	2835.7
(20+21)-III-6	-4579.8	1014.5	380.3	0.2	-1280.9	3028.3
(20+21)-III-7	-2944.5	-1099.4	1025.7	-0.1	-3078.8	-2298
(20+21)-III-8	-3447.6	-1021.6	450.1	0.3	-1514.4	-2105.5
(20+21)-IV-1	-3005.8	128.7	1640	-0.6	-4728.5	807.6
(20+21)-IV-2	-4683	388	-278.5	0.6	486.1	1449.4
(20+21)-IV-3	-2666.2	-482.1	1661	-0.6	-4798.5	-732.6
(20+21)-IV-4	-4343.3	-222.9	-257.5	0.7	416.1	-90.8
(20+21)-IV-5	-3093.4	133.4	1651.7	-0.6	-4752.2	814.3
(20+21)-IV-6	-4770.5	392.6	-266.7	0.6	462.5	1456.1
(20+21)-IV-7	-2753.7	-477.5	1672.7	-0.6	-4822.2	-725.8
(20+21)-IV-8	-4430.9	-218.2	-245.8	0.7	392.5	-84
(20+21)-V-1	-4070.5	936.4	727.4	-0.6	-2234.6	2838
(20+21)-V-2	-4877	858.7	-165.2	-0.3	192.3	2643.2
(20+21)-V-3	-2472.1	-952.9	1547.7	0.3	-4504.7	-1926.4
(20+21)-V-4	-3278.7	-1030.6	655.1	0.7	-2077.8	-2121.2
(20+21)-V-5	-4158	941.1	739.1	-0.6	-2258.2	2844.7
(20+21)-V-6	-4964.6	863.4	-153.5	-0.3	168.6	2649.9
(20+21)-V-7	-2559.7	-948.2	1559.5	0.3	-4528.3	-1919.7
(20+21)-V-8	-3366.2	-1025.9	666.8	0.7	-2101.5	-2114.5
(20+21)-VI-1	-2570	365.8	2055.9	-0.7	-5860.5	1397.7
(20+21)-VI-2	-5258.6	106.9	-919.5	0.5	2229.1	748.4
(20+21)-VI-3	-2090.5	-201	2302	-0.5	-6541.5	-31.6
(20+21)-VI-4	-4779.1	-459.9	-673.4	0.8	1548.1	-680.9
(20+21)-VI-5	-2657.6	370.4	2067.6	-0.7	-5884.1	1404.4
(20+21)-VI-6	-5346.2	111.5	-907.8	0.5	2205.5	755.1
(20+21)-VI-7	-2178.1	-196.3	2313.7	-0.5	-6565.2	-24.9
(20+21)-VI-8	-4866.7	-455.3	-661.7	0.8	1524.4	-674.2
(20+21)-VII-1	-4222.2	858.7	568.8	-0.6	-1803.3	2644.3
(20+21)-VII-2	-4725.3	936.5	-6.7	-0.3	-238.9	2836.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 80 DI 102

Comb.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
(20+21)-VII-3	-2623.8	-1030.6	1389.2	0.3	-4073.5	-2120.1
(20+21)-VII-4	-3127	-952.8	813.7	0.7	-2509.1	-1927.5
(20+21)-VII-5	-4309.7	863.4	580.6	-0.6	-1827	2651.1
(20+21)-VII-6	-4812.9	941.1	5	-0.3	-262.6	2843.6
(20+21)-VII-7	-2711.4	-1025.9	1400.9	0.3	-4097.1	-2113.4
(20+21)-VII-8	-3214.5	-948.2	825.4	0.7	-2532.7	-1920.8
(20+21)-VIII-1	-3075.8	106.7	1527.4	-0.7	-4423	752.2
(20+21)-VIII-2	-4752.9	366	-391	0.5	791.6	1394
(20+21)-VIII-3	-2596.3	-460.1	1773.5	-0.5	-5104	-677.2
(20+21)-VIII-4	-4273.4	-200.8	-144.9	0.8	110.6	-35.4
(20+21)-VIII-5	-3163.3	111.4	1539.2	-0.7	-4446.7	758.9
(20+21)-VIII-6	-4840.5	370.6	-379.3	0.5	768	1400.7
(20+21)-VIII-7	-2683.8	-455.4	1785.3	-0.5	-5127.7	-670.4
(20+21)-VIII-8	-4360.9	-196.2	-133.2	0.8	87	-28.6
(20+21)-IX-1	-3339	291.7	1113.4	-0.2	-3307	1218
(20+21)-IX-2	-4145.5	214.1	220.8	0.2	-880.2	1023.2
(20+21)-IX-3	-2999.3	-319.1	1134.4	-0.2	-3377.1	-322.1
(20+21)-IX-4	-3805.9	-396.8	241.7	0.2	-950.2	-516.9
(20+21)-IX-5	-3630.8	307.3	1152.5	-0.2	-3385.9	1240.4
(20+21)-IX-6	-4437.4	229.6	259.9	0.2	-959	1045.6
(20+21)-IX-7	-3291.2	-303.6	1173.4	-0.1	-3455.9	-299.7
(20+21)-IX-8	-4097.7	-381.2	280.8	0.2	-1029	-494.5
(20+21)-X-1	-3490.7	214	954.9	-0.2	-2875.8	1024.3
(20+21)-X-2	-3993.8	291.8	379.3	0.2	-1311.4	1216.9
(20+21)-X-3	-3151	-396.8	975.8	-0.2	-2945.8	-515.8
(20+21)-X-4	-3654.2	-319	400.3	0.2	-1381.4	-323.2
(20+21)-X-5	-3782.5	229.6	993.9	-0.2	-2954.6	1046.8
(20+21)-X-6	-4285.7	307.3	418.4	0.2	-1390.2	1239.3
(20+21)-X-7	-3442.9	-381.3	1014.9	-0.1	-3024.7	-493.4
(20+21)-X-8	-3946	-303.5	439.3	0.2	-1460.3	-300.8
(20+21)-XI-1	-3408.9	269.7	1000.8	-0.3	-3001.5	1162.6
(20+21)-XI-2	-4215.5	192	108.2	0.1	-574.7	967.8
(20+21)-XI-3	-2929.4	-297.1	1246.9	0	-3682.6	-266.7
(20+21)-XI-4	-3736	-374.7	354.3	0.4	-1255.7	-461.5
(20+21)-XI-5	-3700.7	285.3	1039.9	-0.3	-3080.4	1185
(20+21)-XI-6	-4507.3	207.6	147.3	0.1	-653.5	990.2
(20+21)-XI-7	-3221.2	-281.5	1286	0	-3761.4	-244.3
(20+21)-XI-8	-4027.8	-359.2	393.4	0.4	-1334.5	-439.1
(20+21)-XII-1	-3560.6	192	842.3	-0.3	-2570.3	968.9
(20+21)-XII-2	-4063.8	269.8	266.8	0.1	-1005.9	1161.5
(20+21)-XII-3	-3081.1	-374.8	1088.4	0	-3251.3	-460.4
(20+21)-XII-4	-3584.2	-297	512.9	0.4	-1686.9	-267.8
(20+21)-XII-5	-3852.5	207.5	881.4	-0.3	-2649.1	991.4
(20+21)-XII-6	-4355.6	285.3	305.8	0.1	-1084.7	1183.9
(20+21)-XII-7	-3373	-359.3	1127.5	0	-3330.2	-438
(20+21)-XII-8	-3876.1	-281.5	551.9	0.4	-1765.8	-245.4
60	-3183.2	99.8	381.3	0	-677.8	151
(N1)1	-4302.88	-126.354	517.1	10.0518	-921.245	-111.9
(N1)2	-10745.6	-28.4408	1715.7	48.8088	-4473.33	785
(N1)3	-6105.19	103.496	1031.2	34.7474	-3184.61	897.2
(N1)4	-10682.5	-26.6525	1706.9	48.632	-4457.13	786.5
(N1)5	-2948.48	193.242	566.1	25.1965	-2309.26	973.5
(N1)6	-11166.3	142.479	1997.6	64.3288	-5895.75	1468.1
(N1)7	-5781.37	112.73	986.1	33.8419	-3101.61	905
(N1)8	-9149.84	18.6725	1483.3	44.1184	-4043.46	827.1
(N1)9	-4509.51	150.608	798.8	30.056	-2754.63	939.3
(N1)10	-9126.83	17.5236	1490.1	44.2809	-4058.36	824
(N1)11	-10745.6	-28.4408	1715.7	48.8088	-4473.33	785
(N1)12	-6849.6	265.284	1358.2	51.172	-4689.92	1572.5
(N1)13	-10682.5	-26.6525	1706.9	48.632	-4457.13	786.5
(N1)14	-2419.78	86.3043	343.6	14.1552	-1297.32	524.1
(N1)15	-9893.21	-126.146	1448.1	36.963	-3378.5	343.4

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 81 DI 102

Comb.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
(N1)16	-5376.77	32.7391	818.1	25.538	-2340.56	568.1
(N1)17	-8745.25	-61.2179	1315.3	35.8145	-3282.4	490.2
(N1)18	-4104.91	70.7179	630.8	21.7532	-1993.68	602.4
(N1)19	-8722.23	-62.4668	1322.1	35.9781	-3297.4	487.1
(N1)(20+21)-I-1	-3007.11	1148.76	944.4	33.1364	-3046.12	3283.3
(N1)(20+21)-I-2	-3506.09	1070.51	368.7	16.2801	-1482.91	3084.3
(N1)(20+21)-I-3	-4200.43	-927.183	1013.3	30.6226	-2815.73	-1889.3
(N1)(20+21)-I-4	-4699.41	-1005.33	437.7	13.7653	-1252.42	-2088.3
(N1)(20+21)-I-5	-3104.48	1145.3	957.5	33.4277	-3072.82	3278.3
(N1)(20+21)-I-6	-3603.36	1067.15	381.9	16.5714	-1509.61	3079.3
(N1)(20+21)-I-7	-4297.7	-930.545	1026.5	30.9139	-2842.43	-1894.4
(N1)(20+21)-I-8	-4796.68	-1008.69	450.9	14.0566	-1279.12	-2093.3
(N1)(20+21)-II-1	-2842.67	513.416	1640.1	51.9554	-4789.22	1705
(N1)(20+21)-II-2	-4505.82	252.755	-278.7	-4.29984	421.578	1041.8
(N1)(20+21)-II-3	-3200.7	-109.427	1660.8	51.2015	-4720.12	153.2
(N1)(20+21)-II-4	-4863.85	-369.988	-258	-5.05375	490.674	-510
(N1)(20+21)-II-5	-2939.94	509.954	1653.2	52.2467	-4815.91	1699.9
(N1)(20+21)-II-6	-4603.09	249.393	-265.5	-4.00853	394.88	1036.8
(N1)(20+21)-II-7	-3297.96	-112.789	1673.9	51.4928	-4746.82	148.2
(N1)(20+21)-II-8	-4961.12	-373.35	-244.8	-4.76244	463.975	-515
(N1)(20+21)-III-1	-2860.89	1074.45	1095.7	37.526	-3457.59	3088
(N1)(20+21)-III-2	-3652.31	1144.82	217.4	11.7905	-1071.43	3279.7
(N1)(20+21)-III-3	-4054.21	-1001.39	1164.7	35.1111	-3227.11	-2084.7
(N1)(20+21)-III-4	-4845.63	-931.123	286.3	9.37673	-841.047	-1893
(N1)(20+21)-III-5	-2958.16	1071.09	1108.9	37.8173	-3484.29	3083
(N1)(20+21)-III-6	-3749.57	1141.36	230.5	12.0818	-1098.13	3274.6
(N1)(20+21)-III-7	-4151.48	-1004.75	1177.9	35.4024	-3253.81	-2089.7
(N1)(20+21)-III-8	-4942.9	-934.484	299.5	9.66803	-867.746	-1898
(N1)(20+21)-IV-1	-2355.24	265.919	2144.6	66.8201	-6160.73	1054
(N1)(20+21)-IV-2	-4993.25	500.251	-783.3	-19.1635	1793	1692.8
(N1)(20+21)-IV-3	-2713.17	-356.823	2165.3	66.0662	-6091.64	-497.8
(N1)(20+21)-IV-4	-5351.28	-122.492	-762.6	-19.9185	1862.19	141
(N1)(20+21)-IV-5	-2452.51	262.458	2157.8	67.1114	-6187.43	1048.9
(N1)(20+21)-IV-6	-5090.62	496.889	-770.1	-18.8722	1766.3	1687.8
(N1)(20+21)-IV-7	-2810.54	-360.285	2178.5	66.3575	-6118.34	-502.9
(N1)(20+21)-IV-8	-5448.55	-125.853	-749.4	-19.6272	1835.49	136
(N1)(20+21)-V-1	-2777.01	1076.37	1386	43.6603	-4056.46	3096.9
(N1)(20+21)-V-2	-3275.98	998.217	810.3	26.804	-2493.25	2897.9
(N1)(20+21)-V-3	-4430.54	-854.789	571.7	20.0976	-1805.29	-1702.9
(N1)(20+21)-V-4	-4929.41	-932.937	-3.9	3.24137	-242.079	-1901.9
(N1)(20+21)-V-5	-2874.38	1073	1399.1	43.9516	-4083.16	3091.9
(N1)(20+21)-V-6	-3373.25	994.855	823.5	27.0953	-2519.95	2892.9
(N1)(20+21)-V-7	-4527.8	-858.251	584.9	20.3889	-1831.99	-1708
(N1)(20+21)-V-8	-5026.78	-936.4	9.3	3.53268	-268.777	-1906.9
(N1)(20+21)-VI-1	-2773.63	491.668	1772.5	55.0634	-5092.4	1649
(N1)(20+21)-VI-2	-4436.78	231.107	-146.2	-1.09289	118.495	985.9
(N1)(20+21)-VI-3	-3269.74	-87.6793	1528.3	47.9945	-4417.04	209.1
(N1)(20+21)-VI-4	-4932.89	-348.24	-390.5	-8.1618	793.858	-454
(N1)(20+21)-VI-5	-2871	488.305	1785.7	55.3547	-5119.1	1644
(N1)(20+21)-VI-6	-4534.05	227.645	-133	-0.801587	91.7967	980.9
(N1)(20+21)-VI-7	-3367	-91.1408	1541.5	48.2858	-4443.74	204.1
(N1)(20+21)-VI-8	-5030.16	-351.702	-377.3	-7.87049	767.159	-459.1
(N1)(20+21)-VII-1	-2630.79	1002.16	1537.3	48.1499	-4467.94	2901.6
(N1)(20+21)-VII-2	-3422.2	1072.43	659	22.4144	-2081.78	3093.2
(N1)(20+21)-VII-3	-4284.32	-929.099	723.1	24.4872	-2216.76	-1898.2
(N1)(20+21)-VII-4	-5075.73	-858.729	-155.3	-1.24826	169.396	-1706.6
(N1)(20+21)-VII-5	-2728.06	998.695	1550.5	48.4412	-4494.64	2896.5
(N1)(20+21)-VII-6	-3519.47	1069.06	672.1	22.7057	-2108.48	3088.2
(N1)(20+21)-VII-7	-4381.59	-932.46	736.3	24.7786	-2243.46	-1903.3
(N1)(20+21)-VII-8	-5173	-862.19	-142.1	-0.95695	142.698	-1711.6
(N1)(20+21)-VIII-1	-2286.2	244.171	2277.1	69.927	-6463.82	998
(N1)(20+21)-VIII-2	-4924.21	478.603	-650.8	-15.9565	1489.91	1636.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 82 DI 102

Comb.	N	Ty	Tz	Mt	My	Mz
(N1)(20+21)-VIII-3	-2782.21	-335.175	2032.9	62.8581	-5788.46	-441.9
(N1)(20+21)-VIII-4	-5420.32	-100.744	-895.1	-23.0254	2165.28	197
(N1)(20+21)-VIII-5	-2383.47	240.81	2290.3	70.2184	-6490.52	993
(N1)(20+21)-VIII-6	-5021.58	475.141	-637.6	-15.6652	1463.22	1631.9
(N1)(20+21)-VIII-7	-2879.58	-338.537	2046	63.1494	-5815.15	-446.9
(N1)(20+21)-VIII-8	-5517.59	-104.205	-881.9	-22.7341	2138.58	192
(N1)(20+21)-IX-1	-3311.24	426.098	953.1	31.9166	-2934.33	1478.7
(N1)(20+21)-IX-2	-3810.22	347.949	377.5	15.0603	-1371.12	1279.8
(N1)(20+21)-IX-3	-3669.27	-196.645	973.8	31.1627	-2865.23	-73.1
(N1)(20+21)-IX-4	-4168.25	-274.794	398.2	14.3053	-1301.92	-272
(N1)(20+21)-IX-5	-3635.64	414.758	997.1	32.8876	-3023.32	1462
(N1)(20+21)-IX-6	-4134.52	336.611	421.4	16.0314	-1460.11	1263
(N1)(20+21)-IX-7	-3993.57	-207.984	1017.8	32.1337	-2954.22	-89.8
(N1)(20+21)-IX-8	-4492.54	-286.132	442.1	15.2764	-1390.92	-288.7
(N1)(20+21)-X-1	-3165.03	351.889	1104.5	36.4062	-3345.8	1283.4
(N1)(20+21)-X-2	-3956.44	422.259	226.1	10.5707	-959.641	1475.1
(N1)(20+21)-X-3	-3523.05	-270.854	1125.2	35.6512	-3276.6	-268.4
(N1)(20+21)-X-4	-4314.47	-200.584	246.8	9.8168	-890.545	-76.7
(N1)(20+21)-X-5	-3489.32	340.55	1148.4	37.3772	-3434.79	1266.7
(N1)(20+21)-X-6	-4280.73	410.82	270.1	11.5417	-1048.64	1458.3
(N1)(20+21)-X-7	-3847.35	-282.193	1169.1	36.6222	-3365.6	-285.1
(N1)(20+21)-X-8	-4638.76	-211.923	290.8	10.7878	-979.54	-93.4
(N1)(20+21)-XI-1	-3242.2	404.45	1085.6	35.1235	-3237.41	1422.8
(N1)(20+21)-XI-2	-3741.18	326.301	510	18.2673	-1674.2	1223.9
(N1)(20+21)-XI-3	-3738.31	-174.897	841.3	27.9546	-2562.05	-17.1
(N1)(20+21)-XI-4	-4237.19	-253.044	265.7	11.0984	-998.838	-216.1
(N1)(20+21)-XI-5	-3566.6	393.11	1129.5	36.0945	-3326.4	1406.1
(N1)(20+21)-XI-6	-4065.48	314.963	553.9	19.2383	-1763.19	1207.1
(N1)(20+21)-XI-7	-4062.61	-186.236	885.3	28.9257	-2651.04	-33.9
(N1)(20+21)-XI-8	-4561.58	-264.484	309.6	12.0694	-1087.83	-232.8
(N1)(20+21)-XII-1	-3095.99	330.241	1237	39.5132	-3648.88	1227.5
(N1)(20+21)-XII-2	-3887.4	400.511	358.6	13.7777	-1262.72	1419.2
(N1)(20+21)-XII-3	-3592.09	-249.206	992.7	32.4443	-2973.52	-212.4
(N1)(20+21)-XII-4	-4383.51	-178.836	114.3	6.70875	-587.361	-20.8
(N1)(20+21)-XII-5	-3420.28	318.802	1280.9	40.4842	-3737.88	1210.8
(N1)(20+21)-XII-6	-4211.69	389.172	402.5	14.7487	-1351.72	1402.4
(N1)(20+21)-XII-7	-3916.39	-260.545	1036.6	33.4153	-3062.52	-229.2
(N1)(20+21)-XII-8	-4707.8	-190.175	158.3	7.67978	-676.356	-37.5
(N1)60	-3143.88	-92.5064	374.6	7.26742	-666.06	-82.1

Verifiche piastra

Comb.	Pann.	X	Y	σ_{xx}	σ_{yy}	τ_{xy}	σ_{id}	SF
		cm	cm	DaN/cm ²	DaN/cm ²	DaN/cm ²	DaN/cm ²	
(N1)(20+21)-VIII-5	7	8.28	2.23	1778.11	388.69	-201.14	1656.20	1.58

Tensione massima ideale $\sigma_{id} = 1656.20$ DaN/cm², SF=1.58 ((N1)(20+21)-VIII-5): **Verificato**

Verifica a punzonamento piastra

Comb.	N°bull	X	Y	Fd	$B_{p,Rd}$	SF
		cm	cm	DaN	DaN	
(N1)(20+21)-VIII-5	1	5.00	5.00	7398	48632	6.57

Forza di punz. massima $F_{d,max} = 7397.92$ DaN, SF=6.57 ((N1)(20+21)-VIII-5) (bull 1): **Verificato**

Verifica calcestruzzo

Comb.	N°Vert	X	Y	σ	SF
		cm	cm	DaN/cm ²	
1	2	50.00	40.00	13.88	8.47

APPALTATORE:
**D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.**

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

**TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE**

Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	83 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

Comb.	N°Vert	X	Y	σ	SF
2	2	50.00	40.00	66.73	1.76
3	2	50.00	40.00	47.35	2.48
4	2	50.00	40.00	66.48	1.77
5	2	50.00	40.00	34.20	3.44
6	2	50.00	40.00	86.34	1.36
7	2	50.00	40.00	46.09	2.55
8	2	50.00	40.00	60.65	1.94
9	2	50.00	40.00	41.22	2.85
10	2	50.00	40.00	60.43	1.95
11	2	50.00	40.00	66.73	1.76
12	2	50.00	40.00	68.16	1.73
13	2	50.00	40.00	66.48	1.77
14	2	50.00	40.00	20.14	5.84
15	2	50.00	40.00	51.34	2.29
16	2	50.00	40.00	35.53	3.31
17	2	50.00	40.00	50.05	2.35
18	2	50.00	40.00	30.70	3.83
19	2	50.00	40.00	49.83	2.36
(20+21)-I-1	2	50.00	40.00	71.89	1.64
(20+21)-I-2	3	50.00	40.00	35.79	3.29
(20+21)-I-3	3	0.00	40.00	66.01	1.78
(20+21)-I-4	2	0.00	40.00	34.93	3.37
(20+21)-I-5	2	50.00	40.00	72.26	1.63
(20+21)-I-6	3	50.00	40.00	36.18	3.25
(20+21)-I-7	3	0.00	40.00	66.24	1.78
(20+21)-I-8	2	0.00	40.00	35.20	3.34
(20+21)-II-1	2	50.00	40.00	93.02	1.26
(20+21)-II-2	2	50.00	0.00	32.54	3.61
(20+21)-II-3	3	0.00	40.00	80.13	1.47
(20+21)-II-4	1	0.00	0.00	31.00	3.79
(20+21)-II-5	2	50.00	40.00	93.39	1.26
(20+21)-II-6	2	50.00	0.00	32.28	3.64
(20+21)-II-7	3	0.00	40.00	80.37	1.46
(20+21)-II-8	1	0.00	0.00	30.61	3.84
(20+21)-III-1	2	50.00	40.00	64.23	1.83
(20+21)-III-2	3	50.00	40.00	43.84	2.68
(20+21)-III-3	3	0.00	40.00	62.39	1.88
(20+21)-III-4	2	0.00	40.00	39.41	2.98
(20+21)-III-5	2	50.00	40.00	64.59	1.82
(20+21)-III-6	3	50.00	40.00	44.24	2.66
(20+21)-III-7	3	0.00	40.00	62.62	1.88
(20+21)-III-8	2	0.00	40.00	39.66	2.96
(20+21)-IV-1	2	50.00	40.00	68.30	1.72
(20+21)-IV-2	2	50.00	0.00	19.00	6.19
(20+21)-IV-3	3	0.00	40.00	68.44	1.72
(20+21)-IV-4	1	0.00	0.00	6.11	19.2
(20+21)-IV-5	2	50.00	40.00	68.66	1.71
(20+21)-IV-6	2	50.00	0.00	18.74	6.27
(20+21)-IV-7	3	0.00	40.00	68.68	1.71
(20+21)-IV-8	1	0.00	0.00	5.84	20.1
(20+21)-V-1	2	50.00	40.00	56.24	2.09
(20+21)-V-2	2	50.00	0.00	25.15	4.67
(20+21)-V-3	3	0.00	40.00	76.97	1.53
(20+21)-V-4	3	0.00	40.00	47.58	2.47
(20+21)-V-5	2	50.00	40.00	56.60	2.08
(20+21)-V-6	2	50.00	0.00	24.89	4.72
(20+21)-V-7	3	0.00	40.00	77.20	1.52
(20+21)-V-8	3	0.00	40.00	47.82	2.46
(20+21)-VI-1	2	50.00	40.00	88.57	1.33
(20+21)-VI-2	2	50.00	0.00	35.99	3.27
(20+21)-VI-3	3	0.00	40.00	83.42	1.41
(20+21)-VI-4	1	0.00	0.00	26.43	4.45

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>84 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	84 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	84 DI 102								

Comb.	N°Vert	X	Y	σ	SF
(20+21)-VI-5	2	50.00	40.00	88.94	1.32
(20+21)-VI-6	2	50.00	0.00	35.74	3.29
(20+21)-VI-7	3	0.00	40.00	83.67	1.41
(20+21)-VI-8	1	0.00	0.00	26.03	4.52
(20+21)-VII-1	2	50.00	40.00	48.47	2.43
(20+21)-VII-2	3	50.00	40.00	27.36	4.30
(20+21)-VII-3	3	0.00	40.00	73.57	1.60
(20+21)-VII-4	3	0.00	40.00	51.49	2.28
(20+21)-VII-5	2	50.00	40.00	48.84	2.41
(20+21)-VII-6	3	50.00	40.00	27.78	4.23
(20+21)-VII-7	3	0.00	40.00	73.80	1.59
(20+21)-VII-8	3	0.00	40.00	51.72	2.27
(20+21)-VIII-1	2	50.00	40.00	63.85	1.84
(20+21)-VIII-2	2	50.00	0.00	22.62	5.20
(20+21)-VIII-3	3	0.00	40.00	71.77	1.64
(20+21)-VIII-4	1	0.00	0.00	3.18	37.0
(20+21)-VIII-5	2	50.00	40.00	64.22	1.83
(20+21)-VIII-6	2	50.00	0.00	22.33	5.27
(20+21)-VIII-7	3	0.00	40.00	72.01	1.63
(20+21)-VIII-8	1	0.00	0.00	3.00	39.1
(20+21)-IX-1	2	50.00	40.00	54.52	2.16
(20+21)-IX-2	2	50.00	40.00	20.60	5.71
(20+21)-IX-3	3	0.00	40.00	46.27	2.54
(20+21)-IX-4	3	0.00	40.00	16.97	6.93
(20+21)-IX-5	2	50.00	40.00	55.76	2.11
(20+21)-IX-6	2	50.00	40.00	21.82	5.39
(20+21)-IX-7	3	0.00	40.00	47.06	2.50
(20+21)-IX-8	3	0.00	40.00	17.79	6.61
(20+21)-X-1	2	50.00	40.00	47.07	2.50
(20+21)-X-2	2	50.00	40.00	28.40	4.14
(20+21)-X-3	3	0.00	40.00	42.66	2.76
(20+21)-X-4	3	0.00	40.00	20.91	5.62
(20+21)-X-5	2	50.00	40.00	48.30	2.43
(20+21)-X-6	2	50.00	40.00	29.62	3.97
(20+21)-X-7	3	0.00	40.00	43.44	2.71
(20+21)-X-8	3	0.00	40.00	21.70	5.42
(20+21)-XI-1	2	50.00	40.00	50.09	2.35
(20+21)-XI-2	3	50.00	40.00	15.81	7.44
(20+21)-XI-3	3	0.00	40.00	49.61	2.37
(20+21)-XI-4	3	0.00	40.00	20.59	5.71
(20+21)-XI-5	2	50.00	40.00	51.32	2.29
(20+21)-XI-6	3	50.00	40.00	17.02	6.91
(20+21)-XI-7	3	0.00	40.00	50.40	2.33
(20+21)-XI-8	3	0.00	40.00	21.39	5.50
(20+21)-XII-1	2	50.00	40.00	42.63	2.76
(20+21)-XII-2	2	50.00	40.00	23.67	4.97
(20+21)-XII-3	3	0.00	40.00	46.03	2.55
(20+21)-XII-4	3	0.00	40.00	24.26	4.85
(20+21)-XII-5	2	50.00	40.00	43.86	2.68
(20+21)-XII-6	2	50.00	40.00	24.89	4.72
(20+21)-XII-7	3	0.00	40.00	46.81	2.51
(20+21)-XII-8	3	0.00	40.00	25.04	4.70
60	2	50.00	40.00	10.04	11.7
(N1)1	3	0.00	40.00	12.79	9.19
(N1)2	2	50.00	40.00	65.13	1.81
(N1)3	2	50.00	40.00	49.74	2.36
(N1)4	2	50.00	40.00	64.93	1.81
(N1)5	2	50.00	40.00	39.35	2.99
(N1)6	2	50.00	40.00	90.12	1.30
(N1)7	2	50.00	40.00	48.75	2.41
(N1)8	2	50.00	40.00	60.03	1.96
(N1)9	2	50.00	40.00	44.67	2.63

APPALTATORE:
**D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI
GENERALI s.r.l.**

RIASSETTO NODO DI BARI

PROGETTISTA:

**TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA
BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE**

Mandataria: Mandante:

RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl

PROGETTO ESECUTIVO:

PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	85 DI 102

Relazione di calcolo pensilina banc. laterale

Comb.	N°Vert	X	Y	σ	SF
(N1)10	2	50.00	40.00	60.19	1.95
(N1)11	2	50.00	40.00	65.13	1.81
(N1)12	2	50.00	40.00	75.78	1.55
(N1)13	2	50.00	40.00	64.93	1.81
(N1)14	2	50.00	40.00	21.86	5.38
(N1)15	2	50.00	40.00	46.77	2.51
(N1)16	2	50.00	40.00	35.64	3.30
(N1)17	2	50.00	40.00	46.96	2.50
(N1)18	2	50.00	40.00	31.55	3.73
(N1)19	2	50.00	40.00	47.12	2.50
(N1)(20+21)-I-1	2	50.00	40.00	71.76	1.64
(N1)(20+21)-I-2	2	50.00	40.00	47.91	2.45
(N1)(20+21)-I-3	3	0.00	40.00	54.99	2.14
(N1)(20+21)-I-4	2	0.00	40.00	35.51	3.31
(N1)(20+21)-I-5	2	50.00	40.00	72.05	1.63
(N1)(20+21)-I-6	2	50.00	40.00	48.24	2.44
(N1)(20+21)-I-7	3	0.00	40.00	55.38	2.12
(N1)(20+21)-I-8	2	0.00	40.00	35.91	3.27
(N1)(20+21)-II-1	2	50.00	40.00	78.20	1.50
(N1)(20+21)-II-2	2	50.00	0.00	14.45	8.14
(N1)(20+21)-II-3	2	50.00	40.00	61.66	1.91
(N1)(20+21)-II-4	1	0.00	0.00	10.40	11.3
(N1)(20+21)-II-5	2	50.00	40.00	78.48	1.50
(N1)(20+21)-II-6	2	50.00	0.00	14.06	8.37
(N1)(20+21)-II-7	2	50.00	40.00	61.96	1.90
(N1)(20+21)-II-8	1	0.00	0.00	10.11	11.6
(N1)(20+21)-III-1	2	50.00	40.00	75.39	1.56
(N1)(20+21)-III-2	3	50.00	40.00	43.31	2.71
(N1)(20+21)-III-3	3	0.00	40.00	62.31	1.89
(N1)(20+21)-III-4	4	0.00	40.00	27.83	4.22
(N1)(20+21)-III-5	2	50.00	40.00	75.68	1.55
(N1)(20+21)-III-6	3	50.00	40.00	43.67	2.69
(N1)(20+21)-III-7	3	0.00	40.00	62.70	1.88
(N1)(20+21)-III-8	4	0.00	40.00	28.23	4.16
(N1)(20+21)-IV-1	2	50.00	40.00	88.98	1.32
(N1)(20+21)-IV-2	2	50.00	0.00	39.24	3.00
(N1)(20+21)-IV-3	3	0.00	40.00	82.53	1.42
(N1)(20+21)-IV-4	2	50.00	0.00	25.30	4.65
(N1)(20+21)-IV-5	2	50.00	40.00	89.27	1.32
(N1)(20+21)-IV-6	2	50.00	0.00	38.79	3.03
(N1)(20+21)-IV-7	3	0.00	40.00	82.92	1.42
(N1)(20+21)-IV-8	2	50.00	0.00	24.91	4.72
(N1)(20+21)-V-1	2	50.00	40.00	83.31	1.41
(N1)(20+21)-V-2	2	50.00	40.00	60.55	1.94
(N1)(20+21)-V-3	3	0.00	40.00	39.65	2.97
(N1)(20+21)-V-4	4	0.00	40.00	19.75	5.95
(N1)(20+21)-V-5	2	50.00	40.00	83.59	1.41
(N1)(20+21)-V-6	2	50.00	40.00	60.85	1.93
(N1)(20+21)-V-7	3	0.00	40.00	40.04	2.94
(N1)(20+21)-V-8	4	0.00	40.00	20.15	5.83
(N1)(20+21)-VI-1	2	50.00	40.00	81.37	1.45
(N1)(20+21)-VI-2	2	50.00	0.00	10.34	11.4
(N1)(20+21)-VI-3	2	50.00	40.00	58.38	2.01
(N1)(20+21)-VI-4	1	0.00	0.00	14.00	8.40
(N1)(20+21)-VI-5	2	50.00	40.00	81.65	1.44
(N1)(20+21)-VI-6	2	50.00	0.00	10.01	11.7
(N1)(20+21)-VI-7	2	50.00	40.00	58.68	2.00
(N1)(20+21)-VI-8	1	0.00	0.00	13.65	8.61
(N1)(20+21)-VII-1	2	50.00	40.00	86.63	1.36
(N1)(20+21)-VII-2	2	50.00	40.00	56.62	2.08
(N1)(20+21)-VII-3	3	0.00	40.00	47.13	2.50
(N1)(20+21)-VII-4	1	0.00	0.00	17.17	6.85

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>86 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	86 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	86 DI 102								

Comb.	N°Vert	X	Y	σ	SF
(N1)(20+21)-VII-5	2	50.00	40.00	86.92	1.35
(N1)(20+21)-VII-6	2	50.00	40.00	56.92	2.07
(N1)(20+21)-VII-7	3	0.00	40.00	47.51	2.47
(N1)(20+21)-VII-8	1	0.00	0.00	16.88	6.96
(N1)(20+21)-VIII-1	2	50.00	40.00	92.27	1.27
(N1)(20+21)-VIII-2	2	50.00	0.00	34.57	3.40
(N1)(20+21)-VIII-3	3	0.00	40.00	78.12	1.51
(N1)(20+21)-VIII-4	2	50.00	0.00	29.70	3.96
(N1)(20+21)-VIII-5	2	50.00	40.00	92.57	1.27
(N1)(20+21)-VIII-6	2	50.00	0.00	34.14	3.44
(N1)(20+21)-VIII-7	3	0.00	40.00	78.51	1.50
(N1)(20+21)-VIII-8	2	50.00	0.00	29.32	4.01
(N1)(20+21)-IX-1	2	50.00	40.00	52.48	2.24
(N1)(20+21)-IX-2	2	50.00	40.00	29.87	3.94
(N1)(20+21)-IX-3	3	0.00	40.00	37.31	3.15
(N1)(20+21)-IX-4	3	0.00	40.00	19.37	6.07
(N1)(20+21)-IX-5	2	50.00	40.00	53.44	2.20
(N1)(20+21)-IX-6	2	50.00	40.00	30.85	3.81
(N1)(20+21)-IX-7	3	0.00	40.00	38.62	3.04
(N1)(20+21)-IX-8	3	0.00	40.00	20.67	5.69
(N1)(20+21)-X-1	2	50.00	40.00	55.68	2.11
(N1)(20+21)-X-2	2	50.00	40.00	25.97	4.53
(N1)(20+21)-X-3	3	0.00	40.00	44.47	2.64
(N1)(20+21)-X-4	3	0.00	40.00	12.06	9.75
(N1)(20+21)-X-5	2	50.00	40.00	56.64	2.08
(N1)(20+21)-X-6	2	50.00	40.00	26.97	4.36
(N1)(20+21)-X-7	3	0.00	40.00	45.77	2.57
(N1)(20+21)-X-8	3	0.00	40.00	13.36	8.80
(N1)(20+21)-XI-1	2	50.00	40.00	55.76	2.11
(N1)(20+21)-XI-2	2	50.00	40.00	33.48	3.51
(N1)(20+21)-XI-3	3	0.00	40.00	32.91	3.57
(N1)(20+21)-XI-4	3	0.00	40.00	14.81	7.94
(N1)(20+21)-XI-5	2	50.00	40.00	56.72	2.07
(N1)(20+21)-XI-6	2	50.00	40.00	34.45	3.41
(N1)(20+21)-XI-7	3	0.00	40.00	34.21	3.44
(N1)(20+21)-XI-8	3	0.00	40.00	16.12	7.30
(N1)(20+21)-XII-1	2	50.00	40.00	58.89	2.00
(N1)(20+21)-XII-2	2	50.00	40.00	29.67	3.96
(N1)(20+21)-XII-3	3	0.00	40.00	40.06	2.94
(N1)(20+21)-XII-4	3	0.00	40.00	7.64	15.4
(N1)(20+21)-XII-5	2	50.00	40.00	59.86	1.96
(N1)(20+21)-XII-6	2	50.00	40.00	30.64	3.84
(N1)(20+21)-XII-7	3	0.00	40.00	41.36	2.84
(N1)(20+21)-XII-8	3	0.00	40.00	8.89	13.2
(N1)60	3	0.00	40.00	9.25	12.7

Tensione cls max $\sigma = 93.39 \text{ DaN/cm}^2$, SF=1.26 ((20+21)-II-5): **Verificato**

Verifiche Costole

Cond	N°Cost.	σ	τ	σ_{id}	SF
		DaN/cm ²	DaN/cm ²	DaN/cm ²	
(N1)(20+21)-VIII-5	2	1508	237	1562	1.68

Calcolo saldature orizzontali

Comb.	N°cost	X_i	Y_i	X_f	Y_f	L	a/2	σ_n	τ_p	SF
		cm	cm	cm	cm	cm	cm	DaN/cm ²	DaN/cm ²	
(20+21)-VI-7	1	11.25	32.13	11.25	40.00	7.88	0.50	1841.51	310.35	1.03
(N1)(20+21)-VIII-7	2	38.75	32.13	38.75	40.00	7.88	0.50	1563.35	260.19	1.21

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale													
	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>C</td> <td>87 DI 102</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	87 DI 102
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	87 DI 102								

Calcolo saldature verticali

Comb.	N°cost	X	Y	H	a	σ_n	τ_p	SF
		cm	cm	cm	cm	DaN/cm ²	DaN/cm ²	
(20+21)-VI-7	1	11.25	32.13	10.00	1.00	537.72	244.40	3.26
(N1)(20+21)-VIII-5	2	38.75	32.13	10.00	1.00	562.08	256.00	3.12

Verifica Tirafondi Uncino

Comb.	N°	X	Y	Dbordo	Ft	Fv	FtRd	FvRd	Lid	Lrich	SF
		cm	cm	cm	DaN	DaN	DaN	DaN	cm	cm	
(N1)(20+21)-VIII-5	1	5.00	5.00	5.00	7398	42	18086	12058	112	97	1.15

Coefficiente di sicurezza minimo 1.154396 ((N1)(20+21)-VIII-5): **Verificato**

Verifica resistenza dell'attrito

Comb.	F	Flim	SF
	DaN	DaN	
(20+21)-I-4	1138	3365	2.96

Verifica complessiva

Coefficiente di sicurezza minimo 1.006304 (Saldature orizzontali): **Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	88 DI 102

9. COEFFICIENTI DI SICUREZZA RAGGIUNTI

Coefficienti di sicurezza filtrati per minimo Globale (Aste Acciaio-> coeff. globale)

Nome	Combinazione	Cs
Trave 136: Nodi[69,97] Tipo:Acciaio	(20+21)-VII-7	131.5
Trave 212: Nodi[15,93] Tipo:Acciaio	6	110.3
Trave 132: Nodi[52,61] Tipo:Acciaio	(20+21)-I-6	101
Trave 140: Nodi[68,98] Tipo:Acciaio	(20+21)-VIII-2	83.14
Trave 200: Nodi[46,53] Tipo:Acciaio	(20+21)-V-7	70.49
Trave 196: Nodi[32,36] Tipo:Acciaio	(20+21)-V-5	67.76
Trave 210: Nodi[5,69] Tipo:Acciaio	(20+21)-II-8	54.52
Trave 155: Nodi[43,9] Tipo:Acciaio	(20+21)-IV-7	52.08
Trave 160: Nodi[73,11] Tipo:Acciaio	15	52.01
Trave 204: Nodi[45,57] Tipo:Acciaio	(20+21)-VII-3	49.45
Trave 177: Nodi[32,93] Tipo:Acciaio	(20+21)-VI-2	38.96
Trave 144: Nodi[62,0] Tipo:Acciaio	12	37.15
Trave 134: Nodi[19,95] Tipo:Acciaio	(20+21)-VI-5	35.79
Trave 150: Nodi[73,24] Tipo:Acciaio	(20+21)-VIII-8	35.51
Trave 138: Nodi[17,100] Tipo:Acciaio	6	33.7
Trave 159: Nodi[74,23] Tipo:Acciaio	(20+21)-VIII-4	33.52
Trave 211: Nodi[37,22] Tipo:Acciaio	(20+21)-V-8	32.53
Trave 208: Nodi[39,65] Tipo:Acciaio	(20+21)-VII-3	32.25
Trave 214: Nodi[12,69] Tipo:Acciaio	(20+21)-VII-8	31.73
Trave 142: Nodi[18,0] Tipo:Acciaio	6	29.09
Trave 148: Nodi[0,11] Tipo:Acciaio	(20+21)-VII-8	27.23
Trave 198: Nodi[4,51] Tipo:Acciaio	2	26.83
Trave 130: Nodi[16,59] Tipo:Acciaio	(20+21)-IV-7	23.75
Trave 129: Nodi[66,33] Tipo:Acciaio	(20+21)-V-4	22.89
Trave 153: Nodi[70,9] Tipo:Acciaio	(20+21)-V-1	21.04
Trave 192: Nodi[31,94] Tipo:Acciaio	6	20.28
Trave 147: Nodi[16,0] Tipo:Acciaio	6	19.11
Trave 202: Nodi[2,61] Tipo:Acciaio	6	18.87
Trave 143: Nodi[0,62] Tipo:Acciaio	12	18.83
Trave 108: Nodi[50,59] Tipo:Acciaio	6	18.81
Trave 206: Nodi[3,67] Tipo:Acciaio	6	17.93
Trave 110: Nodi[51,61] Tipo:Acciaio	6	17.52
Trave 203: Nodi[61,45] Tipo:Acciaio	12	17.33
Trave 207: Nodi[67,39] Tipo:Acciaio	12	17.3
Trave 110: Nodi[36,31] Tipo:Acciaio	6	17.1
Trave 182: Nodi[77,80] Tipo:Acciaio	6	17.02
Trave 186: Nodi[85,84] Tipo:Acciaio	6	16.81
Trave 181: Nodi[76,77] Tipo:Acciaio	6	16.78
Trave 199: Nodi[51,46] Tipo:Acciaio	12	16.66
Trave 185: Nodi[82,85] Tipo:Acciaio	6	16.55
Trave 172: Nodi[83,28] Tipo:Acciaio	6	16.52
Trave 173: Nodi[28,91] Tipo:Acciaio	6	16.49
Trave 156: Nodi[71,8] Tipo:Acciaio	6	16.45
Trave 119: Nodi[65,44] Tipo:Acciaio	6	16.44
Trave 165: Nodi[30,75] Tipo:Acciaio	6	16.43
Trave 189: Nodi[92,87] Tipo:Acciaio	6	16.36
Trave 169: Nodi[26,81] Tipo:Acciaio	6	16.36
Trave 168: Nodi[79,26] Tipo:Acciaio	6	16.29
Trave 139: Nodi[100,68] Tipo:Acciaio	12	16.24
Trave 111: Nodi[63,95] Tipo:Acciaio	6	16.11
Trave 135: Nodi[95,69] Tipo:Acciaio	12	15.95
Trave 190: Nodi[87,90] Tipo:Acciaio	6	15.75
Trave 171: Nodi[86,83] Tipo:Acciaio	6	15.49

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	89 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 167: Nodi[78,79] Tipo:Acciaio	6	15.42
Trave 146: Nodi[20,0] Tipo:Acciaio	6	15.38
Trave 113: Nodi[53,47] Tipo:Acciaio	6	15.27
Trave 116: Nodi[57,41] Tipo:Acciaio	6	15.26
Trave 114: Nodi[71,100] Tipo:Acciaio	6	15.24
Trave 164: Nodi[55,30] Tipo:Acciaio	6	15.16
Trave 116: Nodi[64,98] Tipo:Acciaio	6	15.08
Trave 178: Nodi[57,56] Tipo:Acciaio	6	15.06
Trave 166: Nodi[75,78] Tipo:Acciaio	6	15.01
Trave 108: Nodi[34,30] Tipo:Acciaio	6	15
Trave 113: Nodi[70,97] Tipo:Acciaio	6	14.99
Trave 170: Nodi[81,86] Tipo:Acciaio	6	14.98
Trave 117: Nodi[72,0] Tipo:Acciaio	6	14.93
Trave 218: Nodi[110,94] Tipo:Acciaio	6	14.88
Trave 216: Nodi[13,68] Tipo:Acciaio	6	14.65
Trave 174: Nodi[91,88] Tipo:Acciaio	6	14.61
Trave 157: Nodi[70,106] Tipo:Acciaio	15	14.56
Trave 115: Nodi[59,45] Tipo:Acciaio	6	14.55
Trave 111: Nodi[51,40] Tipo:Acciaio	6	14.54
Trave 112: Nodi[55,46] Tipo:Acciaio	6	14.44
Trave 109: Nodi[38,32] Tipo:Acciaio	12	14.39
Trave 109: Nodi[52,60] Tipo:Acciaio	6	14.31
Trave 175: Nodi[88,89] Tipo:Acciaio	6	14.26
Trave 119: Nodi[67,0] Tipo:Acciaio	6	14.16
Trave 118: Nodi[63,39] Tipo:Acciaio	12	14.13
Trave 183: Nodi[80,25] Tipo:Acciaio	6	14.05
Trave 193: Nodi[54,57] Tipo:Acciaio	6	14.04
Trave 180: Nodi[29,76] Tipo:Acciaio	6	14.02
Trave 163: Nodi[58,55] Tipo:Acciaio	6	14.02
Trave 187: Nodi[84,27] Tipo:Acciaio	6	13.93
Trave 184: Nodi[25,82] Tipo:Acciaio	6	13.9
Trave 117: Nodi[67,49] Tipo:Acciaio	6	13.75
Trave 114: Nodi[61,48] Tipo:Acciaio	6	13.75
Trave 188: Nodi[27,92] Tipo:Acciaio	6	13.68
Trave 179: Nodi[56,29] Tipo:Acciaio	6	13.62
Trave 194: Nodi[1,34] Tipo:Acciaio	6	13.29
Trave 115: Nodi[68,99] Tipo:Acciaio	6	13.27
Trave 112: Nodi[69,96] Tipo:Acciaio	6	13.23
Trave 118: Nodi[62,0] Tipo:Acciaio	6	13.19
Trave 151: Nodi[74,106] Tipo:Acciaio	6	13.18
Trave 145: Nodi[0,20] Tipo:Acciaio	6	12.57
Trave 191: Nodi[90,31] Tipo:Acciaio	6	12.46
Trave 121: Nodi[66,0] Tipo:Acciaio	6	12.35
Trave 176: Nodi[89,32] Tipo:Acciaio	6	12.28
Trave 162: Nodi[53,58] Tipo:Acciaio	6	12.27
Trave 141: Nodi[98,18] Tipo:Acciaio	6	11.48
Trave 215: Nodi[13,42] Tipo:Acciaio	12	11.42
Trave 121: Nodi[71,43] Tipo:Acciaio	12	11.26
Trave 137: Nodi[97,17] Tipo:Acciaio	6	10.9
Trave 158: Nodi[24,53] Tipo:Acciaio	6	10.89
Trave 122: Nodi[43,1] Tipo:Acciaio	6	10.69
Trave 149: Nodi[23,54] Tipo:Acciaio	6	10.63
Trave 154: Nodi[71,1] Tipo:Acciaio	6	10.24
Trave 120: Nodi[69,42] Tipo:Acciaio	6	9.895
Trave 120: Nodi[65,0] Tipo:Acciaio	6	9.782

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	90 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 195: Nodi[34,32] Tipo:Acciaio	12	9.747
Trave 205: Nodi[57,3] Tipo:Acciaio	6	9.535
Trave 201: Nodi[53,2] Tipo:Acciaio	6	9.408
Trave 123: Nodi[20,65] Tipo:Acciaio	12	9.373
Trave 213: Nodi[110,68] Tipo:Acciaio	6	9.254
Trave 131: Nodi[59,52] Tipo:Acciaio	12	9.129
Trave 217: Nodi[12,7] Tipo:Acciaio	6	9.003
Trave 133: Nodi[61,19] Tipo:Acciaio	6	8.99
Trave 220: Nodi[37,65] Tipo:Acciaio	12	8.945
Trave 120: Nodi[0,22] Tipo:Acciaio	6	8.883
Trave 161: Nodi[21,33] Tipo:Acciaio	6	8.768
Trave 209: Nodi[65,5] Tipo:Acciaio	6	8.721
Trave 219: Nodi[15,0] Tipo:Acciaio	6	8.658
Trave 109: Nodi[37,38] Tipo:Acciaio	6	8.06
Trave 119: Nodi[46,89] Tipo:Acciaio	6	7.982
Trave 119: Nodi[0,46] Tipo:Acciaio	6	7.907
Trave 197: Nodi[36,4] Tipo:Acciaio	6	7.902
Trave 118: Nodi[62,63] Tipo:Acciaio	6	7.753
Trave 116: Nodi[43,83] Tipo:Acciaio	6	7.673
Trave 112: Nodi[54,55] Tipo:Acciaio	6	7.624
Trave 110: Nodi[49,55] Tipo:Acciaio	6	7.608
Trave 121: Nodi[21,73] Tipo:Acciaio	6	7.597
Trave 115: Nodi[58,59] Tipo:Acciaio	6	7.561
Trave 107: Nodi[20,37] Tipo:Acciaio	6	7.559
Trave 113: Nodi[40,79] Tipo:Acciaio	6	7.486
Trave 118: Nodi[0,45] Tipo:Acciaio	6	7.472
Trave 108: Nodi[33,34] Tipo:Acciaio	6	7.464
Trave 116: Nodi[98,43] Tipo:Acciaio	6	7.412
Trave 113: Nodi[97,40] Tipo:Acciaio	6	7.367
Trave 110: Nodi[61,49] Tipo:Acciaio	6	7.358
Trave 112: Nodi[96,39] Tipo:Acciaio	6	7.346
Trave 105: Nodi[25,26] Tipo:Acciaio	12	7.302
Trave 104: Nodi[29,30] Tipo:Acciaio	12	7.298
Trave 118: Nodi[45,87] Tipo:Acciaio	6	7.289
Trave 108: Nodi[53,54] Tipo:Acciaio	6	7.289
Trave 1000: Nodi[57,58] Tipo:Acciaio	6	7.289
Trave 118: Nodi[87,88] Tipo:Acciaio	6	7.289
Trave 115: Nodi[99,42] Tipo:Acciaio	6	7.269
Trave 1000: Nodi[48,57] Tipo:Acciaio	6	7.256
Trave 109: Nodi[60,48] Tipo:Acciaio	6	7.251
Trave 115: Nodi[42,85] Tipo:Acciaio	6	7.225
Trave 117: Nodi[44,91] Tipo:Acciaio	6	7.223
Trave 112: Nodi[77,78] Tipo:Acciaio	6	7.194
Trave 112: Nodi[39,77] Tipo:Acciaio	6	7.145
Trave 111: Nodi[50,51] Tipo:Acciaio	6	7.134
Trave 107: Nodi[31,32] Tipo:Acciaio	12	7.131
Trave 115: Nodi[85,86] Tipo:Acciaio	6	7.114
Trave 191: Nodi[31,22] Tipo:Acciaio	6	7.107
Trave 158: Nodi[6,24] Tipo:Acciaio	6	7.101
Trave 176: Nodi[32,7] Tipo:Acciaio	6	7.09
Trave 106: Nodi[27,28] Tipo:Acciaio	12	7.071
Trave 106: Nodi[14,27] Tipo:Acciaio	6	7.047
Trave 111: Nodi[75,76] Tipo:Acciaio	6	7.029
Trave 117: Nodi[91,92] Tipo:Acciaio	6	7.003
Trave 117: Nodi[0,44] Tipo:Acciaio	6	6.993

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	91 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 110: Nodi[55,56] Tipo:Acciaio	6	6.991
Trave 108: Nodi[47,53] Tipo:Acciaio	6	6.991
Trave 117: Nodi[66,67] Tipo:Acciaio	6	6.987
Trave 111: Nodi[38,75] Tipo:Acciaio	6	6.967
Trave 114: Nodi[41,81] Tipo:Acciaio	6	6.938
Trave 104: Nodi[12,29] Tipo:Acciaio	6	6.907
Trave 110: Nodi[35,36] Tipo:Acciaio	6	6.892
Trave 111: Nodi[95,38] Tipo:Acciaio	6	6.891
Trave 114: Nodi[60,61] Tipo:Acciaio	6	6.883
Trave 105: Nodi[13,25] Tipo:Acciaio	6	6.868
Trave 119: Nodi[89,90] Tipo:Acciaio	6	6.848
Trave 103: Nodi[24,106] Tipo:Acciaio	12	6.81
Trave 103: Nodi[23,24] Tipo:Acciaio	12	6.804
Trave 149: Nodi[21,23] Tipo:Acciaio	6	6.799
Trave 114: Nodi[81,82] Tipo:Acciaio	6	6.795
Trave 114: Nodi[100,41] Tipo:Acciaio	6	6.784
Trave 104: Nodi[19,34] Tipo:Acciaio	6	6.756
Trave 106: Nodi[28,109] Tipo:Acciaio	15	6.709
Trave 119: Nodi[64,65] Tipo:Acciaio	6	6.68
Trave 107: Nodi[15,31] Tipo:Acciaio	(20+21)-VI-2	6.664
Trave 116: Nodi[83,84] Tipo:Acciaio	6	6.655
Trave 107: Nodi[13,5] Tipo:Acciaio	6	6.595
Trave 105: Nodi[26,108] Tipo:Acciaio	15	6.575
Trave 113: Nodi[79,80] Tipo:Acciaio	6	6.573
Trave 116: Nodi[56,57] Tipo:Acciaio	6	6.56
Trave 123: Nodi[67,20] Tipo:Acciaio	12	6.532
Trave 108: Nodi[59,47] Tipo:Acciaio	6	6.53
Trave 113: Nodi[52,53] Tipo:Acciaio	6	6.528
Trave 104: Nodi[30,107] Tipo:Acciaio	15	6.5
Trave 106: Nodi[18,36] Tipo:Acciaio	6	6.484
Trave 105: Nodi[17,35] Tipo:Acciaio	6	6.345
Trave 121: Nodi[70,71] Tipo:Acciaio	6	6.339
Trave 103: Nodi[9,1] Tipo:Acciaio	6	6.325
Trave 123: Nodi[66,16] Tipo:Acciaio	6	6.28
Trave 104: Nodi[15,4] Tipo:Acciaio	6	6.253
Trave 103: Nodi[16,33] Tipo:Acciaio	6	6.241
Trave 122: Nodi[5,42] Tipo:Acciaio	6	6.157
Trave 106: Nodi[11,3] Tipo:Acciaio	6	6.142
Trave 107: Nodi[32,110] Tipo:Acciaio	15	6.064
Trave 103: Nodi[11,23] Tipo:Acciaio	(20+21)-VIII-8	6.056
Trave 152: Nodi[6,8] Tipo:Acciaio	6	6.056
Trave 105: Nodi[17,2] Tipo:Acciaio	6	6.045
Trave 121: Nodi[73,74] Tipo:Acciaio	6	5.985
Trave 122: Nodi[3,49] Tipo:Acciaio	12	5.931
Trave 122: Nodi[2,48] Tipo:Acciaio	12	5.908
Trave 120: Nodi[22,93] Tipo:Acciaio	6	5.754
Trave 123: Nodi[70,17] Tipo:Acciaio	12	5.676
Trave 122: Nodi[1,30] Tipo:Acciaio	6	5.663
Trave 122: Nodi[4,40] Tipo:Acciaio	12	5.533
Trave 123: Nodi[64,18] Tipo:Acciaio	12	5.432
Trave 102: Nodi[13,41] Tipo:Acciaio	6	5.428
Trave 102: Nodi[14,44] Tipo:Acciaio	2	5.391
Trave 123: Nodi[51,19] Tipo:Acciaio	12	5.2
Trave 120: Nodi[68,69] Tipo:Acciaio	6	5.129
Trave 102: Nodi[46,15] Tipo:Acciaio	6	5.12

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	92 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 102: Nodi[49,12] Tipo:Acciaio	6	5.094
Trave 102: Nodi[12,38] Tipo:Acciaio	6	5.074
Trave 123: Nodi[16,50] Tipo:Acciaio	6	5.038
Trave 102: Nodi[15,22] Tipo:Acciaio	6	5.036
Trave 120: Nodi[93,94] Tipo:Acciaio	6	5.006
Trave 122: Nodi[30,32] Tipo:Acciaio	6	4.988
Trave 102: Nodi[11,47] Tipo:Acciaio	6	4.985
Trave 102: Nodi[21,11] Tipo:Acciaio	6	4.942
Trave 102: Nodi[40,13] Tipo:Acciaio	6	4.929
Trave 102: Nodi[43,14] Tipo:Acciaio	6	4.897
Trave 121: Nodi[0,21] Tipo:Acciaio	6	4.831
Trave 124: Nodi[61,34] Tipo:Acciaio	6	4.659
Trave 127: Nodi[33,37] Tipo:Acciaio	6	4.602
Trave 123: Nodi[62,67] Tipo:Acciaio	6	4.573
Trave 128: Nodi[9,34] Tipo:Acciaio	6	4.533
Trave 128: Nodi[34,38] Tipo:Acciaio	6	4.479
Trave 124: Nodi[36,0] Tipo:Acciaio	6	4.448
Trave 124: Nodi[35,100] Tipo:Acciaio	6	4.447
Trave 124: Nodi[0,0] Tipo:Acciaio	6	4.433
Trave 123: Nodi[17,71] Tipo:Acciaio	6	4.418
Trave 127: Nodi[8,33] Tipo:Acciaio	6	4.404
Trave 123: Nodi[52,51] Tipo:Acciaio	6	4.394
Trave 124: Nodi[59,60] Tipo:Acciaio	6	4.392
Trave 122: Nodi[49,39] Tipo:Acciaio	6	4.388
Trave 128: Nodi[11,67] Tipo:Acciaio	6	4.384
Trave 124: Nodi[99,98] Tipo:Acciaio	6	4.374
Trave 124: Nodi[34,95] Tipo:Acciaio	6	4.374
Trave 124: Nodi[96,97] Tipo:Acciaio	6	4.368
Trave 123: Nodi[69,70] Tipo:Acciaio	6	4.366
Trave 123: Nodi[18,72] Tipo:Acciaio	6	4.363
Trave 127: Nodi[66,62] Tipo:Acciaio	6	4.358
Trave 122: Nodi[44,5] Tipo:Acciaio	6	4.344
Trave 122: Nodi[41,3] Tipo:Acciaio	12	4.337
Trave 122: Nodi[48,45] Tipo:Acciaio	12	4.337
Trave 124: Nodi[100,99] Tipo:Acciaio	6	4.332
Trave 124: Nodi[95,96] Tipo:Acciaio	6	4.327
Trave 127: Nodi[56,10] Tipo:Acciaio	6	4.326
Trave 127: Nodi[37,35] Tipo:Acciaio	6	4.323
Trave 123: Nodi[68,64] Tipo:Acciaio	6	4.316
Trave 128: Nodi[67,63] Tipo:Acciaio	6	4.299
Trave 127: Nodi[35,14] Tipo:Acciaio	6	4.294
Trave 124: Nodi[60,61] Tipo:Acciaio	6	4.278
Trave 127: Nodi[10,66] Tipo:Acciaio	6	4.275
Trave 122: Nodi[31,4] Tipo:Acciaio	12	4.275
Trave 128: Nodi[51,55] Tipo:Acciaio	6	4.259
Trave 122: Nodi[47,2] Tipo:Acciaio	6	4.257
Trave 124: Nodi[98,36] Tipo:Acciaio	6	4.252
Trave 127: Nodi[60,58] Tipo:Acciaio	6	4.248
Trave 118: Nodi[88,25] Tipo:Acciaio	6	4.247
Trave 127: Nodi[50,54] Tipo:Acciaio	6	4.246
Trave 124: Nodi[0,37] Tipo:Acciaio	6	4.246
Trave 123: Nodi[19,63] Tipo:Acciaio	6	4.242
Trave 127: Nodi[58,56] Tipo:Acciaio	6	4.238
Trave 128: Nodi[61,59] Tipo:Acciaio	6	4.228
Trave 124: Nodi[97,35] Tipo:Acciaio	6	4.227

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	93 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 128: Nodi[57,11] Tipo:Acciaio	6	4.225
Trave 127: Nodi[52,16] Tipo:Acciaio	6	4.215
Trave 127: Nodi[54,52] Tipo:Acciaio	6	4.208
Trave 124: Nodi[0,0] Tipo:Acciaio	6	4.206
Trave 128: Nodi[36,15] Tipo:Acciaio	6	4.203
Trave 118: Nodi[25,62] Tipo:Acciaio	6	4.201
Trave 127: Nodi[16,60] Tipo:Acciaio	6	4.187
Trave 128: Nodi[17,61] Tipo:Acciaio	6	4.168
Trave 123: Nodi[50,52] Tipo:Acciaio	6	4.166
Trave 122: Nodi[40,46] Tipo:Acciaio	6	4.123
Trave 122: Nodi[32,31] Tipo:Acciaio	6	4.105
Trave 128: Nodi[55,53] Tipo:Acciaio	6	4.102
Trave 1000: Nodi[58,28] Tipo:Acciaio	6	4.097
Trave 109: Nodi[28,37] Tipo:Acciaio	6	4.095
Trave 126: Nodi[24,54] Tipo:Acciaio	6	4.085
Trave 128: Nodi[59,57] Tipo:Acciaio	6	4.078
Trave 102: Nodi[48,49] Tipo:Acciaio	6	4.076
Trave 128: Nodi[15,51] Tipo:Acciaio	6	4.075
Trave 102: Nodi[47,48] Tipo:Acciaio	6	4.072
Trave 126: Nodi[54,58] Tipo:Acciaio	6	4.055
Trave 115: Nodi[86,22] Tipo:Acciaio	6	4.045
Trave 128: Nodi[38,36] Tipo:Acciaio	6	4.041
Trave 125: Nodi[57,55] Tipo:Acciaio	6	4.022
Trave 115: Nodi[22,58] Tipo:Acciaio	6	4.018
Trave 127: Nodi[14,50] Tipo:Acciaio	6	4.017
Trave 125: Nodi[53,57] Tipo:Acciaio	6	4.016
Trave 128: Nodi[53,17] Tipo:Acciaio	6	4.014
Trave 128: Nodi[65,13] Tipo:Acciaio	6	4.014
Trave 125: Nodi[55,29] Tipo:Acciaio	6	4.004
Trave 127: Nodi[62,64] Tipo:Acciaio	6	3.997
Trave 112: Nodi[78,19] Tipo:Acciaio	6	3.996
Trave 123: Nodi[72,62] Tipo:Acciaio	6	3.995
Trave 125: Nodi[23,53] Tipo:Acciaio	6	3.991
Trave 112: Nodi[19,54] Tipo:Acciaio	6	3.987
Trave 119: Nodi[90,26] Tipo:Acciaio	6	3.974
Trave 126: Nodi[56,30] Tipo:Acciaio	6	3.952
Trave 124: Nodi[33,59] Tipo:Acciaio	6	3.936
Trave 123: Nodi[71,68] Tipo:Acciaio	6	3.924
Trave 119: Nodi[26,64] Tipo:Acciaio	6	3.912
Trave 126: Nodi[58,56] Tipo:Acciaio	6	3.909
Trave 123: Nodi[63,69] Tipo:Acciaio	6	3.871
Trave 128: Nodi[63,65] Tipo:Acciaio	6	3.865
Trave 126: Nodi[84,28] Tipo:Acciaio	6	3.852
Trave 127: Nodi[64,12] Tipo:Acciaio	6	3.848
Trave 116: Nodi[84,23] Tipo:Acciaio	6	3.848
Trave 126: Nodi[28,92] Tipo:Acciaio	6	3.833
Trave 125: Nodi[81,85] Tipo:Acciaio	6	3.817
Trave 125: Nodi[75,77] Tipo:Acciaio	6	3.814
Trave 125: Nodi[77,79] Tipo:Acciaio	6	3.813
Trave 122: Nodi[45,41] Tipo:Acciaio	6	3.813
Trave 108: Nodi[54,27] Tipo:Acciaio	6	3.812
Trave 125: Nodi[85,83] Tipo:Acciaio	6	3.803
Trave 116: Nodi[23,56] Tipo:Acciaio	6	3.802
Trave 126: Nodi[80,26] Tipo:Acciaio	6	3.8
Trave 126: Nodi[92,88] Tipo:Acciaio	6	3.798

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	94 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 126: Nodi[26,82] Tipo:Acciaio		6 3.796
Trave 126: Nodi[82,86] Tipo:Acciaio		6 3.782
Trave 122: Nodi[39,44] Tipo:Acciaio		6 3.78
Trave 117: Nodi[92,24] Tipo:Acciaio		6 3.78
Trave 126: Nodi[78,80] Tipo:Acciaio		6 3.775
Trave 103: Nodi[33,11] Tipo:Acciaio		6 3.773
Trave 125: Nodi[91,87] Tipo:Acciaio		6 3.772
Trave 126: Nodi[76,78] Tipo:Acciaio		6 3.771
Trave 125: Nodi[79,25] Tipo:Acciaio		6 3.771
Trave 126: Nodi[86,84] Tipo:Acciaio		6 3.768
Trave 102: Nodi[44,45] Tipo:Acciaio		6 3.768
Trave 125: Nodi[25,81] Tipo:Acciaio		6 3.763
Trave 125: Nodi[87,89] Tipo:Acciaio		6 3.757
Trave 102: Nodi[45,46] Tipo:Acciaio		6 3.753
Trave 125: Nodi[89,31] Tipo:Acciaio		6 3.75
Trave 125: Nodi[83,27] Tipo:Acciaio		6 3.747
Trave 110: Nodi[56,29] Tipo:Acciaio		6 3.743
Trave 125: Nodi[29,75] Tipo:Acciaio		6 3.742
Trave 113: Nodi[80,20] Tipo:Acciaio		6 3.737
Trave 108: Nodi[27,33] Tipo:Acciaio		6 3.73
Trave 125: Nodi[27,91] Tipo:Acciaio		6 3.728
Trave 110: Nodi[29,35] Tipo:Acciaio		6 3.714
Trave 113: Nodi[20,52] Tipo:Acciaio		6 3.71
Trave 102: Nodi[41,42] Tipo:Acciaio		6 3.707
Trave 102: Nodi[42,43] Tipo:Acciaio		6 3.705
Trave 122: Nodi[46,47] Tipo:Acciaio		6 3.698
Trave 126: Nodi[30,76] Tipo:Acciaio		6 3.694
Trave 117: Nodi[24,66] Tipo:Acciaio		6 3.666
Trave 102: Nodi[39,40] Tipo:Acciaio		6 3.649
Trave 126: Nodi[90,32] Tipo:Acciaio		6 3.641
Trave 126: Nodi[88,90] Tipo:Acciaio		6 3.64
Trave 102: Nodi[38,39] Tipo:Acciaio		6 3.623
Trave 120: Nodi[94,7] Tipo:Acciaio		6 3.62
Trave 121: Nodi[6,70] Tipo:Acciaio		6 3.604
Trave 114: Nodi[82,21] Tipo:Acciaio		6 3.6
Trave 101: Nodi[26,110] Tipo:Acciaio		2 3.592
Trave 111: Nodi[76,18] Tipo:Acciaio		6 3.581
Trave 104: Nodi[34,12] Tipo:Acciaio		6 3.523
Trave 114: Nodi[21,60] Tipo:Acciaio		6 3.508
Trave 111: Nodi[18,50] Tipo:Acciaio		6 3.49
Trave 101: Nodi[6,106] Tipo:Acciaio		6 3.487
Trave 106: Nodi[36,14] Tipo:Acciaio		6 3.435
Trave 107: Nodi[37,15] Tipo:Acciaio		6 3.37
Trave 105: Nodi[35,13] Tipo:Acciaio		6 3.364
Trave 101: Nodi[110,7] Tipo:Acciaio		6 3.31
Trave 101: Nodi[106,27] Tipo:Acciaio		6 3.291
Trave 101: Nodi[29,107] Tipo:Acciaio		15 3.264
Trave 107: Nodi[12,13] Tipo:Acciaio		6 3.249
Trave 101: Nodi[20,108] Tipo:Acciaio		15 3.213
Trave 103: Nodi[8,9] Tipo:Acciaio		6 3.163
Trave 104: Nodi[14,15] Tipo:Acciaio		6 3.162
Trave 101: Nodi[23,109] Tipo:Acciaio		15 3.151
Trave 101: Nodi[107,18] Tipo:Acciaio		2 3.112
Trave 106: Nodi[10,11] Tipo:Acciaio		6 3.106
Trave 101: Nodi[28,29] Tipo:Acciaio		6 3.096

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	95 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 101: Nodi[27,28] Tipo:Acciaio	6	3.088
Trave 101: Nodi[108,21] Tipo:Acciaio	2	3.056
Trave 105: Nodi[16,17] Tipo:Acciaio	6	3.054
Trave 121: Nodi[74,6] Tipo:Acciaio	6	3.017
Trave 101: Nodi[109,24] Tipo:Acciaio	2	3.003
Trave 120: Nodi[7,68] Tipo:Acciaio	6	2.969
Trave 124: Nodi[37,0] Tipo:Acciaio	6	2.902
Trave 101: Nodi[22,23] Tipo:Acciaio	6	2.895
Trave 101: Nodi[21,22] Tipo:Acciaio	6	2.885
Trave 101: Nodi[25,26] Tipo:Acciaio	6	2.878
Pilastro 5: Nodi[5,15] Tipo:Acciaio	6	2.874
Pilastro 2: Nodi[2,12] Tipo:Acciaio	6	2.874
Pilastro 3: Nodi[3,13] Tipo:Acciaio	6	2.874
Pilastro 4: Nodi[4,14] Tipo:Acciaio	6	2.874
Pilastro 1: Nodi[1,11] Tipo:Acciaio	6	2.873
Trave 128: Nodi[71,9] Tipo:Acciaio	6	2.869
Trave 101: Nodi[24,25] Tipo:Acciaio	6	2.867
Trave 101: Nodi[19,20] Tipo:Acciaio	6	2.826
Trave 101: Nodi[18,19] Tipo:Acciaio	6	2.821
Trave 127: Nodi[70,8] Tipo:Acciaio	6	2.809
Trave 124: Nodi[0,33] Tipo:Acciaio	6	2.803
Trave 128: Nodi[13,69] Tipo:Acciaio	6	2.795
Trave 127: Nodi[12,68] Tipo:Acciaio	6	2.74
Pilastro 6: Nodi[6,106] Tipo:Acciaio	6	2.712
Trave 125: Nodi[31,93] Tipo:Acciaio	6	2.614
Pilastro 10: Nodi[10,110] Tipo:Acciaio	6	2.532
Trave 125: Nodi[73,23] Tipo:Acciaio	6	2.509
Trave 126: Nodi[32,94] Tipo:Acciaio	6	2.506
Trave 126: Nodi[74,24] Tipo:Acciaio	6	2.473
Pilastro 9: Nodi[9,109] Tipo:Acciaio	6	2.396
Pilastro 8: Nodi[8,108] Tipo:Acciaio	6	2.381
Pilastro 7: Nodi[7,107] Tipo:Acciaio	6	2.292
Trave 103: Nodi[106,8] Tipo:Acciaio	6	1.97
Trave 106: Nodi[109,10] Tipo:Acciaio	6	1.899
Trave 104: Nodi[107,14] Tipo:Acciaio	6	1.869
Trave 107: Nodi[110,12] Tipo:Acciaio	6	1.857
Trave 105: Nodi[108,16] Tipo:Acciaio	6	1.845
Minimi		1.845

Coefficienti di sicurezza filtrati per minimo Sle Acciaio

Nome	Combinazione	Cs
Trave 122: Nodi[1,30] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[44,5] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[43,1] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[39,44] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[49,39] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[3,49] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[41,3] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[45,41] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[48,45] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[2,48] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[47,2] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[30,32] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[32,31] Tipo:Acciaio	25	22.93
Trave 122: Nodi[31,4] Tipo:Acciaio	25	22.93

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	96 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 122: Nodij[4,40] Tipo:Acciaio		25 22.93
Trave 122: Nodij[40,46] Tipo:Acciaio		25 22.93
Trave 122: Nodij[46,47] Tipo:Acciaio		25 22.93
Trave 122: Nodij[5,42] Tipo:Acciaio		25 22.93
Trave 123: Nodij[18,72] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[70,17] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[67,20] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[20,65] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[17,71] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[71,68] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[68,64] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[64,18] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[72,62] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[66,16] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[16,50] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[50,52] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[52,51] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[51,19] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[19,63] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[63,69] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[69,70] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 123: Nodij[62,67] Tipo:Acciaio		26 22.8
Trave 102: Nodij[13,41] Tipo:Acciaio		22 16.52
Trave 102: Nodij[43,14] Tipo:Acciaio		22 16.52
Trave 102: Nodij[42,43] Tipo:Acciaio		22 16.52
Trave 102: Nodij[41,42] Tipo:Acciaio		22 16.52
Trave 102: Nodij[47,48] Tipo:Acciaio		39 16.52
Trave 102: Nodij[48,49] Tipo:Acciaio		39 16.52
Trave 102: Nodij[11,47] Tipo:Acciaio		39 16.52
Trave 102: Nodij[49,12] Tipo:Acciaio		39 16.52
Trave 102: Nodij[12,38] Tipo:Acciaio		22 15.19
Trave 102: Nodij[39,40] Tipo:Acciaio		22 15.19
Trave 102: Nodij[38,39] Tipo:Acciaio		22 15.19
Trave 102: Nodij[40,13] Tipo:Acciaio		22 15.19
Trave 102: Nodij[46,15] Tipo:Acciaio		39 12.84
Trave 102: Nodij[14,44] Tipo:Acciaio		39 12.84
Trave 102: Nodij[44,45] Tipo:Acciaio		39 12.84
Trave 102: Nodij[45,46] Tipo:Acciaio		39 12.84
Trave 109: Nodij[60,48] Tipo:Acciaio		26 12.52
Trave 109: Nodij[52,60] Tipo:Acciaio		26 12.52
Trave 103: Nodij[24,106] Tipo:Acciaio		26 12.03
Trave 103: Nodij[11,23] Tipo:Acciaio		26 12.03
Trave 103: Nodij[23,24] Tipo:Acciaio		26 12.03
Trave 104: Nodij[12,29] Tipo:Acciaio		26 11.8
Trave 104: Nodij[29,30] Tipo:Acciaio		26 11.8
Trave 104: Nodij[30,107] Tipo:Acciaio		26 11.8
Trave 106: Nodij[27,28] Tipo:Acciaio		26 11.75
Trave 106: Nodij[28,109] Tipo:Acciaio		26 11.75
Trave 106: Nodij[14,27] Tipo:Acciaio		26 11.75
Trave 107: Nodij[15,31] Tipo:Acciaio		26 11.67
Trave 107: Nodij[31,32] Tipo:Acciaio		26 11.67
Trave 107: Nodij[32,110] Tipo:Acciaio		26 11.67
Trave 105: Nodij[13,25] Tipo:Acciaio		26 11.21
Trave 105: Nodij[25,26] Tipo:Acciaio		26 11.21
Trave 105: Nodij[26,108] Tipo:Acciaio		26 11.21

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	97 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 101: Nodi[22,23] Tipo:Acciaio		39 8.954
Trave 101: Nodi[21,22] Tipo:Acciaio		39 8.954
Trave 101: Nodi[108,21] Tipo:Acciaio		39 8.954
Trave 101: Nodi[23,109] Tipo:Acciaio		39 8.954
Trave 101: Nodi[28,29] Tipo:Acciaio		39 8.275
Trave 101: Nodi[29,107] Tipo:Acciaio		39 8.275
Trave 101: Nodi[106,27] Tipo:Acciaio		39 8.275
Trave 101: Nodi[27,28] Tipo:Acciaio		39 8.275
Trave 101: Nodi[20,108] Tipo:Acciaio		39 8.238
Trave 101: Nodi[107,18] Tipo:Acciaio		39 8.238
Trave 101: Nodi[19,20] Tipo:Acciaio		39 8.238
Trave 101: Nodi[18,19] Tipo:Acciaio		39 8.238
Trave 128: Nodi[36,15] Tipo:Acciaio		39 7.793
Trave 128: Nodi[38,36] Tipo:Acciaio		39 7.793
Trave 127: Nodi[35,14] Tipo:Acciaio		39 7.793
Trave 127: Nodi[37,35] Tipo:Acciaio		39 7.793
Trave 124: Nodi[59,60] Tipo:Acciaio		39 7.751
Trave 124: Nodi[33,59] Tipo:Acciaio		39 7.751
Trave 124: Nodi[61,34] Tipo:Acciaio		39 7.751
Trave 124: Nodi[60,61] Tipo:Acciaio		39 7.751
Trave 128: Nodi[34,38] Tipo:Acciaio		25 7.292
Trave 127: Nodi[33,37] Tipo:Acciaio		25 7.292
Trave 128: Nodi[9,34] Tipo:Acciaio		25 7.292
Trave 127: Nodi[8,33] Tipo:Acciaio		25 7.292
Trave 125: Nodi[53,57] Tipo:Acciaio		39 7.263
Trave 125: Nodi[23,53] Tipo:Acciaio		39 7.263
Trave 125: Nodi[55,29] Tipo:Acciaio		39 7.263
Trave 125: Nodi[57,55] Tipo:Acciaio		39 7.263
Trave 109: Nodi[28,37] Tipo:Acciaio		26 7.152
Trave 109: Nodi[37,38] Tipo:Acciaio		26 7.152
Trave 109: Nodi[38,32] Tipo:Acciaio		26 7.152
Trave 102: Nodi[15,22] Tipo:Acciaio		26 7.028
Trave 126: Nodi[56,30] Tipo:Acciaio		39 7.012
Trave 126: Nodi[58,56] Tipo:Acciaio		39 7.012
Trave 102: Nodi[21,11] Tipo:Acciaio		26 6.964
Trave 101: Nodi[26,110] Tipo:Acciaio		39 6.933
Trave 101: Nodi[24,25] Tipo:Acciaio		39 6.933
Trave 101: Nodi[109,24] Tipo:Acciaio		39 6.933
Trave 101: Nodi[25,26] Tipo:Acciaio		39 6.933
Trave 128: Nodi[15,51] Tipo:Acciaio		39 6.72
Trave 127: Nodi[14,50] Tipo:Acciaio		39 6.72
Trave 128: Nodi[65,13] Tipo:Acciaio		39 6.72
Trave 127: Nodi[64,12] Tipo:Acciaio		39 6.72
Trave 128: Nodi[63,65] Tipo:Acciaio		39 6.72
Trave 127: Nodi[62,64] Tipo:Acciaio		39 6.72
Trave 124: Nodi[98,36] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[0,0] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[99,98] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[0,37] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[35,100] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[34,95] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[96,97] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[97,35] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[95,96] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[36,0] Tipo:Acciaio		39 6.684

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	98 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 124: Nodi[100,99] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 124: Nodi[0,0] Tipo:Acciaio		39 6.684
Trave 128: Nodi[57,11] Tipo:Acciaio		25 6.601
Trave 128: Nodi[67,63] Tipo:Acciaio		25 6.601
Trave 127: Nodi[56,10] Tipo:Acciaio		25 6.601
Trave 127: Nodi[66,62] Tipo:Acciaio		25 6.601
Trave 128: Nodi[11,67] Tipo:Acciaio		25 6.601
Trave 127: Nodi[10,66] Tipo:Acciaio		25 6.601
Trave 126: Nodi[54,58] Tipo:Acciaio		39 6.524
Trave 126: Nodi[24,54] Tipo:Acciaio		39 6.524
Trave 128: Nodi[59,57] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 128: Nodi[17,61] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 127: Nodi[16,60] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 127: Nodi[58,56] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 128: Nodi[55,53] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 128: Nodi[51,55] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 128: Nodi[53,17] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 127: Nodi[50,54] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 127: Nodi[52,16] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 127: Nodi[54,52] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 128: Nodi[61,59] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 127: Nodi[60,58] Tipo:Acciaio		39 6.277
Trave 126: Nodi[86,84] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 126: Nodi[26,82] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[91,87] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[83,27] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[89,31] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[85,83] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[25,81] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[29,75] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 126: Nodi[76,78] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 126: Nodi[80,26] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 126: Nodi[78,80] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[79,25] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[75,77] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[77,79] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 126: Nodi[82,86] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[87,89] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[27,91] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 125: Nodi[81,85] Tipo:Acciaio		39 6.263
Trave 126: Nodi[30,76] Tipo:Acciaio		39 6.046
Trave 126: Nodi[90,32] Tipo:Acciaio		39 6.046
Trave 126: Nodi[88,90] Tipo:Acciaio		39 6.046
Trave 1000: Nodi[48,57] Tipo:Acciaio		26 5.933
Trave 1000: Nodi[57,58] Tipo:Acciaio		26 5.933
Trave 1000: Nodi[58,28] Tipo:Acciaio		26 5.933
Trave 101: Nodi[6,106] Tipo:Acciaio		26 5.688
Trave 126: Nodi[84,28] Tipo:Acciaio		39 5.625
Trave 126: Nodi[92,88] Tipo:Acciaio		39 5.625
Trave 126: Nodi[28,92] Tipo:Acciaio		39 5.625
Trave 101: Nodi[110,7] Tipo:Acciaio		26 5.342
Trave 104: Nodi[34,12] Tipo:Acciaio		26 3.92
Trave 104: Nodi[19,34] Tipo:Acciaio		26 3.92
Trave 107: Nodi[20,37] Tipo:Acciaio		26 3.879
Trave 107: Nodi[37,15] Tipo:Acciaio		26 3.879

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	99 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 106: Nodi[18,36] Tipo:Acciaio	26	3.812
Trave 106: Nodi[36,14] Tipo:Acciaio	26	3.812
Trave 103: Nodi[16,33] Tipo:Acciaio	26	3.808
Trave 103: Nodi[33,11] Tipo:Acciaio	26	3.808
Trave 124: Nodi[37,0] Tipo:Acciaio	39	3.701
Trave 105: Nodi[17,35] Tipo:Acciaio	26	3.685
Trave 105: Nodi[35,13] Tipo:Acciaio	26	3.685
Trave 128: Nodi[71,9] Tipo:Acciaio	39	3.505
Trave 127: Nodi[70,8] Tipo:Acciaio	39	3.505
Trave 124: Nodi[0,33] Tipo:Acciaio	39	3.47
Trave 128: Nodi[13,69] Tipo:Acciaio	39	3.237
Trave 127: Nodi[12,68] Tipo:Acciaio	39	3.237
Trave 125: Nodi[31,93] Tipo:Acciaio	39	3.017
Trave 126: Nodi[74,24] Tipo:Acciaio	39	2.935
Trave 126: Nodi[32,94] Tipo:Acciaio	39	2.912
Trave 125: Nodi[73,23] Tipo:Acciaio	39	2.829
Trave 118: Nodi[87,88] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[62,63] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[25,62] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[62,0] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[63,39] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[45,87] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[88,25] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 118: Nodi[0,45] Tipo:Acciaio	26	2.25
Trave 121: Nodi[73,74] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[21,73] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[74,6] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[0,21] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[70,71] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[6,70] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[66,0] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 121: Nodi[71,43] Tipo:Acciaio	26	2.202
Trave 108: Nodi[47,53] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[59,47] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[27,33] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[50,59] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[54,27] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[53,54] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[33,34] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 108: Nodi[34,30] Tipo:Acciaio	26	2.199
Trave 115: Nodi[99,42] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[85,86] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[86,22] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[22,58] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[68,99] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[59,45] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[58,59] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 115: Nodi[42,85] Tipo:Acciaio	26	2.193
Trave 112: Nodi[19,54] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 112: Nodi[39,77] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 112: Nodi[55,46] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 112: Nodi[54,55] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 112: Nodi[96,39] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 112: Nodi[69,96] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 112: Nodi[77,78] Tipo:Acciaio	26	2.18

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	100 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 112: Nodi[78,19] Tipo:Acciaio	26	2.18
Trave 110: Nodi[49,55] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[35,36] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[36,31] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[55,56] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[29,35] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[56,29] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[61,49] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 110: Nodi[51,61] Tipo:Acciaio	26	2.178
Trave 119: Nodi[90,26] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[26,64] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[67,0] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[64,65] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[0,46] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[65,44] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[89,90] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 119: Nodi[46,89] Tipo:Acciaio	26	2.161
Trave 117: Nodi[92,24] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[66,67] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[0,44] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[24,66] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[72,0] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[44,91] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[67,49] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 117: Nodi[91,92] Tipo:Acciaio	26	2.156
Trave 116: Nodi[56,57] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[83,84] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[43,83] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[84,23] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[64,98] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[23,56] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[57,41] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 116: Nodi[98,43] Tipo:Acciaio	26	2.152
Trave 111: Nodi[63,95] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[95,38] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[76,18] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[75,76] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[38,75] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[51,40] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[50,51] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 111: Nodi[18,50] Tipo:Acciaio	26	2.112
Trave 120: Nodi[94,7] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[93,94] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[7,68] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[69,42] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[0,22] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[65,0] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[22,93] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 120: Nodi[68,69] Tipo:Acciaio	26	2.091
Trave 113: Nodi[70,97] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 113: Nodi[52,53] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 113: Nodi[20,52] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 113: Nodi[79,80] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 113: Nodi[80,20] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 113: Nodi[97,40] Tipo:Acciaio	26	2.088

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	C	101 DI 102

Nome	Combinazione	Cs
Trave 113: Nodij[40,79] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 113: Nodij[53,47] Tipo:Acciaio	26	2.088
Trave 114: Nodij[41,81] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[61,48] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[100,41] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[60,61] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[21,60] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[71,100] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[82,21] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 114: Nodij[81,82] Tipo:Acciaio	26	2.072
Trave 103: Nodij[8,9] Tipo:Acciaio	26	1.584
Trave 103: Nodij[106,8] Tipo:Acciaio	26	1.584
Trave 103: Nodij[9,1] Tipo:Acciaio	26	1.584
Trave 106: Nodij[10,11] Tipo:Acciaio	26	1.546
Trave 106: Nodij[11,3] Tipo:Acciaio	26	1.546
Trave 106: Nodij[109,10] Tipo:Acciaio	26	1.546
Trave 104: Nodij[107,14] Tipo:Acciaio	26	1.532
Trave 104: Nodij[15,4] Tipo:Acciaio	26	1.532
Trave 104: Nodij[14,15] Tipo:Acciaio	26	1.532
Trave 107: Nodij[110,12] Tipo:Acciaio	26	1.507
Trave 107: Nodij[13,5] Tipo:Acciaio	26	1.507
Trave 107: Nodij[12,13] Tipo:Acciaio	26	1.507
Trave 105: Nodij[17,2] Tipo:Acciaio	26	1.488
Trave 105: Nodij[16,17] Tipo:Acciaio	26	1.488
Trave 105: Nodij[108,16] Tipo:Acciaio	26	1.488
Minimi	6	1.488

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Relazione di calcolo pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. C	FOGLIO 102 DI 102

10.ALLEGATO FASCICOLO DEI CALCOLI

In allegato si riporta il fascicolo dei calcoli della struttura oggetto di analisi.

FASCICOLO DEI CALCOLI

DIMOSTRAZIONE NUMERICA DELLA SICUREZZA DELL'OPERA E DEL
RAGGIUNGIMENTO DELLE PRESTAZIONI ATTESE

Pensiline banchine laterali

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 2 DI 212

Sommario

1.	Modellazione	3
2.	Affidabilità dei codici utilizzati	4
3.	Presentazione dei risultati	4
4.	Tabulati di input.....	7
	Dati generali.....	7
	Impalcati.....	7
	Percentuali Spostamento masse impalcati	7
	Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale	7
	Nodi - Geometria e vincoli	8
	Input - Aste - Tabella sezioni tipo	11
	Aste - Geometria e vincoli	11
	Aste - Carichi.....	18
	Tabella solai tipo	63
5.	Tabulati di verifica	63
	Centri di rigidezza e Centri di massa	63
	Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masse	64
	Taglianti di piano	64
	Verifica Degli Spostamenti Relativi SLD	68
	Verifica Degli Spostamenti Relativi SLO.....	68
6.	Verifiche stato limite ultimo.....	69
	Verifica Stabilità aste Metalliche	69
	Verifica Resistenza aste Metalliche	93
7.	Verifiche stato limite di esercizio.....	176
	Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2008.....	176
	Verifica spostamenti laterali delle colonne in acciaio secondo NTC 2008.....	211

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandataria:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	3 DI 212

1. Modellazione

La struttura è costituita da diversi elementi distinti, in base alla loro funzione, in:

- Pilastri in acciaio (HE260B);
- Travi principali direzione X (HE260B);
- Travi principali direzione Y (HE220B);
- Travi perimetrali (UPN260);
- Travi secondarie / arcarecci (IPE100);
- Controventi di copertura in acciaio (Ø20).

I livelli di sicurezza scelti dal Committente e dal Progettista in funzione del tipo e dell'uso della struttura, nonché in funzione delle conseguenze del danno, con riguardo a persone, beni, e possibile turbativa sociale, compreso il costo delle opere necessarie per la riduzione del rischio di danno o di collasso, hanno indirizzato al progetto di una struttura con i seguenti requisiti:

- sicurezza nei confronti degli Stati Limite Ultimi (SLU);
- sicurezza nei confronti degli Stati Limite di Esercizio (SLE).

La struttura è stata schematizzata attraverso un modello spaziale agli elementi finiti che tenga conto dell'effettivo stato deformativo e di sollecitazione, secondo l'effettiva realizzazione.

I vincoli esterni della struttura sono stati caratterizzati, a seconda della presenza degli elementi di fondazione, con: travi winkler, plinti diretti, plinti su pali, platee, ovvero con vincoli perfetti di incastro, appoggio, carrello, ecc.

I vincoli interni sono stati schematizzati secondo le sollecitazioni mutuamente scambiate tra gli elementi strutturali, inserendo, ove opportuno, il rilascio di alcune caratteristiche della sollecitazione per schematizzare il comportamento di vincoli interni non iperstatici (cerniere, carrelli, ecc.).

Il modello agli elementi finiti è stato calcolato tenendo conto dell'interazione tra strutture in fondazione e strutture in elevazione, consentendo un'accurata distribuzione delle azioni statiche e sismiche; il calcolo è stato eseguito considerando che la struttura abbia un comportamento elastico lineare.

I solai sono schematizzati come aree di carico, sulle quali vengono definiti i carichi permanenti (QP Solai), i carichi fissi (QFissi Solai) e i carichi variabili (QV solai); tali carichi sono assegnati alle aste in modo automatico in relazione all'influenza delle diverse aree di carico. Le masse corrispondenti ai carichi variabili sui solai nelle combinazioni sismiche sono state trattate in maniera automatica mediante un coefficiente moltiplicativo, definito in funzione della tipologia del solaio.

Il modello utilizzato è stato valutato alla luce dei diversi scenari di carico a cui la struttura è sottoposta durante la sua costruzione e la sua vita, al fine di garantire la sicurezza e la durabilità della stessa. Per la tipologia strutturale affrontata non è stato necessario definire scenari di contingenza; pertanto non si è tenuto conto delle fasi costruttive della struttura e, inoltre, si ritiene che non ci siano variazioni del modello di calcolo e degli schemi di vincolo, durante la vita dell'opera. Per il dettaglio degli scenari di calcolo si faccia riferimento alla "Relazione di Calcolo".

Il progetto e la verifica degli elementi strutturali è stato effettuato seguendo la teoria degli Stati limite. I parametri relativi alle verifiche effettuate sono riportati nella Relazione di Calcolo.

Il solutore agli elementi finiti impiegato nell'analisi è SpaceSolver, per il calcolo di strutture piane e spaziali schematizzabili da un insieme di elementi finiti tipo:

- BEAM
- PLATE-SHELL
- WINK
- BOUNDARY

Questi elementi interagiscono tra loro attraverso i nodi, con la possibilità di tenere in conto tutti i possibili disassamenti, mediante l'introduzione di concetti rigidi e traslazioni degli elementi bidimensionali. Il solutore lavora in campo elastico lineare, si basa sulle routines di Matlab ed è stato sviluppato in collaborazione con l'Università di Roma – Tor Vergata. Il solutore offre la possibilità di risolvere anche travi su suolo alla Winkler con molle spalmate sull'intera suola, anziché sul solo asse, plinti diretti e su pali, pali singoli, platee, piastre sottili e spesse, con controllo delle rotazioni attorno all'asse normale alla piastra (drilling). Inoltre, per gli elementi BEAM l'equilibrio è scritto rispetto alla linea dei centri di taglio anziché rispetto alla linea dei baricentri. L'affidabilità del solutore è stata testata su una serie di esempi campioni calcolati con altri procedimenti o con formule note, di cui si rende disponibile la documentazione.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 4 DI 212

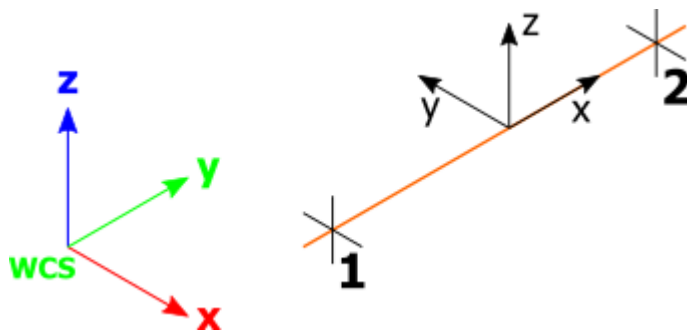
2. Affidabilità dei codici utilizzati

Il programma è dotato di una serie di filtri di auto diagnostica che segnalano i seguenti eventi:

- labilità della struttura;
- assenza di masse;
- nodi collegati ad aste nulle;
- mancanza di terreno sugli elementi in fondazione;
- controllo sull'assegnazione dei nodi all'impalcato;
- correttezza degli spettri di progetto;
- fattori di partecipazione modali;
- assegnazione dei criteri di verifica agli elementi;
- numerazione degli elementi strutturali;
- congruenza delle connessioni tra elementi shell;
- congruenza delle aree di carico;
- definizione delle caratteristiche d'inerzia delle sezioni;
- presenza del magrone sotto la travi tipo wink;
- elementi non verificati per semi progetto allo SLU, con inserimento automatico delle armature secondo i criteri di verifica;
- elementi non verificati allo SLU per armature già inserite nell'elemento strutturale;
- elementi non verificati allo SLE per armature già inserite nell'elemento strutturale.

3. Presentazione dei risultati

I disegni dello schema statico adottato sono riportati nel fascicolo allegato alla presente relazione. E' stato impiegato il Sistema Internazionale per le unità di misura, con riferimento al daN per le forze.



Il sistema di riferimento globale rispetto al quale è stata riferita l'intera struttura è una terna di assi cartesiani sinistrorsa OXYZ (X,Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro). La terna di riferimento locale per un'asta è anch'essa una terna sinistrorsa O'xyz che ha l'asse x orientato dal nodo iniziale I dell'asta verso il nodo finale J e gli assi y e z diretti secondo gli assi geometrici della sezione, con l'asse y orizzontale e orientato in modo da portarsi a coincidere con l'asse x a mezzo di una rotazione oraria di 90° e l'asse z di conseguenza.

Per un'asta comunque disposta nello spazio la sua terna locale è orientata in modo tale da portarsi a coincidere con la terna globale a mezzo di rotazioni orarie degli assi locali inferiori a 180°.

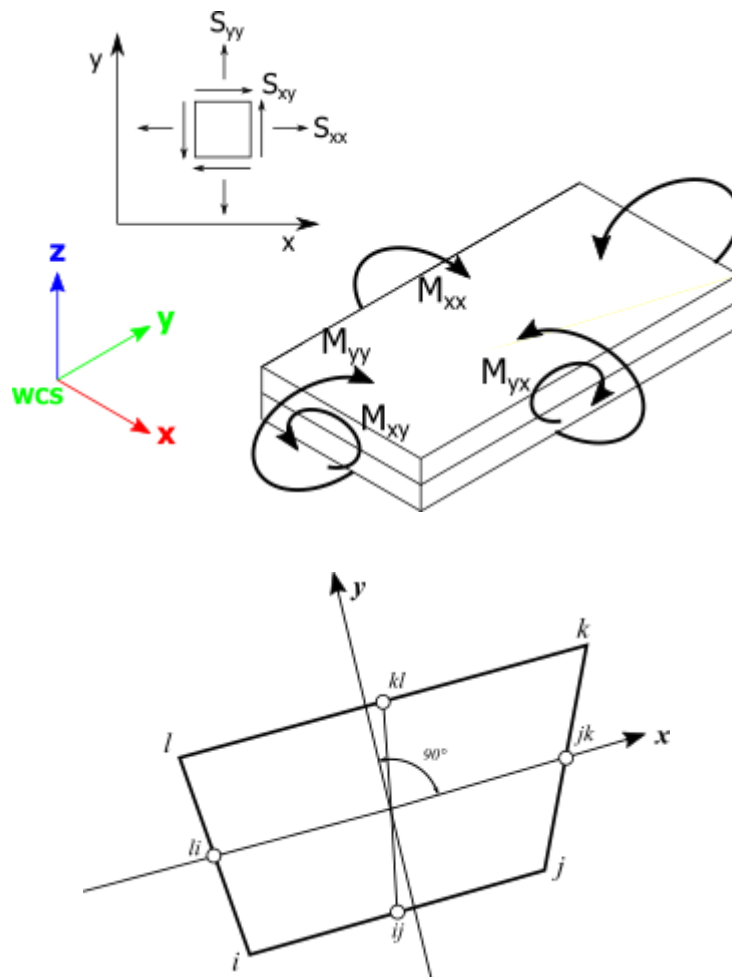
- Le forze, sia sulle aste che sulle pareti o lastre, sono positive se opposte agli assi locali.
- Le forze nodali sono positive se opposte agli assi globali.
- Le coppie sono positive se sinistrorse.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	5 DI 212

Le caratteristiche di sollecitazione sono positive se sulla faccia di normale positiva sono rappresentate da vettori equiversi agli assi di riferimento locali; in particolare il vettore momento positivo rappresenta una coppia che ruota come le dita della mano destra che si chiudono quando il pollice è equiverso all'asse locale.

- Le traslazioni sono positive se concordi con gli assi globali.
- Le rotazioni sono positive se sinistrorse.

Il sistema di riferimento locale per gli elementi bidimensionali è quello riportato nelle figure seguenti.



La terna locale per l'elemento shell è costituita dall'asse x locale che va dal nodo li al nodo jk , l'asse y è diretto secondo il piano dell'elemento e orientato verso il nodo i e l'asse z , di conseguenza, è orientato in modo da formare la solita terna sinistrorsa. L'asse z locale rappresenta la normale positiva all'elemento.

Le sollecitazioni dell'elemento sono:

- Sforzi membranali

$$S_{xx} = \sigma_x$$

$$S_{yy} = \sigma_y$$

$$S_{xy} = \tau_{xy}$$

- Sforzi flessionali (momenti)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	6 DI 212

M_{xx} , momento che genera σ_x (intorno ad y)

M_{yy} , momento che genera σ_y (intorno a x)

M_{xy} , momento torcente che genera τ_{xy}

Le sollecitazioni principali dell'elemento sono:

$$M_{1,2} = \frac{M_{xx} + M_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{M_{xx} - M_{yy}}{2}\right)^2 + M_{xy}^2}$$

$$S_{1,2} = \frac{S_{xx} + S_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{S_{xx} - S_{yy}}{2}\right)^2 + S_{xy}^2}$$

$$\tan 2\theta = \frac{M_{xy}}{M_{xx} - M_{yy}} \quad \tan 2\psi = \frac{S_{xy}}{S_{xx} - S_{yy}}$$

dove θ è l'angolo formato dagli assi principali di M_1 e M_2 con quelli di riferimento e ψ è l'angolo formato dagli assi principali di S_1 e S_2 con quelli di riferimento. L'elemento shell usato come piastra fornisce i momenti flettenti e non i tagli in direzione ortogonale all'elemento, che possono ottenersi come derivazione dei momenti flettenti;

$$\tau_{zx} = M_{xx,x} + M_{xy,y}$$

$$\tau_{zy} = M_{xy,y} + M_{yy,y}$$

Quando invece viene usato come lastra ci restituisce valori di σ e τ costanti, non adatti a rappresentare momenti flettenti, ma solo sforzi normali e tagli nel piano della lastra.

I tabulati di calcolo contengono due sezioni principali: la descrizione del modello di calcolo e la presentazione dei risultati.

La descrizione del modello di calcolo contiene:

- i dati generali (dimensioni);
- le coordinate nodali;
- i vincoli dei nodi e i vincoli interni delle aste, con le eventuali sconnessioni;
- le caratteristiche sezionali;
- le caratteristiche dei solai;
- le caratteristiche delle aste;
- i carichi sulle aste, sui nodi e sui muri (inclusa la distribuzione delle distorsioni impresse, e delle variazioni e dei gradienti di temperatura);
- configurazione di sistemi che introducono stati coattivi;
- le caratteristiche dei materiali;
- legami costitutivi e criteri di verifica;
- le condizioni di carico.

La stampa dei risultati contiene:

- le combinazioni dei carichi;
- le forze sismiche agenti sulla struttura;
- gli spostamenti d'impalcato, se l'impalcato è rigido;
- gli spostamenti nodali;
- le sollecitazioni sulle membrature per ogni combinazione di carico;
- la sollecitazione sul terreno sotto travi di fondazione o platee;

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	7 DI 212

- deformate;
- diagrammi sollecitazioni.

4. Tabulati di input

Dati generali

Nome struttura	Pensiline in acciaio – Fermata Campus
Fattore rigidezza assiale pilastri	1
Numero di frequenze	5
% Filtro masse libere	0.1
% Coefficiente di smorzamento viscoso	5
Spostamenti modalì con segno	Si
Deformabilità a taglio delle aste	Si
Spostamento ammissibile impalcati	0.0050*h

Impalcati

N°	Quota mm	Rigido mm	Incr.Soll.Pil	Incr.Soll.Par.
0	0	No	1.000	1.000
1	4624	No	1.000	1.000

Percentuali Spostamento masse impalcati

Posizione	% Spostamento direzione X	% Spostamento direzione Y
1	0	-5
2	5	0
3	0	5
4	-5	0

Combinazioni del Sisma in X e Y e Verticale

Comb.	Pos. SismaX	Pos. SismaY	Fx	Fy	Fz
1	1	2	1	0.3	0.3
2	1	2	0.3	1	0.3
3	1	4	1	0.3	0.3
4	1	4	0.3	1	0.3
5	3	2	1	0.3	0.3
6	3	2	0.3	1	0.3
7	3	4	1	0.3	0.3
8	3	4	0.3	1	0.3
9	1	2	0.3	0.3	1
10	1	4	0.3	0.3	1
11	3	2	0.3	0.3	1
12	3	4	0.3	0.3	1

- Comb. Numero di combinazione dei sismi
 Pos. SismaX Posizione in cui viene scelto il sisma in direzione X
 Pos. SismaY Posizione in cui viene scelto il sisma in direzione Y
 Fx Fattore con cui il sisma X partecipa
 Fy Fattore con cui il sisma Y partecipa
 Fz Fattore con cui il sisma Verticale partecipa (quando richiesto)

Ogni combinazione genera al massimo 8 sotto-combinazioni in base a tutte le combinazioni possibili dei segni di Fx ed Fy ed Fz.

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	8 DI 212

Nodi - Geometria e vincoli

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
Coordinate [mm]			Vincoli							
0	24900	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
0	23100	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
0	30800	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
0	-2300	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
0	26700	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
1	50	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
2	14100	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
3	21300	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
4	6900	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
5	28500	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
6	-2300	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
7	30800	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
8	50	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
9	50	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
10	21300	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
11	21300	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
11	50	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
12	6900	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
12	28500	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
13	14100	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
13	28500	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
14	21300	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
14	6900	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
15	28500	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
15	6900	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
16	50	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
16	14100	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
17	14100	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
17	14100	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
18	21300	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
18	8700	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
19	10500	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
19	6900	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
20	28500	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
20	12300	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
21	-2300	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
21	15900	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
22	30800	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
22	17700	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
23	19500	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
23	50	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
24	50	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
24	23100	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
25	14100	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
25	24900	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
26	14100	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
26	26700	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
27	21300	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
27	1763	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
28	21300	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
28	3475	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:						
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	9 DI 212

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
29	5188	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
29	6900	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
30	6900	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
30	1763	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
31	5188	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
31	28500	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
32	3475	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
32	28500	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
33	50	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
33	1763	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
34	6900	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
34	1763	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
35	14100	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
35	5188	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
36	21300	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
36	5188	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
37	28500	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
37	3475	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
38	8700	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
38	3475	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
39	10500	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
39	24900	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
40	8700	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
40	12300	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
41	15900	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
41	19500	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
42	17700	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
42	30800	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
43	19500	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
43	-2300	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
44	26700	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
44	23100	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
45	17700	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
45	24900	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
46	10500	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
46	26700	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
47	1763	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
47	12300	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
48	15900	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
48	3475	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
49	5188	0	4583	0	0	0	0	0	0	1
49	23100	8600	4660	0	0	0	0	0	0	1
50	1763	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
50	8700	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
51	5188	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
51	8700	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
52	3475	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
52	12300	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
53	12300	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
53	1763	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
54	1763	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
54	10500	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
55	10500	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
55	5188	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
56	19500	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
56	5188	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:						
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	10 DI 212

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
57	19500	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
57	3475	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
58	17700	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
58	3475	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
59	1763	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
59	17700	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
60	3475	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
60	15900	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
61	15900	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
61	5188	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
62	24900	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
62	24900	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
63	24900	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
63	8700	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
64	26700	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
64	19500	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
65	26700	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
65	30800	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
66	23100	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
66	-2300	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
67	26700	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
67	23100	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
68	17700	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
68	30800	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
69	10500	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
69	30800	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
70	12300	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
70	-2300	5933	4636	0	0	0	0	0	0	1
71	15900	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
71	-2300	7267	4648	0	0	0	0	0	0	1
72	23100	-2500	4560	0	0	0	0	0	0	1
73	-2300	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
74	-2300	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
75	8700	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
76	8700	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
77	10500	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
78	10500	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
79	12300	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
80	12300	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
81	15900	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
82	15900	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
83	19500	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
84	19500	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
85	17700	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
86	17700	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
87	24900	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
88	24900	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
89	26700	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
90	26700	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
91	23100	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
92	23100	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
93	30800	1533	4596	0	0	0	0	0	0	1
94	30800	3067	4610	0	0	0	0	0	0	1
95	8700	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
96	10500	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
97	12300	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>11 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	11 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	11 DI 212								

Nodo	X	Y	Z	Tx	Ty	Tz	Rx	Ry	Rz	Impalcato
98	19500	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
99	17700	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
100	15900	-1250	4571	0	0	0	0	0	0	1
106	50	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
107	6900	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
108	14100	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
109	21300	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1
110	28500	4600	4624	0	0	0	0	0	0	1

Input - Aste - Tabella sezioni tipo

Tipo	Nome	Raggio
	C	cm
	D20	1

Tipo	Nome	Area	Ix	Iy	It	Fx	Fy	Lx	Lx
G		mq	m^4	m^4	m^4			cm	cm
	HE 260 B	0.0	1.493E-04	5.135E-05	1.262E-06	1.443	4.652	26	26
	HE 220 B	0.0	8.091E-05	2.843E-05	7.657E-07	1.000	1.000	22	22
	IPE 100	0.0	1.710E-06	1.592E-07	8.826E-09	1.000	1.000	6	10
	UPN 260	0.0	4.823E-05	3.174E-06	2.577E-07	3.780	2.000	9	26

Aste - Geometria e vincoli

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
							°		cm							cm	
1	1	11	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	458	458
2	2	12	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	458	458
3	3	13	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	458	458
4	4	14	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	458	458
5	5	15	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	458	458
6	6	106	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	462	462
7	7	107	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	462	462
8	8	108	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	462	462
9	9	109	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	462	462
10	10	110	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_PressSverg	0	5050	0	0	0	0	0	0	Pila.	462	462
101	6	106	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
101	106	27	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
101	27	28	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
101	28	29	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
101	29	107	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
101	107	18	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	18	19	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	19	20	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	20	108	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	108	21	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	21	22	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	22	23	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	23	109	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	109	24	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	24	25	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	25	26	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	26	110	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
101	110	7	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
102	21	11	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
102	11	47	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
102	47	48	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:	
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 12 DI 212

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
102	48	49	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
102	49	12	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
102	12	38	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	38	39	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	39	40	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	40	13	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	13	41	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	41	42	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	42	43	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	43	14	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	14	44	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	44	45	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	45	46	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	46	15	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
102	15	22	I-I	HE 260 B	Acciaio	Acciaio_FlessTors	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
103	16	33	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
103	33	11	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
103	11	23	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
103	23	24	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
103	24	106	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
103	106	8	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
103	8	9	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
103	9	1	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
104	19	34	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
104	34	12	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
104	12	29	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
104	29	30	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
104	30	107	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
104	107	14	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
104	14	15	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
104	15	4	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
105	17	35	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
105	35	13	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
105	13	25	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
105	25	26	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
105	26	108	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
105	108	16	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
105	16	17	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
105	17	2	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
106	18	36	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
106	36	14	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
106	14	27	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
106	27	28	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
106	28	109	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
106	109	10	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
106	10	11	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
106	11	3	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
107	20	37	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
107	37	15	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
107	15	31	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
107	31	32	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
107	32	110	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
107	110	12	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
107	12	13	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
107	13	5	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
108	50	59	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
108	59	47	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
108	47	53	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
108	53	54	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
108	54	27	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
108	27	33	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
108	33	34	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
108	34	30	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>13 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	13 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	13 DI 212								

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
109	60	48	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
109	38	32	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
109	37	38	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
109	52	60	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
109	28	37	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
110	51	61	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
110	61	49	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
110	49	55	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
110	55	56	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
110	56	29	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
110	29	35	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
110	35	36	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
110	36	31	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
111	63	95	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
111	95	38	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
111	38	75	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
111	75	76	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
111	76	18	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
111	18	50	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
111	50	51	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
111	51	40	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
112	69	96	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
112	96	39	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
112	39	77	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
112	77	78	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
112	78	19	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
112	19	54	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
112	54	55	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
112	55	46	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
113	70	97	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
113	97	40	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
113	40	79	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
113	79	80	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
113	80	20	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
113	20	52	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
113	52	53	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
113	53	47	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
114	71	100	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
114	100	41	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
114	41	81	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
114	81	82	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
114	82	21	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
114	21	60	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
114	60	61	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
114	61	48	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
115	68	99	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
115	99	42	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
115	42	85	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
115	85	86	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
115	86	22	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
115	22	58	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
115	58	59	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
115	59	45	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
116	64	98	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
116	98	43	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
116	43	83	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
116	83	84	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
116	84	23	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
116	23	56	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
116	56	57	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
116	57	41	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
117	72	0	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
117	0	44	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>14 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	14 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	14 DI 212								

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
117	44	91	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
117	91	92	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
117	92	24	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
117	24	66	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
117	66	67	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
117	67	49	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
118	62	0	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
118	0	45	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
118	45	87	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
118	87	88	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
118	88	25	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
118	25	62	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
118	62	63	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
118	63	39	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
119	67	0	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
119	0	46	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
119	46	89	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
119	89	90	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
119	90	26	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
119	26	64	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
119	64	65	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
119	65	44	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
120	65	0	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
120	0	22	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
120	22	93	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
120	93	94	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
120	94	7	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
120	7	68	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
120	68	69	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
120	69	42	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
121	66	0	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
121	0	21	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	125	125
121	21	73	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
121	73	74	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
121	74	6	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
121	6	70	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
121	70	71	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
121	71	43	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	133	133
122	43	1	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
122	1	30	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
122	30	32	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
122	32	31	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
122	31	4	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
122	4	40	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	40	46	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	46	47	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	47	2	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	2	48	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	48	45	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	45	41	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	41	3	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	3	49	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	49	39	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	39	44	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	44	5	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
122	5	42	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
123	66	16	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
123	16	50	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
123	50	52	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
123	52	51	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
123	51	19	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
123	19	63	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	63	69	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>15 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	15 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	15 DI 212								

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
123	69	70	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	70	17	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	17	71	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	71	68	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	68	64	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	64	18	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	18	72	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	72	62	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	62	67	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	67	20	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
123	20	65	I-I	UPN 260	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
124	0	33	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
124	33	59	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
124	59	60	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
124	60	61	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
124	61	34	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
124	34	95	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	95	96	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	96	97	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	97	35	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	35	100	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	100	99	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	99	98	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	98	36	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	36	0	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	0	0	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	0	0	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	0	37	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
124	37	0	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
125	73	23	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
125	23	53	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
125	53	57	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
125	57	55	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
125	55	29	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
125	29	75	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	75	77	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	77	79	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	79	25	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	25	81	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	81	85	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	85	83	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	83	27	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	27	91	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	91	87	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	87	89	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	89	31	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
125	31	93	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
126	74	24	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
126	24	54	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
126	54	58	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
126	58	56	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
126	56	30	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
126	30	76	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	76	78	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	78	80	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	80	26	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	26	82	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	82	86	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	86	84	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	84	28	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	28	92	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	92	88	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	88	90	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>16 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	16 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	16 DI 212								

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
126	90	32	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
126	32	94	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
127	70	8	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
127	8	33	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
127	33	37	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
127	37	35	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
127	35	14	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
127	14	50	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	50	54	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	54	52	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	52	16	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	16	60	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	60	58	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	58	56	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	56	10	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	10	66	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	66	62	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	62	64	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	64	12	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
127	12	68	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
128	71	9	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	235	235
128	9	34	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
128	34	38	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
128	38	36	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
128	36	15	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	171	171
128	15	51	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	51	55	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	55	53	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	53	17	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	17	61	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	61	59	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	59	57	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	57	11	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	11	67	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	67	63	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	63	65	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	65	13	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	180	180
128	13	69	Cy-Cy	IPE 100	Acciaio	Acciaio_Flessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
129	66	33	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
130	16	59	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	212	212
131	59	52	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	212	212
132	52	61	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	212	212
133	61	19	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	212	212
134	19	95	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
135	95	69	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
136	69	97	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
137	97	17	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
138	17	100	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
139	100	68	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
140	68	98	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
141	98	18	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
142	18	0	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
143	0	62	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
144	62	0	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
145	0	20	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	219	219
146	20	0	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	262	262
147	16	0	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
148	0	11	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
149	21	23	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	281	281
149	23	54	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
150	73	24	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	281	281
151	74	106	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	281	281
152	6	8	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	270	270

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>17 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	17 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	17 DI 212								

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
153	70	9	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	270	270
154	71	1	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	270	270
155	43	9	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	270	270
156	71	8	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	270	270
157	70	106	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	270	270
158	6	24	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	281	281
158	24	53	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
159	74	23	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	281	281
160	73	11	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	281	281
161	21	33	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
162	53	58	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
163	58	55	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
164	55	30	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
165	30	75	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
166	75	78	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
167	78	79	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
168	79	26	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
169	26	81	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
170	81	86	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
171	86	83	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
172	83	28	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
173	28	91	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
174	91	88	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
175	88	89	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
176	89	32	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
176	32	7	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	276	276
177	32	93	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	276	276
178	57	56	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
179	56	29	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
180	29	76	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
181	76	77	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
182	77	80	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
183	80	25	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
184	25	82	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
185	82	85	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
186	85	84	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
187	84	27	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
188	27	92	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
189	92	87	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
190	87	90	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
191	90	31	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	236	236
191	31	22	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	276	276
192	31	94	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	276	276
193	54	57	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	230	230
194	1	34	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	217	217
195	34	32	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	217	217
196	32	36	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	217	217
197	36	4	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	217	217
198	4	51	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
199	51	46	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
200	46	53	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
201	53	2	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
202	2	61	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
203	61	45	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
204	45	57	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
205	57	3	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
206	3	67	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
207	67	39	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
208	39	65	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
209	65	5	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	224	224
210	5	69	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
211	37	22	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	262	262
212	15	93	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	276	276

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>18 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	18 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	18 DI 212								

	Ni	Nf	Vinc.	Sez.	Mat.	Crit.pr.	Rot.	f.f.	xi	yi	zi	xf	yf	zf	Tipo	L2	L3
213	110	68	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
214	12	69	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
215	13	42	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
216	13	68	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
217	12	7	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	266	266
218	110	94	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	276	276
219	15	0	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	262	262
220	37	65	CC-CC	D20	Acciaio Tirante	Acciaio_Tirante	0	5050	0	0	0	0	0	0	Trave	262	262
1000	48	57	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
1000	57	58	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153
1000	58	28	I-I	HE 220 B	Acciaio	Acciaio_Pressflessione	0	8080	0	0	0	0	0	0	Trave	153	153

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												
HE 260 B	1	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	458	0	0	93
HE 260 B	1	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 2												
HE 260 B	2	12	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	458	0	0	93
HE 260 B	2	12	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 3												
HE 260 B	3	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	458	0	0	93
HE 260 B	3	13	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 4												
HE 260 B	4	14	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	458	0	0	93
HE 260 B	4	14	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 5												
HE 260 B	5	15	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	458	0	0	93
HE 260 B	5	15	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 6												
HE 260 B	6	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	462	0	0	93
HE 260 B	6	106	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 7												
HE 260 B	7	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	462	0	0	93
HE 260 B	7	107	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 8												
HE 260 B	8	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	462	0	0	93
HE 260 B	8	108	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 9												
HE 260 B	9	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	462	0	0	93

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>19 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	19 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	19 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	9	109	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Pilastro 10												
HE 260 B	10	110	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	462	0	0	93
HE 260 B	10	110	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 101												
HE 260 B	6	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	235	0	0	93
HE 260 B	6	106	Neve	PolG	0	0	0	61	235	0	0	61
HE 260 B	6	106	Neve	PolG	0	0	0	53	235	0	0	53
HE 260 B	6	106	QP Solai	PolG	0	0	0	7	235	0	0	7
HE 260 B	6	106	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	235	0	0	72
HE 260 B	6	106	QV Solai	PolG	0	0	0	72	235	0	0	72
HE 260 B	6	106	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	235	0	0	80
HE 260 B	6	106	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	235	0	0	92
HE 260 B	6	106	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	235	0	1	-80
HE 260 B	6	106	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	235	0	1	-92
HE 260 B	6	106	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	6	106	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-11	235	0	0	-11
HE 260 B	6	106	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	235	0	0	-10
HE 260 B	18	19	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	18	19	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	18	19	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	18	19	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	18	19	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	18	19	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	18	19	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	18	19	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	18	19	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	18	19	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	18	19	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	19	20	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	19	20	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	19	20	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	19	20	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	19	20	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	19	20	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	19	20	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	19	20	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	19	20	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	19	20	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	19	20	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	20	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	20	108	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	20	108	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	20	108	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	20	108	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	20	108	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	20	108	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	20	108	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	20	108	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	20	108	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	20	108	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	21	22	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	21	22	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	21	22	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>20 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	20 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	20 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	21	22	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	21	22	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	21	22	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	21	22	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	21	22	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	21	22	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	21	22	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	21	22	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	22	23	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	22	23	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	22	23	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	22	23	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	22	23	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	22	23	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	22	23	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	22	23	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	22	23	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	22	23	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	22	23	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	23	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	23	109	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	23	109	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	23	109	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	23	109	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	23	109	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	23	109	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	23	109	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	23	109	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	23	109	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	23	109	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	23	109	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-11	180	0	0	-11
HE 260 B	23	109	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
HE 260 B	24	25	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	24	25	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	24	25	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	24	25	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	24	25	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	24	25	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	24	25	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	24	25	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	24	25	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	24	25	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	24	25	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	24	25	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-11	180	0	0	-11
HE 260 B	24	25	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
HE 260 B	25	26	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	25	26	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	25	26	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	25	26	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	25	26	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	25	26	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	25	26	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>21 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	21 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	21 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	25	26	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	25	26	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	25	26	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	25	26	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	25	26	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	11	180	0	0	11
HE 260 B	25	26	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
HE 260 B	26	110	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	26	110	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	26	110	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
HE 260 B	26	110	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	26	110	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	26	110	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	26	110	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	26	110	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	26	110	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	26	110	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	26	110	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	26	110	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	11	180	0	0	11
HE 260 B	26	110	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
HE 260 B	27	28	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	27	28	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	27	28	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
HE 260 B	27	28	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
HE 260 B	27	28	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72
HE 260 B	27	28	QV Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72
HE 260 B	27	28	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
HE 260 B	27	28	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
HE 260 B	27	28	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
HE 260 B	27	28	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
HE 260 B	27	28	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	27	28	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
HE 260 B	27	28	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-11	171	0	0	-11
HE 260 B	28	29	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	28	29	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	28	29	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
HE 260 B	28	29	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
HE 260 B	28	29	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72
HE 260 B	28	29	QV Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72
HE 260 B	28	29	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
HE 260 B	28	29	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
HE 260 B	28	29	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
HE 260 B	28	29	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
HE 260 B	28	29	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	28	29	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
HE 260 B	28	29	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	11	171	0	-0	11
HE 260 B	29	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	29	107	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	29	107	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>22 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	22 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	22 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf			
HE 260 B	29	107	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7			
HE 260 B	29	107	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72			
HE 260 B	29	107	QV Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72			
HE 260 B	29	107	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92			
HE 260 B	29	107	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80			
HE 260 B	29	107	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80			
HE 260 B	29	107	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92			
HE 260 B	29	107	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$										
HE 260 B	29	107	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	11	171	0	-0	11			
HE 260 B	29	107	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10			
HE 260 B	106	27	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93			
HE 260 B	106	27	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61			
HE 260 B	106	27	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53			
HE 260 B	106	27	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7			
HE 260 B	106	27	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72			
HE 260 B	106	27	QV Solai	PolG	0	0	0	72	171	0	0	72			
HE 260 B	106	27	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80			
HE 260 B	106	27	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92			
HE 260 B	106	27	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92			
HE 260 B	106	27	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80			
HE 260 B	106	27	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$										
HE 260 B	106	27	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10			
HE 260 B	106	27	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-11	171	0	0	-11			
HE 260 B	107	18	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93			
HE 260 B	107	18	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53			
HE 260 B	107	18	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61			
HE 260 B	107	18	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7			
HE 260 B	107	18	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72			
HE 260 B	107	18	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72			
HE 260 B	107	18	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80			
HE 260 B	107	18	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92			
HE 260 B	107	18	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92			
HE 260 B	107	18	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80			
HE 260 B	107	18	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$										
HE 260 B	107	18	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	180	0	-0	10			
HE 260 B	107	18	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	11	180	0	-0	11			
HE 260 B	108	21	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93			
HE 260 B	108	21	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53			
HE 260 B	108	21	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61			
HE 260 B	108	21	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7			
HE 260 B	108	21	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72			
HE 260 B	108	21	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72			
HE 260 B	108	21	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92			
HE 260 B	108	21	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80			
HE 260 B	108	21	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92			
HE 260 B	108	21	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80			
HE 260 B	108	21	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$										
HE 260 B	109	24	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93			
HE 260 B	109	24	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61			
HE 260 B	109	24	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>23 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	23 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	23 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	109	24	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	109	24	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	109	24	QV Solai	PolG	0	0	0	72	180	0	0	72
HE 260 B	109	24	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
HE 260 B	109	24	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	109	24	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	109	24	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
HE 260 B	109	24	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	109	24	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-11	180	0	0	-11
HE 260 B	109	24	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
HE 260 B	110	7	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	230	0	0	93
HE 260 B	110	7	Neve	PolG	0	0	0	61	230	0	0	61
HE 260 B	110	7	Neve	PolG	0	0	0	53	230	0	0	53
HE 260 B	110	7	QP Solai	PolG	0	0	0	7	230	0	0	7
HE 260 B	110	7	QFissi Solai	PolG	0	0	0	72	230	0	0	72
HE 260 B	110	7	QV Solai	PolG	0	0	0	72	230	0	0	72
HE 260 B	110	7	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	230	0	0	92
HE 260 B	110	7	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	230	0	0	80
HE 260 B	110	7	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	230	0	1	-92
HE 260 B	110	7	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	230	0	1	-80
HE 260 B	110	7	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	110	7	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	230	0	0	10
HE 260 B	110	7	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	11	230	0	0	11
Trave 102												
HE 260 B	11	47	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	11	47	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	11	47	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
HE 260 B	11	47	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
HE 260 B	11	47	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	11	47	QV Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	11	47	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
HE 260 B	11	47	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
HE 260 B	11	47	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
HE 260 B	11	47	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
HE 260 B	11	47	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	12	38	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	12	38	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	12	38	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	12	38	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	12	38	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	12	38	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	12	38	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	12	38	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	12	38	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	12	38	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	12	38	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	13	41	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	13	41	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	13	41	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	13	41	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	13	41	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	13	41	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>24 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	24 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	24 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	13	41	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	13	41	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	13	41	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	13	41	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	13	41	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	14	44	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	14	44	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	14	44	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	14	44	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	14	44	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	14	44	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	14	44	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	14	44	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	14	44	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	14	44	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	14	44	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	15	22	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	230	0	0	93
HE 260 B	15	22	Neve	PolG	0	0	0	50	230	0	0	50
HE 260 B	15	22	Neve	PolG	0	0	0	61	230	0	0	61
HE 260 B	15	22	QP Solai	PolG	0	0	0	7	230	0	0	7
HE 260 B	15	22	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	230	0	0	70
HE 260 B	15	22	QV Solai	PolG	0	0	0	70	230	0	0	70
HE 260 B	15	22	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	230	0	0	92
HE 260 B	15	22	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	230	0	0	75
HE 260 B	15	22	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	230	0	1	-75
HE 260 B	15	22	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	230	0	1	-92
HE 260 B	15	22	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	21	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	235	0	0	93
HE 260 B	21	11	Neve	PolG	0	0	0	61	235	0	0	61
HE 260 B	21	11	Neve	PolG	0	0	0	50	235	0	0	50
HE 260 B	21	11	QP Solai	PolG	0	0	0	7	235	0	0	7
HE 260 B	21	11	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	235	0	0	70
HE 260 B	21	11	QV Solai	PolG	0	0	0	70	235	0	0	70
HE 260 B	21	11	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	235	0	0	92
HE 260 B	21	11	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	235	0	0	75
HE 260 B	21	11	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	235	0	1	-75
HE 260 B	21	11	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	235	0	1	-92
HE 260 B	21	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	38	39	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	38	39	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	38	39	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	38	39	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	38	39	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	38	39	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	38	39	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	38	39	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	38	39	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	38	39	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	38	39	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	39	40	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	39	40	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	39	40	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	39	40	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	39	40	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	39	40	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	39	40	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>25 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	25 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	25 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	39	40	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	39	40	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	39	40	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	39	40	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	40	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	40	13	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	40	13	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	40	13	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	40	13	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	40	13	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	40	13	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	40	13	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	40	13	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	40	13	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	40	13	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	41	42	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	41	42	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	41	42	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	41	42	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	41	42	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	41	42	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	41	42	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	41	42	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	41	42	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	41	42	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	41	42	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	42	43	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	42	43	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	42	43	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	42	43	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	42	43	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	42	43	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	42	43	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	42	43	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	42	43	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	42	43	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	42	43	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	43	14	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	43	14	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	43	14	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	43	14	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	43	14	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	43	14	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	43	14	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	43	14	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	43	14	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	43	14	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	43	14	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	44	45	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	44	45	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	44	45	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	44	45	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	44	45	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	44	45	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	44	45	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	44	45	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>26 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	26 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	26 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	44	45	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	44	45	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	44	45	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	45	46	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	45	46	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	45	46	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	45	46	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	45	46	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	45	46	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	45	46	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	45	46	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	45	46	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	45	46	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	45	46	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	46	15	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	180	0	0	93
HE 260 B	46	15	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
HE 260 B	46	15	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
HE 260 B	46	15	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
HE 260 B	46	15	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	46	15	QV Solai	PolG	0	0	0	70	180	0	0	70
HE 260 B	46	15	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
HE 260 B	46	15	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
HE 260 B	46	15	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
HE 260 B	46	15	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
HE 260 B	46	15	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	47	48	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	47	48	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	47	48	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
HE 260 B	47	48	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
HE 260 B	47	48	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	47	48	QV Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	47	48	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
HE 260 B	47	48	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
HE 260 B	47	48	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
HE 260 B	47	48	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
HE 260 B	47	48	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	48	49	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	48	49	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
HE 260 B	48	49	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	48	49	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
HE 260 B	48	49	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	48	49	QV Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	48	49	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
HE 260 B	48	49	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
HE 260 B	48	49	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
HE 260 B	48	49	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
HE 260 B	48	49	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 260 B	49	12	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	93	171	0	0	93
HE 260 B	49	12	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
HE 260 B	49	12	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
HE 260 B	49	12	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
HE 260 B	49	12	QFissi Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	49	12	QV Solai	PolG	0	0	0	70	171	0	0	70
HE 260 B	49	12	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
HE 260 B	49	12	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
HE 260 B	49	12	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
HE 260 B	49	12	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>27 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	27 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	27 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 260 B	49	12	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
HE 260 B	49	12	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 103												
HE 220 B	8	9	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	8	9	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	9	1	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	9	1	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	11	23	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	11	23	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	16	33	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	16	33	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	23	24	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	23	24	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	24	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	24	106	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	33	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	33	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	106	8	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	106	8	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 104												
HE 220 B	12	29	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	12	29	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	14	15	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	14	15	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	15	4	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	15	4	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	19	34	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	19	34	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	29	30	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	29	30	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	30	107	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	30	107	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	34	12	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	34	12	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	107	14	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	107	14	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 105												
HE 220 B	13	25	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	13	25	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	16	17	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	16	17	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	17	35	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	17	2	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	17	35	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	17	2	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	25	26	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	25	26	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	26	108	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	26	108	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	35	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	35	13	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	108	16	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	108	16	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 106												
HE 220 B	10	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>28 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	28 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	28 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 220 B	10	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	11	3	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	11	3	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	14	27	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	14	27	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	18	36	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	18	36	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	27	28	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	27	28	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	28	109	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	28	109	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	36	14	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	36	14	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	109	10	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	109	10	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 107												
HE 220 B	12	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	12	13	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	13	5	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	13	5	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	15	31	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	15	31	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	20	37	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	20	37	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	31	32	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	31	32	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	32	110	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	32	110	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	37	15	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	37	15	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	110	12	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	110	12	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 108												
HE 220 B	27	33	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	27	33	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	33	34	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	33	34	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	34	30	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	34	30	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	47	53	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	47	53	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	50	59	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	50	59	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	53	54	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	53	54	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	54	27	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	54	27	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	59	47	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	59	47	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 109												
HE 220 B	28	37	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	28	37	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	37	38	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	37	38	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	38	32	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>29 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	29 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	29 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 220 B	38	32	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	52	60	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	52	60	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	60	48	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	60	48	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 110												
HE 220 B	29	35	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	29	35	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	35	36	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	35	36	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	36	31	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	36	31	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	49	55	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	49	55	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	51	61	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	51	61	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	55	56	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	55	56	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	56	29	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	56	29	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	61	49	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	61	49	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 111												
HE 220 B	18	50	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	18	50	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	38	75	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	38	75	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	50	51	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	50	51	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	51	40	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	51	40	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	63	95	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	63	95	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	75	76	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	75	76	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	76	18	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	76	18	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	95	38	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	95	38	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 112												
HE 220 B	19	54	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	19	54	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	39	77	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	39	77	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	54	55	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	54	55	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	55	46	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	55	46	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	69	96	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	69	96	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	77	78	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	77	78	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	78	19	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	78	19	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	96	39	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>30 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	30 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	30 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 220 B	96	39	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 113												
HE 220 B	20	52	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	20	52	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	40	79	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	40	79	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	52	53	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	52	53	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	53	47	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	53	47	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	70	97	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	70	97	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	79	80	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	79	80	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	80	20	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	80	20	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	97	40	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	97	40	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 114												
HE 220 B	21	60	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	21	60	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	41	81	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	41	81	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	60	61	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	60	61	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	61	48	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	61	48	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	71	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	71	100	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	81	82	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	81	82	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	82	21	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	82	21	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	100	41	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	100	41	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 115												
HE 220 B	22	58	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	22	58	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	42	85	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	42	85	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	58	59	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	58	59	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	59	45	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	59	45	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	68	99	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	68	99	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	85	86	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	85	86	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	86	22	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	86	22	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	99	42	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	99	42	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 116												
HE 220 B	23	56	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	23	56	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>31 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	31 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	31 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 220 B	43	83	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	43	83	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	56	57	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	56	57	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	57	41	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	57	41	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	64	98	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	64	98	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	83	84	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	83	84	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	84	23	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	84	23	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	98	43	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	98	43	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 117												
HE 220 B	0	44	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	0	44	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	24	66	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	24	66	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	44	91	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	44	91	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	66	67	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	66	67	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	67	49	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	67	49	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	72	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	72	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	91	92	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	91	92	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	92	24	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	92	24	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 118												
HE 220 B	0	45	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	0	45	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	25	62	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	25	62	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	45	87	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	45	87	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	62	63	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	62	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	62	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	62	63	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	63	39	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	63	39	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	87	88	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	87	88	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	88	25	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	88	25	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 119												
HE 220 B	0	46	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	0	46	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	26	64	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	26	64	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	46	89	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	46	89	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>32 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	32 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	32 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
HE 220 B	64	65	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	64	65	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	65	44	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	133	0	0	71
HE 220 B	65	44	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	67	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	125	0	0	71
HE 220 B	67	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	89	90	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	89	90	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	90	26	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	90	26	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 120												
UPN 260	0	22	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	125	0	0	38
UPN 260	0	22	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	7	68	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	133	0	0	38
UPN 260	7	68	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	22	93	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	153	0	0	38
UPN 260	22	93	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	65	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	125	0	0	38
UPN 260	65	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	68	69	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	133	0	0	38
UPN 260	68	69	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	69	42	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	133	0	0	38
UPN 260	69	42	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	93	94	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	153	0	0	38
UPN 260	93	94	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	94	7	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	153	0	0	38
UPN 260	94	7	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 121												
UPN 260	0	21	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	125	0	0	38
UPN 260	0	21	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	6	70	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	133	0	0	38
UPN 260	6	70	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	21	73	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	153	0	0	38
UPN 260	21	73	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	66	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	125	0	0	38
UPN 260	66	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	70	71	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	133	0	0	38
UPN 260	70	71	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	71	43	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	133	0	0	38
UPN 260	71	43	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	73	74	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	153	0	0	38
UPN 260	73	74	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	74	6	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	153	0	0	38
UPN 260	74	6	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 122												
UPN 260	1	30	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	1	30	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
UPN 260	1	30	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	1	30	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	1	30	QV Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	1	30	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
UPN 260	1	30	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
UPN 260	1	30	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	1	30	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>33 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	33 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	33 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
UPN 260	2	48	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	2	48	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	2	48	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	2	48	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	2	48	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	2	48	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	2	48	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	2	48	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	3	49	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	3	49	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	3	49	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	3	49	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	3	49	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	3	49	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	3	49	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	3	49	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	3	49	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
UPN 260	4	40	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	4	40	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	4	40	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	4	40	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	4	40	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	4	40	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	4	40	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	4	40	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	4	40	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	180	0	-0	10
UPN 260	5	42	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	230	0	0	38
UPN 260	5	42	Neve	PolG	0	0	0	53	230	0	0	53
UPN 260	5	42	QP Solai	PolG	0	0	0	3	230	0	0	3
UPN 260	5	42	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	230	0	0	33
UPN 260	5	42	QV Solai	PolG	0	0	0	33	230	0	0	33
UPN 260	5	42	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	230	0	0	80
UPN 260	5	42	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	230	0	1	-80
UPN 260	5	42	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	5	42	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	230	0	0	10
UPN 260	30	32	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	30	32	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
UPN 260	30	32	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	30	32	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	30	32	QV Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	30	32	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
UPN 260	30	32	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
UPN 260	30	32	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	30	32	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
UPN 260	31	4	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	31	4	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
UPN 260	31	4	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	31	4	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	31	4	QV Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	31	4	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
UPN 260	31	4	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
UPN 260	31	4	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>34 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	34 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	34 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
UPN 260	31	4	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
UPN 260	32	31	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	32	31	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
UPN 260	32	31	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	32	31	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	32	31	QV Solai	PolG	0	0	0	33	171	0	0	33
UPN 260	32	31	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
UPN 260	32	31	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
UPN 260	32	31	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	32	31	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
UPN 260	39	44	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	39	44	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	39	44	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	39	44	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	39	44	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	39	44	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	39	44	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	39	44	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	39	44	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
UPN 260	40	46	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	40	46	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	40	46	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	40	46	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	40	46	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	40	46	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	40	46	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	40	46	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	41	3	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	41	3	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	41	3	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	41	3	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	41	3	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	41	3	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	41	3	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	41	3	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	41	3	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
UPN 260	43	1	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	235	0	0	38
UPN 260	43	1	Neve	PolG	0	0	0	53	235	0	0	53
UPN 260	43	1	QP Solai	PolG	0	0	0	3	235	0	0	3
UPN 260	43	1	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	235	0	0	33
UPN 260	43	1	QV Solai	PolG	0	0	0	33	235	0	0	33
UPN 260	43	1	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	235	0	0	80
UPN 260	43	1	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	235	0	1	-80
UPN 260	43	1	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	43	1	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	235	0	0	-10
UPN 260	44	5	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	44	5	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	44	5	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	44	5	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	44	5	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	44	5	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>35 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	35 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	35 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
UPN 260	44	5	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	44	5	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	44	5	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
UPN 260	45	41	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	45	41	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	45	41	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	45	41	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	45	41	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	45	41	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	45	41	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	45	41	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	46	47	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	46	47	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	46	47	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	46	47	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	46	47	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	46	47	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	46	47	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	46	47	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	47	2	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	47	2	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	47	2	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	47	2	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	47	2	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	47	2	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	47	2	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	47	2	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	48	45	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	48	45	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	48	45	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	48	45	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	48	45	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	48	45	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	48	45	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	48	45	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	49	39	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	49	39	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
UPN 260	49	39	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	49	39	QFissi Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	49	39	QV Solai	PolG	0	0	0	33	180	0	0	33
UPN 260	49	39	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
UPN 260	49	39	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
UPN 260	49	39	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	49	39	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
Trave 123												
UPN 260	16	50	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	16	50	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
UPN 260	16	50	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	16	50	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	16	50	QV Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	16	50	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
UPN 260	16	50	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
UPN 260	16	50	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	17	71	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>36 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	36 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	36 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
UPN 260	17	71	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	17	71	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	17	71	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	17	71	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	17	71	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	17	71	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	17	71	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	18	72	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	18	72	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	18	72	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	18	72	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	18	72	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	18	72	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	18	72	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	18	72	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	19	63	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	19	63	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	19	63	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	19	63	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	19	63	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	19	63	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	19	63	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	19	63	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	20	65	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	230	0	0	38
UPN 260	20	65	Neve	PolG	0	0	0	50	230	0	0	50
UPN 260	20	65	QP Solai	PolG	0	0	0	3	230	0	0	3
UPN 260	20	65	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	230	0	0	31
UPN 260	20	65	QV Solai	PolG	0	0	0	31	230	0	0	31
UPN 260	20	65	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	230	0	0	75
UPN 260	20	65	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	230	0	1	-75
UPN 260	20	65	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	50	52	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	50	52	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
UPN 260	50	52	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	50	52	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	50	52	QV Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	50	52	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
UPN 260	50	52	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
UPN 260	50	52	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	51	19	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	51	19	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
UPN 260	51	19	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	51	19	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	51	19	QV Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	51	19	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
UPN 260	51	19	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
UPN 260	51	19	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	52	51	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	171	0	0	38
UPN 260	52	51	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
UPN 260	52	51	QP Solai	PolG	0	0	0	3	171	0	0	3
UPN 260	52	51	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	52	51	QV Solai	PolG	0	0	0	31	171	0	0	31
UPN 260	52	51	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
UPN 260	52	51	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
UPN 260	52	51	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	62	67	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>37 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	37 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	37 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
UPN 260	62	67	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	62	67	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	62	67	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	62	67	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	62	67	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	62	67	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	62	67	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	63	69	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	63	69	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	63	69	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	63	69	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	63	69	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	63	69	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	63	69	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	63	69	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	64	18	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	64	18	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	64	18	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	64	18	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	64	18	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	64	18	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	64	18	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	64	18	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	66	16	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	235	0	0	38
UPN 260	66	16	Neve	PolG	0	0	0	50	235	0	0	50
UPN 260	66	16	QP Solai	PolG	0	0	0	3	235	0	0	3
UPN 260	66	16	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	235	0	0	31
UPN 260	66	16	QV Solai	PolG	0	0	0	31	235	0	0	31
UPN 260	66	16	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	235	0	0	75
UPN 260	66	16	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	235	0	1	-75
UPN 260	66	16	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	67	20	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	67	20	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	67	20	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	67	20	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	67	20	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	67	20	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	67	20	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	67	20	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	68	64	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	68	64	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	68	64	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	68	64	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	68	64	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	68	64	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	68	64	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	68	64	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	69	70	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	69	70	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	69	70	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	69	70	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	69	70	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	69	70	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	69	70	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	69	70	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	70	17	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>38 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	38 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	38 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
UPN 260	70	17	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	70	17	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	70	17	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	70	17	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	70	17	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	70	17	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	70	17	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	71	68	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	71	68	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	71	68	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	71	68	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	71	68	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	71	68	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	71	68	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	71	68	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
UPN 260	72	62	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	38	180	0	0	38
UPN 260	72	62	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
UPN 260	72	62	QP Solai	PolG	0	0	0	3	180	0	0	3
UPN 260	72	62	QFissi Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	72	62	QV Solai	PolG	0	0	0	31	180	0	0	31
UPN 260	72	62	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
UPN 260	72	62	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
UPN 260	72	62	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 124												
IPE 100	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	0	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	0	37	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	0	33	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	0	0	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	0	33	Neve	PolG	0	0	0	50	235	0	0	50
IPE 100	0	0	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	0	0	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	0	37	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	0	37	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	0	0	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	0	33	Neve	PolG	0	0	0	50	235	0	0	50
IPE 100	0	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	0	37	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	0	33	QP Solai	PolG	0	0	0	6	235	0	0	6
IPE 100	0	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	0	37	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	0	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	0	33	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	235	0	0	63
IPE 100	0	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	0	0	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	0	37	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	0	0	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	0	33	QV Solai	PolG	0	0	0	63	235	0	0	63
IPE 100	0	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	0	33	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	235	0	0	75
IPE 100	0	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	0	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	0	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	0	37	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	0	37	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	0	33	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	235	0	0	75

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>39 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	39 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	39 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	0	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	0	33	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	235	0	1	-75
IPE 100	0	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	0	37	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	0	33	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	235	0	1	-75
IPE 100	0	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	0	37	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	0	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	0	37	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	0	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	0	33	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	0	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	33	59	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	33	59	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	33	59	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	33	59	QP Solai	PolG	0	0	0	6	171	0	0	6
IPE 100	33	59	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	33	59	QV Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	33	59	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	33	59	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	33	59	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	33	59	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	33	59	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	34	95	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	34	95	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	34	95	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	34	95	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	34	95	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	34	95	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	34	95	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	34	95	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	34	95	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	34	95	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	34	95	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	35	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	35	100	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	35	100	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	35	100	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	35	100	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	35	100	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	35	100	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	35	100	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	35	100	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	35	100	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	35	100	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	36	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	36	0	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	36	0	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	36	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	36	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	36	0	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	36	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	36	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	36	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	36	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	36	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>40 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	40 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	40 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	37	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	37	0	Neve	PolG	0	0	0	50	230	0	0	50
IPE 100	37	0	Neve	PolG	0	0	0	50	230	0	0	50
IPE 100	37	0	QP Solai	PolG	0	0	0	6	230	0	0	6
IPE 100	37	0	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	230	0	0	63
IPE 100	37	0	QV Solai	PolG	0	0	0	63	230	0	0	63
IPE 100	37	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	230	0	0	75
IPE 100	37	0	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	230	0	0	75
IPE 100	37	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	230	0	1	-75
IPE 100	37	0	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	230	0	1	-75
IPE 100	37	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	59	60	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	59	60	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	59	60	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	59	60	QP Solai	PolG	0	0	0	6	171	0	0	6
IPE 100	59	60	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	59	60	QV Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	59	60	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	59	60	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	59	60	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	59	60	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	59	60	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	60	61	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	60	61	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	60	61	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	60	61	QP Solai	PolG	0	0	0	6	171	0	0	6
IPE 100	60	61	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	60	61	QV Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	60	61	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	60	61	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	60	61	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	60	61	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	60	61	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	61	34	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	61	34	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	61	34	Neve	PolG	0	0	0	50	171	0	0	50
IPE 100	61	34	QP Solai	PolG	0	0	0	6	171	0	0	6
IPE 100	61	34	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	61	34	QV Solai	PolG	0	0	0	63	171	0	0	63
IPE 100	61	34	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	61	34	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	171	0	0	75
IPE 100	61	34	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	61	34	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	171	0	1	-75
IPE 100	61	34	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	95	96	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	95	96	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	95	96	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	95	96	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	95	96	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	95	96	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	95	96	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	95	96	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	95	96	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	95	96	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	95	96	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	96	97	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>41 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	41 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	41 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	96	97	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	96	97	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	96	97	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	96	97	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	96	97	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	96	97	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	96	97	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	96	97	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	96	97	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	96	97	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	97	35	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	97	35	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	97	35	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	97	35	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	97	35	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	97	35	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	97	35	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	97	35	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	97	35	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	97	35	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	97	35	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	98	36	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	98	36	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	98	36	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	98	36	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	98	36	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	98	36	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	98	36	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	98	36	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	98	36	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	98	36	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	98	36	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	99	98	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	99	98	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	99	98	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	99	98	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	99	98	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	99	98	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	99	98	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	99	98	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	99	98	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	99	98	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	99	98	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	100	99	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	100	99	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	100	99	Neve	PolG	0	0	0	50	180	0	0	50
IPE 100	100	99	QP Solai	PolG	0	0	0	6	180	0	0	6
IPE 100	100	99	QFissi Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	100	99	QV Solai	PolG	0	0	0	63	180	0	0	63
IPE 100	100	99	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	100	99	Vento +Y	PolG	0	0	0	75	180	0	0	75
IPE 100	100	99	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	100	99	Vento -Y	PolL	0	0	1	-75	180	0	1	-75
IPE 100	100	99	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 125												
IPE 100	23	53	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>42 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	42 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	42 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	23	53	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	23	53	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	23	53	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	23	53	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	23	53	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	23	53	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	23	53	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	23	53	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	23	53	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	23	53	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	25	81	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	25	81	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	25	81	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	25	81	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	25	81	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	25	81	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	25	81	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	25	81	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	25	81	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	25	81	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	25	81	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	27	91	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	27	91	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	27	91	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	27	91	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	27	91	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	27	91	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	27	91	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	27	91	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	27	91	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	27	91	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	27	91	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	29	75	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	29	75	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	29	75	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	29	75	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	29	75	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	29	75	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	29	75	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	29	75	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	29	75	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	29	75	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	29	75	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	31	93	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	31	93	Neve	PolG	0	0	0	61	230	0	0	61
IPE 100	31	93	Neve	PolG	0	0	0	61	230	0	0	61
IPE 100	31	93	QP Solai	PolG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	31	93	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	230	0	0	77
IPE 100	31	93	QV Solai	PolG	0	0	0	77	230	0	0	77
IPE 100	31	93	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	230	0	0	92
IPE 100	31	93	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	230	0	0	92
IPE 100	31	93	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	230	0	1	-92
IPE 100	31	93	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	230	0	1	-92
IPE 100	31	93	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	53	57	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	53	57	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>43 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	43 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	43 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	53	57	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	53	57	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	53	57	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	53	57	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	53	57	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	53	57	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	53	57	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	53	57	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	53	57	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	55	29	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	55	29	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	55	29	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	55	29	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	55	29	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	55	29	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	55	29	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	55	29	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	55	29	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	55	29	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	55	29	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	57	55	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	57	55	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	57	55	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	57	55	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	57	55	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	57	55	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	57	55	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	57	55	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	57	55	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	57	55	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	57	55	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	73	23	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	73	23	Neve	PolG	0	0	0	61	235	0	0	61
IPE 100	73	23	Neve	PolG	0	0	0	61	235	0	0	61
IPE 100	73	23	QP Solai	PolG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	73	23	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	235	0	0	77
IPE 100	73	23	QV Solai	PolG	0	0	0	77	235	0	0	77
IPE 100	73	23	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	235	0	0	92
IPE 100	73	23	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	235	0	0	92
IPE 100	73	23	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	235	0	1	-92
IPE 100	73	23	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	235	0	1	-92
IPE 100	73	23	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	75	77	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	75	77	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	75	77	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	75	77	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	75	77	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	75	77	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	75	77	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	75	77	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	75	77	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	75	77	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	75	77	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	77	79	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	77	79	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	77	79	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>44 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	44 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	44 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	77	79	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	77	79	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	77	79	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	77	79	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	77	79	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	77	79	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	77	79	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	77	79	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	79	25	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	79	25	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	79	25	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	79	25	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	79	25	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	79	25	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	79	25	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	79	25	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	79	25	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	79	25	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	79	25	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	81	85	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	81	85	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	81	85	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	81	85	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	81	85	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	81	85	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	81	85	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	81	85	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	81	85	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	81	85	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	81	85	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	83	27	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	83	27	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	83	27	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	83	27	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	83	27	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	83	27	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	83	27	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	83	27	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	83	27	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	83	27	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	83	27	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	85	83	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	85	83	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	85	83	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	85	83	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	85	83	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	85	83	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	85	83	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	85	83	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	85	83	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	85	83	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	85	83	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	87	89	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	87	89	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	87	89	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	87	89	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>45 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	45 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	45 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	87	89	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	87	89	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	87	89	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	87	89	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	87	89	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	87	89	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	87	89	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	89	31	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	89	31	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	89	31	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	89	31	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	89	31	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	89	31	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	89	31	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	89	31	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	89	31	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	89	31	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	89	31	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	91	87	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	91	87	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	91	87	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	91	87	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	91	87	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	91	87	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	91	87	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	91	87	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	91	87	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	91	87	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	91	87	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 126												
IPE 100	24	54	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	24	54	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	24	54	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	24	54	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	24	54	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	24	54	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	24	54	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	24	54	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	24	54	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	24	54	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	24	54	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	24	54	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-11	171	0	0	-11
IPE 100	26	82	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	26	82	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	26	82	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	26	82	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	26	82	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	26	82	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	26	82	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	26	82	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	26	82	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	26	82	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	26	82	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	28	92	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	28	92	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>46 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	46 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	46 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	28	92	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	28	92	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	28	92	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	28	92	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	28	92	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	28	92	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	28	92	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	28	92	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	28	92	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	28	92	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-11	180	0	0	-11
IPE 100	30	76	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	30	76	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	30	76	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	30	76	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	30	76	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	30	76	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	30	76	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	30	76	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	30	76	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	30	76	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	30	76	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	30	76	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	11	180	0	-0	11
IPE 100	32	94	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	32	94	Neve	PolG	0	0	0	61	230	0	0	61
IPE 100	32	94	Neve	PolG	0	0	0	61	230	0	0	61
IPE 100	32	94	QP Solai	PolG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	32	94	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	230	0	0	77
IPE 100	32	94	QV Solai	PolG	0	0	0	77	230	0	0	77
IPE 100	32	94	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	230	0	0	92
IPE 100	32	94	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	230	0	0	92
IPE 100	32	94	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	230	0	1	-92
IPE 100	32	94	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	230	0	1	-92
IPE 100	32	94	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	32	94	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	11	230	0	0	11
IPE 100	54	58	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	54	58	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	54	58	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	54	58	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	54	58	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	54	58	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	54	58	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	54	58	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	54	58	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	54	58	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	54	58	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	54	58	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-11	171	0	0	-11
IPE 100	56	30	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	56	30	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	56	30	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	56	30	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	56	30	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	56	30	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>47 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	47 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	47 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	56	30	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	56	30	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	56	30	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	56	30	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	56	30	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	56	30	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	11	171	0	-0	11
IPE 100	58	56	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	58	56	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	58	56	Neve	PolG	0	0	0	61	171	0	0	61
IPE 100	58	56	QP Solai	PolG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	58	56	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	58	56	QV Solai	PolG	0	0	0	77	171	0	0	77
IPE 100	58	56	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	58	56	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	171	0	0	92
IPE 100	58	56	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	58	56	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	171	0	1	-92
IPE 100	58	56	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	58	56	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	11	171	0	-0	11
IPE 100	74	24	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	74	24	Neve	PolG	0	0	0	61	235	0	0	61
IPE 100	74	24	Neve	PolG	0	0	0	61	235	0	0	61
IPE 100	74	24	QP Solai	PolG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	74	24	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	235	0	0	77
IPE 100	74	24	QV Solai	PolG	0	0	0	77	235	0	0	77
IPE 100	74	24	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	235	0	0	92
IPE 100	74	24	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	235	0	0	92
IPE 100	74	24	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	235	0	1	-92
IPE 100	74	24	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	235	0	1	-92
IPE 100	74	24	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	74	24	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-11	235	0	0	-11
IPE 100	76	78	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	76	78	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	76	78	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	76	78	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	76	78	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	76	78	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	76	78	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	76	78	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	76	78	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	76	78	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	76	78	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	78	80	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	78	80	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	78	80	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	78	80	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	78	80	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	78	80	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	78	80	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	78	80	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	78	80	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	78	80	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	78	80	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	80	26	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>48 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	48 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	48 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	80	26	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	80	26	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	80	26	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	80	26	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	80	26	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	80	26	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	80	26	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	80	26	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	80	26	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	80	26	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	82	86	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	82	86	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	82	86	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	82	86	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	82	86	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	82	86	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	82	86	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	82	86	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	82	86	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	82	86	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	82	86	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	84	28	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	84	28	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	84	28	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	84	28	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	84	28	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	84	28	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	84	28	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	84	28	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	84	28	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	84	28	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	84	28	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	84	28	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-11	180	0	0	-11
IPE 100	86	84	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	86	84	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	86	84	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	86	84	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	86	84	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	86	84	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	86	84	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	86	84	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	86	84	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	86	84	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	86	84	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	88	90	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	88	90	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	88	90	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	88	90	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	88	90	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	88	90	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	88	90	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	88	90	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	88	90	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	88	90	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	88	90	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>49 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	49 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	49 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	88	90	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	11	180	0	0	11
IPE 100	90	32	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	90	32	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	90	32	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	90	32	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	90	32	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	90	32	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	90	32	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	90	32	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	90	32	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	90	32	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	90	32	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	90	32	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	11	180	0	0	11
IPE 100	92	88	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	92	88	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	92	88	Neve	PolG	0	0	0	61	180	0	0	61
IPE 100	92	88	QP Solai	PolG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	92	88	QFissi Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	92	88	QV Solai	PolG	0	0	0	77	180	0	0	77
IPE 100	92	88	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	92	88	Vento +Y	PolG	0	0	0	92	180	0	0	92
IPE 100	92	88	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	92	88	Vento -Y	PolL	0	0	1	-92	180	0	1	-92
IPE 100	92	88	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	92	88	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-11	180	0	0	-11
Trave 127												
IPE 100	8	33	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	8	33	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	8	33	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	8	33	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	8	33	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	8	33	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	8	33	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	8	33	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	8	33	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	8	33	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	8	33	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	8	33	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	8	33	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	10	66	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	10	66	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	10	66	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	10	66	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	10	66	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	10	66	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	10	66	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	10	66	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	10	66	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	10	66	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	10	66	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	10	66	Pressione dinamica	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>50 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	50 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	50 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
			treno inizio									
IPE 100	10	66	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	12	68	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	12	68	Neve	PolG	0	0	0	53	230	0	0	53
IPE 100	12	68	Neve	PolG	0	0	0	53	230	0	0	53
IPE 100	12	68	QP Solai	PolG	0	0	0	7	230	0	0	7
IPE 100	12	68	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	230	0	0	67
IPE 100	12	68	QV Solai	PolG	0	0	0	67	230	0	0	67
IPE 100	12	68	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	230	0	0	80
IPE 100	12	68	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	230	0	0	80
IPE 100	12	68	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	230	0	1	-80
IPE 100	12	68	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	230	0	1	-80
IPE 100	12	68	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	12	68	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	230	0	0	10
IPE 100	12	68	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	230	0	0	10
IPE 100	14	50	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	14	50	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	14	50	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	14	50	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	14	50	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	14	50	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	14	50	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	14	50	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	14	50	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	14	50	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	14	50	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	14	50	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	180	0	-0	10
IPE 100	14	50	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	180	0	-0	10
IPE 100	16	60	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	16	60	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	16	60	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	16	60	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	16	60	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	16	60	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	16	60	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	16	60	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	16	60	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	16	60	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	16	60	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	33	37	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	33	37	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	33	37	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	33	37	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	33	37	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	33	37	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	33	37	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	33	37	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	33	37	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	33	37	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	33	37	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	33	37	Pressione dinamica	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>51 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	51 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	51 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
			treno fine									
IPE 100	33	37	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	35	14	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	35	14	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	35	14	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	35	14	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	35	14	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	35	14	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	35	14	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	35	14	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	35	14	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	35	14	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	35	14	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	35	14	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	35	14	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	37	35	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	37	35	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	37	35	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	37	35	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	37	35	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	37	35	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	37	35	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	37	35	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	37	35	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	37	35	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	37	35	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	37	35	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	37	35	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	50	54	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	50	54	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	50	54	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	50	54	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	50	54	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	50	54	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	50	54	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	50	54	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	50	54	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	50	54	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	50	54	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	52	16	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	52	16	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	52	16	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	52	16	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	52	16	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	52	16	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	52	16	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	52	16	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	52	16	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	52	16	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	52	16	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	54	52	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>52 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	52 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	52 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	54	52	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	54	52	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	54	52	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	54	52	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	54	52	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	54	52	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	54	52	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	54	52	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	54	52	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	54	52	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	56	10	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	56	10	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	56	10	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	56	10	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	56	10	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	56	10	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	56	10	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	56	10	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	56	10	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	56	10	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	56	10	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	56	10	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	56	10	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	58	56	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	58	56	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	58	56	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	58	56	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	58	56	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	58	56	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	58	56	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	58	56	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	58	56	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	58	56	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	58	56	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	60	58	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	60	58	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	60	58	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	60	58	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	60	58	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	60	58	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	60	58	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	60	58	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	60	58	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	60	58	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	60	58	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	62	64	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	62	64	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	62	64	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	62	64	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	62	64	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	62	64	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	62	64	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	62	64	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	62	64	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	62	64	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>53 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	53 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	53 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	62	64	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	62	64	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	62	64	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	62	64	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	64	12	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	64	12	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	64	12	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	64	12	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	64	12	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	64	12	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	64	12	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	64	12	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	64	12	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	64	12	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	64	12	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	64	12	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	64	12	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	66	62	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	66	62	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	66	62	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	66	62	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	66	62	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	66	62	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	66	62	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	66	62	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	66	62	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	66	62	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	66	62	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	66	62	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	66	62	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	70	8	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	70	8	Neve	PolG	0	0	0	53	235	0	0	53
IPE 100	70	8	Neve	PolG	0	0	0	53	235	0	0	53
IPE 100	70	8	QP Solai	PolG	0	0	0	7	235	0	0	7
IPE 100	70	8	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	235	0	0	67
IPE 100	70	8	QV Solai	PolG	0	0	0	67	235	0	0	67
IPE 100	70	8	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	235	0	0	80
IPE 100	70	8	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	235	0	0	80
IPE 100	70	8	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	235	0	1	-80
IPE 100	70	8	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	235	0	1	-80
IPE 100	70	8	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	70	8	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	235	0	0	-10
IPE 100	70	8	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	235	0	0	-10
Trave 128												
IPE 100	9	34	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	9	34	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	9	34	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	9	34	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>54 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	54 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	54 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	9	34	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	9	34	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	9	34	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	9	34	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	9	34	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	9	34	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	9	34	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	9	34	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	9	34	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	11	67	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	11	67	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	11	67	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	11	67	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	11	67	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	11	67	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	11	67	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	11	67	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	11	67	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	11	67	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	11	67	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	11	67	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	11	67	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	13	69	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	230	0	0	8
IPE 100	13	69	Neve	PolG	0	0	0	53	230	0	0	53
IPE 100	13	69	Neve	PolG	0	0	0	53	230	0	0	53
IPE 100	13	69	QP Solai	PolG	0	0	0	7	230	0	0	7
IPE 100	13	69	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	230	0	0	67
IPE 100	13	69	QV Solai	PolG	0	0	0	67	230	0	0	67
IPE 100	13	69	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	230	0	0	80
IPE 100	13	69	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	230	0	0	80
IPE 100	13	69	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	230	0	1	-80
IPE 100	13	69	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	230	0	1	-80
IPE 100	13	69	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	13	69	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	230	0	0	10
IPE 100	13	69	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	230	0	0	10
IPE 100	15	51	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	15	51	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	15	51	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	15	51	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	15	51	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	15	51	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	15	51	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	15	51	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	15	51	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	15	51	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	15	51	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	15	51	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	180	0	-0	10
IPE 100	15	51	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	180	0	-0	10

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>55 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	55 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	55 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	17	61	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	17	61	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	17	61	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	17	61	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	17	61	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	17	61	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	17	61	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	17	61	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	17	61	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	17	61	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	17	61	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	34	38	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	34	38	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	34	38	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	34	38	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	34	38	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	34	38	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	34	38	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	34	38	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	34	38	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	34	38	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	34	38	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	34	38	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	34	38	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	171	0	0	-10
IPE 100	36	15	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	36	15	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	36	15	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	36	15	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	36	15	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	36	15	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	36	15	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	36	15	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	36	15	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	36	15	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	36	15	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	36	15	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	36	15	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	38	36	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	171	0	0	8
IPE 100	38	36	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	38	36	Neve	PolG	0	0	0	53	171	0	0	53
IPE 100	38	36	QP Solai	PolG	0	0	0	7	171	0	0	7
IPE 100	38	36	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	38	36	QV Solai	PolG	0	0	0	67	171	0	0	67
IPE 100	38	36	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	38	36	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	171	0	0	80
IPE 100	38	36	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	38	36	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	171	0	1	-80
IPE 100	38	36	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	38	36	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10
IPE 100	38	36	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	-0	10	171	0	-0	10

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>56 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	56 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	56 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	51	55	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	51	55	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	51	55	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	51	55	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	51	55	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	51	55	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	51	55	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	51	55	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	51	55	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	51	55	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	51	55	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	53	17	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	53	17	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	53	17	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	53	17	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	53	17	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	53	17	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	53	17	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	53	17	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	53	17	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	53	17	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	53	17	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	55	53	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	55	53	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	55	53	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	55	53	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	55	53	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	55	53	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	55	53	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	55	53	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	55	53	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	55	53	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	55	53	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	57	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	57	11	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	57	11	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	57	11	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	57	11	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	57	11	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	57	11	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	57	11	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	57	11	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	57	11	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	57	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	57	11	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	57	11	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	59	57	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	59	57	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	59	57	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	59	57	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	59	57	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	59	57	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	59	57	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	59	57	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>57 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	57 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	57 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
IPE 100	59	57	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	59	57	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	59	57	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	61	59	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	61	59	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	61	59	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	61	59	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	61	59	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	61	59	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	61	59	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	61	59	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	61	59	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	61	59	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	61	59	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	63	65	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	63	65	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	63	65	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	63	65	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	63	65	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	63	65	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	63	65	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	63	65	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	63	65	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	63	65	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	63	65	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	63	65	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	63	65	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	65	13	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	65	13	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	65	13	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	65	13	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	65	13	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	65	13	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	65	13	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	65	13	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	65	13	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	65	13	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	65	13	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	65	13	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	65	13	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	10	180	0	0	10
IPE 100	67	63	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	180	0	0	8
IPE 100	67	63	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	67	63	Neve	PolG	0	0	0	53	180	0	0	53
IPE 100	67	63	QP Solai	PolG	0	0	0	7	180	0	0	7
IPE 100	67	63	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	67	63	QV Solai	PolG	0	0	0	67	180	0	0	67
IPE 100	67	63	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	67	63	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	180	0	0	80
IPE 100	67	63	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	67	63	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	180	0	1	-80
IPE 100	67	63	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	67	63	Pressione dinamica	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>58 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	58 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	58 DI 212								

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
			treno inizio									
IPE 100	67	63	Pressione dinamica treno inizio	PolG	0	0	0	-10	180	0	0	-10
IPE 100	71	9	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	8	235	0	0	8
IPE 100	71	9	Neve	PolG	0	0	0	53	235	0	0	53
IPE 100	71	9	Neve	PolG	0	0	0	53	235	0	0	53
IPE 100	71	9	QP Solai	PolG	0	0	0	7	235	0	0	7
IPE 100	71	9	QFissi Solai	PolG	0	0	0	67	235	0	0	67
IPE 100	71	9	QV Solai	PolG	0	0	0	67	235	0	0	67
IPE 100	71	9	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	235	0	0	80
IPE 100	71	9	Vento +Y	PolG	0	0	0	80	235	0	0	80
IPE 100	71	9	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	235	0	1	-80
IPE 100	71	9	Vento -Y	PolL	0	0	1	-80	235	0	1	-80
IPE 100	71	9	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
IPE 100	71	9	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	235	0	0	-10
IPE 100	71	9	Pressione dinamica treno fine	PolL	0	0	0	-10	235	0	0	-10
Trave 129												
D20	66	33	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	66	33	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 130												
D20	16	59	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	212	0	0	0
D20	16	59	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 131												
D20	59	52	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	212	0	0	0
D20	59	52	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 132												
D20	52	61	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	212	0	0	0
D20	52	61	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 133												
D20	61	19	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	212	0	0	0
D20	61	19	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 134												
D20	19	95	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	19	95	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 135												
D20	95	69	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	95	69	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 136												
D20	69	97	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	69	97	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 137												
D20	97	17	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	97	17	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 138												
D20	17	100	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	17	100	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 139												
D20	100	68	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	100	68	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 140												
D20	68	98	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	68	98	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 141												
D20	98	18	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	59 DI 212

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
D20	98	18	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 142												
D20	18	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	18	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 143												
D20	0	62	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	0	62	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 144												
D20	62	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	62	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 145												
D20	0	20	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	219	0	0	0
D20	0	20	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 146												
D20	20	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	262	0	0	0
D20	20	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 147												
D20	16	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	16	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 148												
D20	0	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	0	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 149												
D20	21	23	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	281	0	0	0
D20	21	23	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
D20	23	54	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	23	54	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 150												
D20	73	24	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	281	0	0	0
D20	73	24	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 151												
D20	74	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	281	0	0	0
D20	74	106	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 152												
D20	6	8	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	270	0	0	0
D20	6	8	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 153												
D20	70	9	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	270	0	0	0
D20	70	9	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 154												
D20	71	1	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	270	0	0	0
D20	71	1	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 155												
D20	43	9	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	270	0	0	0
D20	43	9	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 156												
D20	71	8	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	270	0	0	0
D20	71	8	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 157												
D20	70	106	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	270	0	0	0
D20	70	106	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 158												
D20	6	24	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	281	0	0	0
D20	6	24	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
D20	24	53	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	60 DI 212

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
D20	24	53	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 159												
D20	74	23	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	281	0	0	0
D20	74	23	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 160												
D20	73	11	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	281	0	0	0
D20	73	11	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 161												
D20	21	33	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	21	33	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 162												
D20	53	58	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	53	58	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 163												
D20	58	55	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	58	55	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 164												
D20	55	30	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	55	30	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 165												
D20	30	75	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	30	75	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 166												
D20	75	78	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	75	78	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 167												
D20	78	79	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	78	79	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 168												
D20	79	26	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	79	26	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 169												
D20	26	81	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	26	81	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 170												
D20	81	86	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	81	86	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 171												
D20	86	83	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	86	83	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 172												
D20	83	28	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	83	28	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 173												
D20	28	91	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	28	91	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 174												
D20	91	88	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	91	88	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 175												
D20	88	89	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	88	89	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 176												
D20	32	7	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	276	0	0	0
D20	32	7	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	61 DI 212

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
D20	89	32	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	89	32	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 177												
D20	32	93	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	276	0	0	0
D20	32	93	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 178												
D20	57	56	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	57	56	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 179												
D20	56	29	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	56	29	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 180												
D20	29	76	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	29	76	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 181												
D20	76	77	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	76	77	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 182												
D20	77	80	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	77	80	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 183												
D20	80	25	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	80	25	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 184												
D20	25	82	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	25	82	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 185												
D20	82	85	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	82	85	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 186												
D20	85	84	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	85	84	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 187												
D20	84	27	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	84	27	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 188												
D20	27	92	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	27	92	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 189												
D20	92	87	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	92	87	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 190												
D20	87	90	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	87	90	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 191												
D20	31	22	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	276	0	0	0
D20	31	22	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
D20	90	31	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	236	0	0	0
D20	90	31	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 192												
D20	31	94	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	276	0	0	0
D20	31	94	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 193												
D20	54	57	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	230	0	0	0
D20	54	57	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	62 DI 212

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
Trave 194												
D20	1	34	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	217	0	0	0
D20	1	34	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 195												
D20	34	32	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	217	0	0	0
D20	34	32	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 196												
D20	32	36	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	217	0	0	0
D20	32	36	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 197												
D20	36	4	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	217	0	0	0
D20	36	4	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 198												
D20	4	51	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	4	51	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 199												
D20	51	46	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	51	46	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 200												
D20	46	53	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	46	53	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 201												
D20	53	2	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	53	2	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 202												
D20	2	61	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	2	61	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 203												
D20	61	45	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	61	45	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 204												
D20	45	57	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	45	57	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 205												
D20	57	3	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	57	3	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 206												
D20	3	67	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	3	67	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 207												
D20	67	39	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	67	39	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 208												
D20	39	65	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	39	65	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 209												
D20	65	5	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	224	0	0	0
D20	65	5	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 210												
D20	5	69	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	5	69	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 211												
D20	37	22	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	262	0	0	0
D20	37	22	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 212												

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	63 DI 212

Sezione	Ni	Nf	Cond.	Tipo c.	Xi	QXi	QYi	QZi	Xf	QXf	QYf	QZf
D20	15	93	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	276	0	0	0
D20	15	93	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 213												
D20	110	68	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	110	68	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 214												
D20	12	69	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	12	69	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 215												
D20	13	42	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	13	42	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 216												
D20	13	68	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	13	68	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 217												
D20	12	7	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	266	0	0	0
D20	12	7	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 218												
D20	110	94	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	276	0	0	0
D20	110	94	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 219												
D20	15	0	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	262	0	0	0
D20	15	0	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 220												
D20	37	65	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	0	262	0	0	0
D20	37	65	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
Trave 1000												
HE 220 B	48	57	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	48	57	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	57	58	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	57	58	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							
HE 220 B	58	28	Peso Proprio	UnifG	0	0	0	71	153	0	0	71
HE 220 B	58	28	Carichi termici	Termico	$\Delta XY=15^{\circ}C, \Delta XZ=15^{\circ}C$							

Tabella solai tipo

Sol.N°	Descrizione	Spessore	QP	QF	QVar.	ψ_0	ψ_1	ψ_2	Luce netta	Def	%QX	%QY
		cm	kg/mq	kg/mq	kg/mq							
1	Coperture Acciaio	8	5	50	50	0,00	0,00	0,00	No	Si	100	0

5. Tabulati di verifica

L'esito di ogni elaborazione viene sintetizzato nei disegni e schemi grafici allegati, che evidenziano i valori numerici nei punti e/o nelle sezioni significative, ai fini della valutazione del comportamento complessivo della struttura, e quelli necessari ai fini delle verifiche di misura della sicurezza.

Centri di rigidezza e Centri di massa

Scenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**

Scenario Sisma Verticale: **Set_SLV_SLD-Verticale**

Centri rigidezze

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>64 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	64 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	64 DI 212								

Piano	Kx	Ky	Kxy	K ϕ	X	Y	r/ls>0.8
	kg/cm	kg/cm	kg/cm	kg*cm/rad	cm	cm	
1	1.209017E04	2.754292E04	3.085188E-01	2.856597E10	1417	226	1.011

Ellissi delle rigidezze

Piano	K ξ	K η	alfa	r ξ	r η
	kg/cm	kg/cm	°	cm	cm
1	1.209017E04	2.754292E04	-0	1018	1537

Baricentri masse per posizione masse

Piano	Pos.Masse	X	Y	Peso Sism.
		cm	cm	kg
0	1	0	0	0
0	2	0	0	0
0	3	0	0	0
0	4	0	0	0
1	1	1422	237	46688
1	2	1587	292	46688
1	3	1422	348	46688
1	4	1256	292	46688

Risultati Analisi Dinamica - Baricentri masse e masseScenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**Scenario Sisma Verticale: **Set_SLV_SLD-Verticale**

Combinazione masse 1

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	No	46688	1422	237	461

Combinazione masse 2

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	No	46688	1587	292	461

Combinazione masse 3

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	No	46688	1422	348	461

Combinazione masse 4

Piano	Rigido	Massa	X	Y	Z
		kg	cm	cm	cm
0	No	0	0	0	0
1	No	46688	1256	292	461

Taglianti di pianoScenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**Scenario Sisma Verticale: **Set_SLV_SLD-Verticale**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>65 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	65 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	65 DI 212								

I taglianti sono dati per combinazioni di calcolo C-S-Pm con C=Combinazione(1,2,...) S=Sisma(I,II) Pm=posizione masse(1,2,...). Le azioni, complessive, sono riferite al sistema di riferimento globale.

$\Theta = Fz * dr / (Fh * H)$ con:

- Fz Forza verticale
- dr Spostamento medio del piano rispetto al piano inferiore
- Fh Tagliante
- H Altezza del piano

dx spostamento medio di piano in direzione X

dy spostamento medio di piano in direzione Y

dr $((dxs-dxi)^2 + (dys-dyi)^2)^{0.5}$ s=impalcato superiore i=impalcato inferiore

Nel caso di combinazioni sismiche l'aliquota dovuta al sisma di dx e dy è valutata secondo le indicazioni in 7.3.3, moltiplicando lo spostamento per μd

Combinazione: 20-I-1 (SISMAX_SLV_X)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-11120	73	48848	0.00	0.00	--
1	11120	-73	-44565	0.26	-0.00	0.000222

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	-11120	73	0	0	0	0	-11120	73
1	11120	-73	0	0	0	0	11120	-73

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0		100.00	0.00
1		100.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0		100.00	0.00
1		100.00	0.00

Combinazione: 20-I-2 (SISMAX_SLV_X)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-11043	263	48851	0.00	0.00	--
1	11043	-263	-44568	0.25	-0.01	0.000222

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	-11043	263	0	0	0	0	-11043	263
1	11043	-263	0	0	0	0	11043	-263

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0		100.00	0.00
1		100.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>66 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	66 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	66 DI 212								

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Combinazione: 20-I-3 (SISMAX_SLV_X)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	⊖
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-10916	9	48835	0.00	0.00	--
1	10916	-9	-44552	0.25	-0.00	0.000222

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	-10916	9	0	0	0	0	-10916	9
1	10916	-9	0	0	0	0	10916	-9

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	--	--	--
1	--	--	--

Combinazione: 20-I-4 (SISMAX_SLV_X)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	⊖
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-11045	-251	48843	0.00	0.00	--
1	11045	251	-44559	0.25	-0.00	0.000222

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	-11045	-251	0	0	0	0	-11045	-251
1	11045	251	0	0	0	0	11045	251

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Combinazione: 21-I-1 (SISMAY_SLV_Y)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	⊖
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	-6	-10906	49005	0.00	0.00	--
1	6	10906	-44722	-0.00	0.12	0.000102

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>67 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	67 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	67 DI 212								

Piano	FxPil/Isol. kg	FyPil/Isol. kg	FxPar kg	FyPar kg	FxShell kg	FyShell kg	FxTot kg	FyTot kg
0	-6	-10906	0	0	0	0	-6	-10906
1	6	10906	0	0	0	0	6	10906

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	--	--	--
1	--	--	--

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Combinazione: 21-I-2 (SISMAY_SLV_Y)

Piano	Fx kg	Fy kg	Fz kg	dx mm	dy mm	Θ
0	-886	-10593	49467	0.00	0.00	--
1	886	10593	-45183	0.02	0.11	0.000105

Piano	FxPil/Isol. kg	FyPil/Isol. kg	FxPar kg	FyPar kg	FxShell kg	FyShell kg	FxTot kg	FyTot kg
0	-886	-10593	0	0	0	0	-886	-10593
1	886	10593	0	0	0	0	886	10593

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Combinazione: 21-I-3 (SISMAY_SLV_Y)

Piano	Fx kg	Fy kg	Fz kg	dx mm	dy mm	Θ
0	-63	-10598	49901	0.00	0.00	--
1	63	10598	-45618	0.00	0.11	0.000105

Piano	FxPil/Isol. kg	FyPil/Isol. kg	FxPar kg	FyPar kg	FxShell kg	FyShell kg	FxTot kg	FyTot kg
0	-63	-10598	0	0	0	0	-63	-10598
1	63	10598	0	0	0	0	63	10598

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 68 DI 212

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Combinazione: 21-I-4 (SISMAY_SLV_Y)

Piano	Fx	Fy	Fz	dx	dy	Θ
	kg	kg	kg	mm	mm	
0	865	-10615	49463	0.00	0.00	--
1	-865	10615	-45180	-0.02	0.11	0.000105

Piano	FxPil/Isol.	FyPil/Isol.	FxPar	FyPar	FxShell	FyShell	FxTot	FyTot
	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg	kg
0	865	-10615	0	0	0	0	865	-10615
1	-865	10615	0	0	0	0	-865	10615

Percentuali assorbite in direzione X

Piano	%Pil/Isol. FX	%Par. FX	%Shell. FX
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Percentuali assorbite in direzione Y

Piano	%Pil/Isol. FY	%Par. FY	%Shell. FY
0	100.00	0.00	0.00
1	100.00	0.00	0.00

Verifica Degli Spostamenti Relativi SLDScenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**Scenario Sisma Verticale: **Set_SLV_SLD-Verticale**

Interp.	Comb.	η_{Xv}	η_{Xh}	η_{Yv}	η_{Yh}	Nodo1	Nodo2	η	η_{Amm}	Cs
		mm	mm	mm	mm			mm	mm	
0-1	(61+62)-I-8	0.08	4.27	0.39	0.62	1	11	4.35	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.05	4.24	0.40	0.44	2	12	4.28	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.05	4.24	0.41	0.52	3	13	4.29	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.05	4.24	0.41	0.61	4	14	4.29	22.91	5.3
0-1	(61+62)-I-8	0.00	4.27	0.41	0.72	5	15	4.28	22.91	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.11	4.30	0.50	1.26	6	106	4.41	23.12	5.2
0-1	(61+62)-V-8	0.05	4.26	0.52	0.79	7	107	4.31	23.12	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.04	4.27	0.53	0.51	8	108	4.31	23.12	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.05	4.26	0.53	0.34	9	109	4.31	23.12	5.4
0-1	(61+62)-V-8	0.03	4.30	0.53	0.08	10	110	4.33	23.12	5.3
Minimo										
0-1	(61+62)-V-8	0.11	4.30	0.50	1.26	6	106	4.41	23.12	5.2

Verifica Degli Spostamenti Relativi SLOScenario di calcolo: **Set_SLO**Scenario Sisma Verticale: **Set_SLO-Verticale**

Interp.	Comb.	η_{Xv}	η_{Xh}	η_{Yv}	η_{Yh}	Nodo1	Nodo2	η	η_{Amm}	Cs
		mm	mm	mm	mm			mm	mm	
0-1	(1+2)-I-8	0.08	3.06	0.39	0.50	1	11	3.14	15.26	4.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>69 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	69 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	69 DI 212								

Interp.	Comb.	η_{Xv}	η_{Xh}	η_{Yv}	η_{Yh}	Nodo1	Nodo2	η	η_{Amm}	Cs
0-1	(1+2)-I-8	0.05	3.04	0.40	0.36	2	12	3.08	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.05	3.04	0.41	0.42	3	13	3.09	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.05	3.04	0.41	0.50	4	14	3.09	15.26	4.9
0-1	(1+2)-I-8	0.00	3.06	0.41	0.59	5	15	3.06	15.26	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.11	3.03	0.50	0.96	6	106	3.14	15.40	4.9
0-1	(1+2)-V-8	0.05	3.01	0.52	0.16	7	107	3.05	15.40	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.04	3.01	0.53	0.41	8	108	3.06	15.40	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.05	3.01	0.53	0.29	9	109	3.06	15.40	5.0
0-1	(1+2)-V-8	0.03	3.04	0.53	0.13	10	110	3.07	15.40	5.0
Minimo										
0-1	(1+2)-I-8	0.08	3.06	0.39	0.50	1	11	3.14	15.26	4.9

6. Verifiche stato limite ultimo

Verifica Stabilità aste Metalliche

Scenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**

Scenario Sisma Verticale: **Set_SLV_SLD-Verticale**

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)
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
N [kg]	Sforzo Normale massimo
M _y [kg*m]	M _y massimo
M _z [kg*m]	M _z massimo
NR _k [kg]	:A*f _y , Resistenza caratteristica instabilità a compressione ⁽¹⁾
M _{yRk} [kg*m]	:W _y *f _y , Momento resistente caratteristico all'instabilità in direzione Y ⁽¹⁾
M _{zRk} [kg*m]	:W _z *f _y , 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
k _{yy} , k _{yz}	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)
k _{zy} , k _{zz}	
M _{yeq} [kg*m]	M _y equivalente uguale a k _{yy} *M _y oppure k _{zy} *M _y
M _{zeq} [kg*m]	M _z equivalente uguale a k _{yz} *M _z oppure k _{zz} *M _z
NR _d [kg]	:Resistenza instabilità a compressione ⁽²⁾
M _{yRd} [kg*m]	:Momento resistente all'instabilità in direzione Y ⁽²⁾
M _{zRd} [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);

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 70 DI 212

- 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) $Sc = + SismaZ*fx + SismaX*fy + SismaY*fz$
 - 2) $Sc = + SismaZ*fx + SismaX*fy - SismaY*fz$
 - 3) $Sc = + SismaZ*fx - SismaX*fy + SismaY*fz$
 - 4) $Sc = + SismaZ*fx - SismaX*fy - SismaY*fz$
 - 5) $Sc = - SismaZ*fx + SismaX*fy + SismaY*fz$
 - 6) $Sc = - SismaZ*fx + SismaX*fy - SismaY*fz$
 - 7) $Sc = - SismaZ*fx - SismaX*fy + SismaY*fz$
 - 8) $Sc = - SismaZ*fx - SismaX*fy - SismaY*fz$

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 $N_{Rk}=f_y*A, M_{yRk}=f_y*W_y, M_{zRk}=f_y*W_z$ 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:

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

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

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

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

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

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

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>71 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	71 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	71 DI 212								

Asta: 1 [1,11] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Ln1=458.3 cm Ln2=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg
 $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² : **Verificato**

SF_λ=2.873

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-11164	-5896	1468	325722	35301	16565	41	70	0.897	0.661	--	0.404	0.426	0.243	0.711

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	11164	2384	626	278297	33620	15776	6	6.6
1	Z	11164	1430	1043	205065	33620	15776	6	6.1

Asta: 2 [2,12] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Ln1=458.3 cm Ln2=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg
 $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² : **Verificato**

SF_λ=2.874

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-12127	-5977	1344	325722	35301	16565	41	70	0.897	0.661	--	0.405	0.561	0.243	0.935

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	12127	2419	754	278301	33620	15776	6	6.1
1	Z	12127	1451	1257	205074	33620	15776	6	5.5

Asta: 3 [3,13] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Ln1=458.3 cm Ln2=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg
 $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² : **Verificato**

SF_λ=2.874

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-13016	-6117	1101	325722	35301	16565	41	70	0.897	0.661	--	0.405	0.619	0.243	1.032

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	13016	2478	682	278301	33620	15776	6	6.1
1	Z	13016	1487	1136	205074	33620	15776	6	5.6

Asta: 4 [4,14] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Ln1=458.3 cm Ln2=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg
 $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² : **Verificato**

SF_λ=2.874

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-12762	-6072	1092	325722	35301	16565	41	70	0.897	0.661	--	0.405	0.624	0.243	1.040

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	12762	2459	681	278301	33620	15776	6	6.2
1	Z	12762	1475	1135	205074	33620	15776	6	5.6

Asta: 5 [5,15] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Ln1=458.3 cm Ln2=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>72 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	72 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	72 DI 212								

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=2.874

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-10669	-5987	1247	325722	35301	16565	41	70	0.897	0.661	--	0.404	0.579	0.242	0.965

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	10669	2420	722	278301	33620	15776	6	6.4
1	Z	10669	1452	1204	205074	33620	15776	6	5.8

Asta: 6 [6,106] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Ln1=462.4 cm Ln2=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=2.848

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-15615	-9362	1285	325722	35301	16565	41	70	0.895	0.656	--	0.620	0.521	0.372	0.868

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	15615	5803	669	277731	33620	15776	6	3.7
1	Z	15615	3482	1115	203653	33620	15776	6	4.0

Asta: 7 [7,107] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Ln1=462.4 cm Ln2=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=2.848

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-19600	-9718	1353	325722	35301	16565	41	70	0.895	0.657	--	0.617	0.580	0.370	0.966

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	19600	5991	784	277735	33620	15776	6	3.4
1	Z	19600	3595	1307	203662	33620	15776	6	3.5

Asta: 8 [8,108] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Ln1=462.4 cm Ln2=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=2.848

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-20075	-9903	1117	325722	35301	16565	41	70	0.895	0.657	--	0.614	0.629	0.368	1.049

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	20075	6080	703	277735	33620	15776	6	3.4
1	Z	20075	3648	1172	203662	33620	15776	6	3.6

Asta: 9 [9,109] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Ln1=462.4 cm Ln2=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg

$\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$: **Verificato**

SF_λ=2.848

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	73 DI 212

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-19547	-9683	1076	325722	35301	16565	41	70	0.895	0.657	--	0.618	0.658	0.371	1.097

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	19547	5986	708	277735	33620	15776	6	3.4
1	Z	19547	3592	1180	203662	33620	15776	6	3.6

Asta: 10 [10,110] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Ln1=462.4 cm Ln2=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_ $\lambda=2.848$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-16386	-9680	1162	325722	35301	16565	41	70	0.895	0.657	--	0.617	0.587	0.370	0.978

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	16386	5973	682	277735	33620	15776	6	3.6
1	Z	16386	3584	1137	203662	33620	15776	6	3.9

Asta: 101 [107,18] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_ $\lambda=7.316$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-718	9950	422	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.471	0.547	0.283	0.912

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	718	4687	231	310212	33620	15776	15	6.4
1	Z	718	2812	385	292073	33620	15776	15	9.0

Asta: 101 [108,21] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_ $\lambda=7.316$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-591	9942	418	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.478	0.553	0.287	0.921

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	591	4756	231	310212	33620	15776	15	6.3
1	Z	591	2853	385	292073	33620	15776	15	9.0

Asta: 101 [109,24] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_ $\lambda=7.316$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-614	10355	424	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.485	0.550	0.291	0.917

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante:													
RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>74 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	74 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	74 DI 212								

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	614	5018	233	310212	33620	15776	15	6.0
1	Z	614	3011	388	292072	33620	15776	15	8.6

Asta: 101 [6,106] Sez. G: HE 260 B L=235.0 cm Ln1=235.0 cm Ln2=235.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=5.603

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-2109	6466	1383	325722	35301	16565	21	36	0.985	0.891	1.000	0.579	0.386	0.347	0.643

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	2109	3742	534	305671	33620	15776	6	6.6
1	Z	2109	2245	889	276528	33620	15776	6	7.6

Asta: 101 [110,7] Sez. G: HE 260 B L=230.0 cm Ln1=230.0 cm Ln2=230.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=5.725

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1614	7110	1348	325722	35301	16565	20	35	0.987	0.896	1.000	0.589	0.393	0.353	0.655

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1614	4187	530	306239	33620	15776	6	6.1
1	Z	1614	2512	883	277968	33620	15776	6	7.3

Asta: 101 [18,19] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-616	-9486	1115	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.825	0.599	0.495	0.998

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	616	7822	668	310212	33620	15776	6	3.6
1	Z	616	4693	1113	292072	33620	15776	6	4.7

Asta: 101 [19,20] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-552	-9487	1158	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.832	0.588	0.499	0.981

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	552	7895	681	310212	33620	15776	6	3.6
1	Z	552	4737	1135	292072	33620	15776	6	4.7

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	75 DI 212

Asta: 101 [20,108] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-622	9676	407	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.464	0.560	0.279	0.933

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	622	4492	228	310212	33620	15776	15	6.7
1	Z	622	2695	380	292072	33620	15776	15	9.4

Asta: 101 [21,22] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-368	-9227	1119	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.812	0.599	0.487	0.999

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	368	7491	670	310212	33620	15776	6	3.8
1	Z	368	4495	1117	292072	33620	15776	6	4.9

Asta: 101 [22,23] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-356	-9232	1155	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.836	0.589	0.501	0.981

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	356	7715	680	310212	33620	15776	6	3.7
1	Z	356	4629	1133	292073	33620	15776	6	4.7

Asta: 101 [23,109] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-566	9858	394	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.478	0.574	0.287	0.957

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	566	4712	227	310212	33620	15776	15	6.4
1	Z	566	2827	378	292073	33620	15776	15	9.1

Asta: 101 [24,25] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	76 DI 212

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-373	-9282	1127	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.809	0.595	0.486	0.992

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	373	7513	671	310212	33620	15776	6	3.7
1	Z	373	4508	1118	292073	33620	15776	6	4.8

Asta: 101 [25,26] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-431	-9293	1142	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.846	0.591	0.507	0.985

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	431	7860	675	310212	33620	15776	6	3.6
1	Z	431	4716	1125	292072	33620	15776	6	4.7

Asta: 101 [26,110] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-643	6415	1248	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.400	0.573	0.240	0.956

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	643	2566	716	310212	33620	15776	6	8.1
1	Z	643	1540	1193	292073	33620	15776	6	8.1

Asta: 101 [106,27] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Ln1=171.3 cm Ln2=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.689

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1505	7269	1306	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.400	0.569	0.240	0.949

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1505	2907	743	310212	33620	15776	6	7.2
1	Z	1505	1744	1239	294500	33620	15776	6	7.4

Asta: 101 [27,28] Sez. G: HE 260 B L=171.2 cm Ln1=171.2 cm Ln2=171.2 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.689

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1177	-8369	1121	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.802	0.593	0.481	0.988

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 77 DI 212

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1177	6710	665	310212	33620	15776	6	4.1
1	Z	1177	4026	1108	294500	33620	15776	6	5.2

Asta: 101 [28,29] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Ln1=171.3 cm Ln2=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cmq}$ $f_t=4300 \text{ kg/cmq}$:**Verificato**

SF $\lambda=7.689$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1023	-8362	1155	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.845	0.593	0.507	0.988

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1023	7066	684	310212	33620	15776	6	3.9
1	Z	1023	4240	1141	294500	33620	15776	6	5.0

Asta: 101 [29,107] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Ln1=171.3 cm Ln2=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cmq}$ $f_t=4300 \text{ kg/cmq}$:**Verificato**

SF $\lambda=7.689$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-741	9524	412	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.478	0.550	0.287	0.917

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	741	4554	226	310212	33620	15776	15	6.6
1	Z	741	2733	377	294500	33620	15776	15	9.3

Asta: 102 [12,38] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cmq}$ $f_t=4300 \text{ kg/cmq}$:**Verificato**

SF $\lambda=7.316$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-748	-3792	1161	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.630	0.581	0.378	0.968

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	748	2387	675	310212	33620	15776	12	8.6
1	Z	748	1432	1124	292073	33620	15776	12	8.6

Asta: 102 [13,41] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cmq}$ $f_t=4300 \text{ kg/cmq}$:**Verificato**

SF $\lambda=7.316$

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-403	-3441	1180	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.552	0.576	0.331	0.960

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	403	1900	679	310212	33620	15776	12	9.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 78 DI 212

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
1	Z	403	1140	1132	292073	33620	15776	12	9.3

Asta: 102 [14,44] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors

$\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-154	-3487	1197	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.611	0.570	0.367	0.951

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	154	2132	683	310212	33620	15776	12	9.3
1	Z	154	1279	1138	292072	33620	15776	12	9.0

Asta: 102 [21,11] Sez. G: HE 260 B L=235.0 cm Ln1=235.0 cm Ln2=235.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors

$\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=5.603

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1780	3551	1435	325722	35301	16565	21	36	0.985	0.891	1.000	0.569	0.397	0.341	0.661

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1780	2020	569	305671	33620	15776	6	9.8
1	Z	1780	1212	949	276528	33620	15776	6	9.7

Asta: 102 [15,22] Sez. G: HE 260 B L=230.0 cm Ln1=230.0 cm Ln2=230.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors

$\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=5.725

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-884	3500	1445	325722	35301	16565	20	35	0.987	0.896	1.000	0.585	0.395	0.351	0.658

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	884	2047	570	306239	33620	15776	6	10
1	Z	884	1228	951	277968	33620	15776	6	10

Asta: 102 [38,39] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors

$\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-635	-6738	1160	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.854	0.581	0.513	0.968

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	635	5756	673	310212	33620	15776	6	4.6
1	Z	635	3454	1122	292072	33620	15776	6	5.7

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	79 DI 212

Asta: 102 [39,40] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-613	-6746	1127	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.864	0.583	0.519	0.972

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	613	5830	657	310212	33620	15776	6	4.6
1	Z	613	3498	1095	292072	33620	15776	6	5.7

Asta: 102 [40,13] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-398	-3988	1199	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.663	0.577	0.398	0.962

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	398	2646	692	310212	33620	15776	12	8.1
1	Z	398	1588	1154	292072	33620	15776	12	8.2

Asta: 102 [41,42] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-345	-6588	1147	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.837	0.585	0.502	0.974

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	345	5517	671	310212	33620	15776	6	4.8
1	Z	345	3310	1118	292072	33620	15776	6	5.9

Asta: 102 [42,43] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-336	-6596	1146	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.874	0.576	0.524	0.960

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	336	5762	660	310212	33620	15776	6	4.7
1	Z	336	3457	1100	292073	33620	15776	6	5.8

Asta: 102 [43,14] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.316

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 80 DI 212

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-150	-4167	1187	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.701	0.581	0.420	0.969

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	150	2920	690	310212	33620	15776	12	7.6
1	Z	150	1752	1150	292073	33620	15776	12	8.0

Asta: 102 [44,45] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-179	-6484	1135	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.846	0.588	0.507	0.980

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	179	5483	667	310212	33620	15776	6	4.9
1	Z	179	3290	1112	292073	33620	15776	6	5.9

Asta: 102 [45,46] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-217	-6498	1143	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.861	0.581	0.516	0.969

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	217	5592	664	310212	33620	15776	6	4.8
1	Z	217	3355	1107	292072	33620	15776	6	5.9

Asta: 102 [46,15] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Ln1=180.0 cm Ln2=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.316

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-121	-3295	1236	325722	35301	16565	16	27	1.000	0.942	1.000	0.573	0.570	0.344	0.950

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	121	1890	705	310212	33620	15776	12	9.9
1	Z	121	1134	1174	292073	33620	15776	12	9.2

Asta: 102 [11,47] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Ln1=171.3 cm Ln2=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2 f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**

SF_λ=7.689

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1680	3891	1253	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.400	0.558	0.240	0.930

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 81 DI 212

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1680	1556	700	310212	33620	15776	6	10
1	Z	1680	934	1166	294500	33620	15776	6	9.3

Asta: 102 [47,48] Sez. G: HE 260 B L=171.2 cm Ln1=171.2 cm Ln2=171.2 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.689

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1258	-5729	1138	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.807	0.597	0.484	0.995

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1258	4623	679	310212	33620	15776	6	5.4
1	Z	1258	2774	1131	294500	33620	15776	6	6.3

Asta: 102 [48,49] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Ln1=171.3 cm Ln2=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.689

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1114	-5726	1127	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.892	0.581	0.535	0.968

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1114	5108	655	310212	33620	15776	6	5.1
1	Z	1114	3065	1091	294500	33620	15776	6	6.1

Asta: 102 [49,12] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Ln1=171.3 cm Ln2=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors
 $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.689

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-727	-3847	1190	325722	35301	16565	15	26	1.000	0.949	1.000	0.767	0.582	0.460	0.970

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	727	2952	692	310212	33620	15776	12	7.5
1	Z	727	1771	1154	294500	33620	15776	12	7.8

Asta: 103 [11,23] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
 Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619 \text{ kg/cm}^2$ $f_t=4300 \text{ kg/cm}^2$:**Verificato**
 SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-217	2794	364	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.674	0.553	0.405	0.921

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	217	1884	201	238441	21670	10317	(20+21)-VIII-8	9.3
1	Z	217	1130	335	224358	21670	10317	(20+21)-VIII-8	12

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 82 DI 212

Asta: 103 [23,24] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-9	-488	341	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.747	0.578	0.448	0.963

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	9	365	197	238441	21670	10317	(20+21)-VII-2	28
1	Z	9	219	328	224358	21670	10317	(20+21)-VII-2	24

Asta: 103 [24,106] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-79	2037	315	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.663	0.571	0.398	0.951

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	79	1351	180	238441	21670	10317	(20+21)-VIII-5	12
1	Z	79	810	300	224358	21670	10317	(20+21)-VIII-5	15

Asta: 104 [12,29] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1	2181	377	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.659	0.532	0.396	0.887

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1	1438	200	238441	21670	10317	(20+21)-VIII-4	12
1	Z	1	863	334	224358	21670	10317	(20+21)-VIII-4	14

Asta: 104 [29,30] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF	
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m			
1	Asta tesa								1	--

Asta: 104 [30,107] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	83 DI 212

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 105 [13,25] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 105 [25,26] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 105 [26,108] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 106 [14,27] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-5	2230	317	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.667	0.514	0.400	0.857

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	5	1488	163	238441	21670	10317	(20+21)-VI-2	12
1	Z	5	893	272	224358	21670	10317	(20+21)-VI-2	15

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 84 DI 212

Asta: 106 [27,28] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa												1	--	

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 106 [28,109] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa												1	--	

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 107 [15,31] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa												1	--	

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 107 [31,32] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa												1	--	

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 107 [32,110] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa												1	--	

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 85 DI 212

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 108 [47,53] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 108 [53,54] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-142	1410	691	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.761	0.595	0.456	0.991

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	142	1073	411	238441	21670	10317	6	11
1	Z	142	644	685	224358	21670	10317	6	10

Asta: 108 [54,27] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 110 [49,55] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 110 [55,56] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	86 DI 212

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

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-103	1545	736	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.753	0.599	0.452	0.998

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	103	1164	440	238441	21670	10317	6	10
1	Z	103	698	734	224358	21670	10317	6	9.6

Asta: 110 [56,29] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 111 [38,75] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 111 [75,76] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-182	1639	686	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.767	0.598	0.460	0.996

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	182	1257	410	238441	21670	10317	6	10
1	Z	182	754	684	224358	21670	10317	6	9.8

Asta: 111 [76,18] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	87 DI 212

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 112 [39,77] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-385	1458	733	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.788	0.598	0.473	0.996

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	385	1148	438	238441	21670	10317	6	10
1	Z	385	689	730	224358	21670	10317	6	9.6

Asta: 112 [77,78] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1007	1398	726	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.776	0.600	0.466	1.000

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1007	1085	435	238441	21670	10317	6	10
1	Z	1007	651	725	224358	21670	10317	6	9.5

Asta: 112 [78,19] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-296	3818	751	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.755	0.591	0.453	0.986

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	296	2882	444	238441	21670	10317	6	5.6
1	Z	296	1729	741	224358	21670	10317	6	6.5

Asta: 113 [40,79] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa												1	--	

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	88 DI 212

Asta: 113 [79,80] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-111	1679	765	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.770	0.598	0.462	0.997

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	111	1294	458	238441	21670	10317	6	9.6
1	Z	111	776	763	224358	21670	10317	6	9.1

Asta: 113 [80,20] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1								1	--
Asta tesa									

Asta: 114 [41,81] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1								1	--
Asta tesa									

Asta: 114 [81,82] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-113	1710	704	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.777	0.598	0.466	0.997

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	113	1329	421	238441	21670	10317	6	9.7
1	Z	113	797	702	224358	21670	10317	6	9.5

Asta: 114 [82,21] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>89 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	89 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	89 DI 212								

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m								
Asta tesa												1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 115 [42,85] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-402	1471	740	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.788	0.590	0.473	0.984

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	402	1159	437	238441	21670	10317	6	10
1	Z	402	695	728	224358	21670	10317	6	9.6

Asta: 115 [85,86] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1033	1398	740	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.778	0.600	0.467	1.000

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1033	1087	444	238441	21670	10317	6	10
1	Z	1033	652	740	224358	21670	10317	6	9.4

Asta: 115 [86,22] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz	
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-322	3811	740	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.755	0.594	0.453	0.990

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	322	2877	440	238441	21670	10317	6	5.7
1	Z	322	1726	733	224358	21670	10317	6	6.6

Asta: 116 [43,83] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

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

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m								
Asta tesa												1	--

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	90 DI 212

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 116 [83,84] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-109	1612	778	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.766	0.599	0.460	0.998

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	109	1235	466	238441	21670	10317	6	9.7
1	Z	109	741	777	224358	21670	10317	6	9.1

Asta: 116 [84,23] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 117 [44,91] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 117 [91,92] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300 kg/cmq :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-145	1575	720	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.768	0.599	0.461	0.998

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	145	1209	431	238441	21670	10317	6	10
1	Z	145	726	719	224358	21670	10317	6	9.6

Asta: 117 [92,24] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 92 DI 212

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 119 [89,90] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-156	1473	799	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.748	0.593	0.449	0.988

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	156	1102	473	238441	21670	10317	6	10
1	Z	156	661	789	224358	21670	10317	6	9.3

Asta: 119 [90,26] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=INF

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
Asta tesa													1	--

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1		Asta tesa						1	--

Asta: 1000 [48,57] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-550	1337	762	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.776	0.582	0.465	0.970

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	550	1037	443	238441	21670	10317	6	11
1	Z	550	622	739	224358	21670	10317	6	9.7

Asta: 1000 [57,58] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:
Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-1296	1247	707	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.762	0.600	0.457	0.999

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	1296	950	424	238441	21670	10317	6	11

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>93 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	93 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	93 DI 212								

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
1	Z	1296	570	706	224358	21670	10317	6	9.9

Asta: 1000 [58,28] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Ln1=153.3 cm Ln2=153.3 cm Crit.:

Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_y/k\gamma M=2619$ kg/cm² $f_t=4300$ kg/cm² :**Verificato**

SF_λ=7.289

N	My	Mz	NRk	MyRk	MzRk	λY	λZ	χY	χZ	χLT	kyy	kyz	kzy	kzz
kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m									
-448	3575	797	250363	22754	10833	16	27	1.000	0.941	--	0.750	0.572	0.450	0.954

Cls	Dir	N	Myeq	Mzeq	NRd	MyRd	MzRd	Comb.	SF
		kg	kg*m	kg*m	kg	kg*m	kg*m		
1	Y	448	2681	456	238441	21670	10317	6	5.9
1	Z	448	1609	760	224358	21670	10317	6	6.7

Verifica Resistenza aste Metalliche

Scenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**

Scenario Sisma Verticale: **Set_SLV_SLD-Verticale**

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
MY ₄ [kg*m]	Momento flettente dir Y + N*Δez, per sezioni di classe 4
MZ ₄ [kg*m]	Momento flettente dir Z + N*Δey, per sezioni di classe 4
cls	Classe della sezione per la sollecitazione della combinazione corrente
Comb.	Combinazione della sollecitazione
N _r [kg]	Sforzo Normale resistente
V _{Yr} [kg]	Taglio resistente in dir Y
V _{Zr} [kg]	Taglio resistente dir Z
M _{Yr} [kg*m]	Momento flettente resistente dir Y
M _{rz} [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):

N _{Ed} [kg]	Sforzo Normale di verifica
N _{pl,Rd} [kg]	Sforzo Normale resistente (NTC 4.2.4.1.2)
V _{EdY} (*) [kg]	Taglio trave dir Y dovuto ai momenti ultimi M _{pl,RdZ} di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
V _{pl,RdY} [kg]	Taglio resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)
V _{EdZ} (*) [kg]	Taglio trave dir Z dovuto ai momenti ultimi M _{pl,RdY} di estremità (cfr. NTC f.(7.5.6))
V _{pl,RdZ} [kg]	Taglio resistente dir Z (NTC 4.2.4.1.2)
M _{EdY} [kg*m]	Momento flettente dir Y
M _{pl,RdY} [kg*m]	Momento resistente dir Y (NTC 4.2.4.1.2)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>94 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	94 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	94 DI 212								

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^* 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 $Vd > 0.5 V_r$

(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)
- VEdZ*/(0.5*Vpl,RdZ) (travi)
- VEdY/(0.5*Vpl,RdY) (pilastri)
- VEdZ/(0.5*Vpl,RdZ) (pilastri)

(3): $\Omega^* = \min(q, 1.1 * \gamma_{ov} * \Omega)$, con Ω secondo NTC 7.5.4.2

**Asta: 1 [1,11] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma_M=1.05$ 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	-2863	1108	1399	-0	-4083	3092	--	--	(20+21)-V-5

X	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	310212	137586	56840	33620	15776	986	41	3.1	>100	3.1

**Asta: 2 [2,12] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma_M=1.05$ 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	-4200	1219	1010	0	-2980	3332	--	--	(20+21)-I-5

X	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	310212	137589	56842	33620	15776	986	56	3.2	>100	3.2

**Asta: 3 [3,13] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma_M=1.05$ 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	-4281	1204	1036	0	-3025	3309	--	--	(20+21)-I-5

X	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	310212	137589	56842	33620	15776	986	56	3.2	>100	3.2

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	95 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
0	1	310212	137589	56841	33620	15776	986	55	3.2	>100	3.2

Asta: 4 [4,14] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma M=1.05$ 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	-3755	1254	1057	0	-3120	3382	--	--	(20+21)-1-5

X	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	310212	137588	56841	33620	15776	986	54	3.1	>100	3.1

Asta: 5 [5,15] Sez. G: HE 260 B L=458.3 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma M=1.05$ 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	-3925	1014	1114	-0	-3277	3029	--	--	(20+21)-1-5

X	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	310212	137591	56842	33620	15776	986	51	3.3	>100	3.3

Asta: 6 [6,106] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma M=1.05$ 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			
462	1	-15056	132	-1972	-0	-9362	659	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
462	1	310212	137583	56839	33620	15776	986	29	2.7	>100	2.7

Asta: 7 [7,107] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma M=1.05$ 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			
462	1	-19041	-88	-2076	0	-9718	1353	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
462	1	310212	137601	56847	33620	15776	986	27	2.3	>100	2.3

Asta: 8 [8,108] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma M=1.05$ 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			
462	1	-19516	28	-2131	0	-9903	987	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
462	1	310212	137602	56847	33620	15776	986	27	2.4	>100	2.4

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 96 DI 212

Asta: 9 [9,109] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma_M=1.05$ 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			
462	1	-18987	-1	-2060	0	-9683	1076	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
462	1	310212	137602	56847	33620	15776	986	28	2.4	>100	2.4

Asta: 10 [10,110] Sez. G: HE 260 B L=462.4 cm Crit.: Acciaio_PressSverg $\gamma_M=1.05$ 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			
462	1	-15826	60	-2056	0	-9680	883	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
462	1	310212	137589	56842	33620	15776	986	28	2.5	>100	2.5

Asta: 101 [107,18] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-824	-60	-8071	-17	9391	621	--	--	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	310212	136633	56447	33620	15776	986	7.0	3.1	57	3.1

Asta: 101 [108,21] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-612	-55	-8006	-17	9599	627	--	--	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	310212	136646	56452	33620	15776	986	7.1	3.1	58	3.1

Asta: 101 [109,24] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-602	-58	-8073	-17	9794	626	--	--	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	310212	136659	56457	33620	15776	986	7.0	3.0	59	3.0

Asta: 101 [6,106] Sez. G: HE 260 B L=235.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>97 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	97 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	97 DI 212								

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			
235	1	-2109	-527	3534	15	6466	1383	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
235	1	310212	136745	56493	33620	15776	986	16	3.5	64	3.5

Asta: 101 [110,7] Sez. G: HE 260 B L=230.0 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	1	-1614	507	-3855	-17	7110	1348	--	--	6

X	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	310212	136671	56462	33620	15776	986	15	3.3	59	3.3

Asta: 101 [18,19] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-616	3	-1803	0	-9486	1110	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137579	56837	33620	15776	986	32	2.8	>100	2.8

Asta: 101 [19,20] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-552	-31	1704	-1	-9487	1102	--	--	6

X	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	310212	137564	56831	33620	15776	986	33	2.8	>100	2.8

Asta: 101 [20,108] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-622	38	7707	14	9676	338	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	136833	56529	33620	15776	986	7.3	3.2	72	3.2

Asta: 101 [21,22] Sez. G: HE 260 B L=180.0 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm²
ft=4300 kg/cm² :Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	98 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
180	1	-368	-2	-1903	1	-9227	1119	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137546	56824	33620	15776	986	30	2.9	>100	2.9

Asta: 101 [22,23] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-356	-31	1599	-0	-9232	1100	--	--	6

X	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	310212	137592	56843	33620	15776	986	36	2.9	>100	2.9

Asta: 101 [23,109] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-566	23	7631	13	9858	352	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	136846	56535	33620	15776	986	7.4	3.2	73	3.2

Asta: 101 [24,25] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-373	-13	-1971	1	-9282	1127	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137563	56831	33620	15776	986	29	2.9	>100	2.9

Asta: 101 [25,26] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-431	-24	1460	-0	-9293	1099	--	--	6

X	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	310212	137576	56836	33620	15776	986	39	2.9	>100	2.9

Asta: 101 [26,110] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	99 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
180	1	-698	-38	7647	17	7695	745	--	--	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				
180	1	310212	136672	56463	33620	15776	986	7.4	3.6	59	3.6

**Asta: 101 [106,27] Sez. G: HE 260 B L=171.3 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	1	-1505	98	-7187	-21	7269	1306	--	--	6

X	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	310212	136401	56351	33620	15776	986	7.8	3.3	46	3.3

**Asta: 101 [27,28] Sez. G: HE 260 B L=171.2 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			
171	1	-1177	-19	-1958	0	-8369	1121	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	310212	137601	56847	33620	15776	986	29	3.1	>100	3.1

**Asta: 101 [28,29] Sez. G: HE 260 B L=171.3 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	1	-1023	-21	1388	-1	-8362	1119	--	--	6

X	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	310212	137547	56824	33620	15776	986	41	3.1	>100	3.1

**Asta: 101 [29,107] Sez. G: HE 260 B L=171.3 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			
171	1	-741	50	7758	14	9524	326	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	310212	136819	56523	33620	15776	986	7.3	3.3	71	3.3

**Asta: 102 [12,38] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-923	79	-3329	7	-4286	1051	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 100 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137218	56688	33620	15776	986	17	5.1	>100	5.1

Asta: 102 [13,41] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-570	95	-3484	7	-3912	1042	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137209	56684	33620	15776	986	16	5.4	>100	5.4

Asta: 102 [14,44] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-366	89	-4626	6	4569	764	--	--	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	310212	137292	56719	33620	15776	986	12	5.4	>100	5.4

Asta: 102 [21,11] Sez. G: HE 260 B L=235.0 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			
235	1	-1780	-519	2277	-6	3551	1435	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
235	1	310212	137292	56719	33620	15776	986	25	4.9	>100	4.9

Asta: 102 [15,22] Sez. G: HE 260 B L=230.0 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	1	-884	538	-2214	6	3500	1445	--	--	6

X	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	310212	137291	56718	33620	15776	986	26	5.0	>100	5.0

Asta: 102 [38,39] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-635	-52	-868	-2	-6738	1160	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale													
<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>101 DI 212</td> </tr> </table>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	101 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	101 DI 212								

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137489	56800	33620	15776	986	65	3.6	>100	3.6

Asta: 102 [39,40] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-613	44	776	2	-6746	1127	--	--	6

X	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	310212	137475	56794	33620	15776	986	73	3.6	>100	3.6

Asta: 102 [40,13] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-575	-89	3238	-7	-4480	1069	--	--	6

X	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	310212	137236	56696	33620	15776	986	18	4.9	>100	4.9

Asta: 102 [41,42] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-345	-41	-991	-2	-6588	1147	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137464	56790	33620	15776	986	57	3.7	>100	3.7

Asta: 102 [42,43] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-336	64	662	2	-6596	1146	--	--	6

X	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	310212	137500	56805	33620	15776	986	86	3.7	>100	3.7

Asta: 102 [43,14] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-320	-78	3130	-7	-4535	1077	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	102 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
0	1	310212	137228	56692	33620	15776	986	18	4.9	>100	4.9

Asta: 102 [44,45] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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			
180	1	-179	-31	-894	-3	-6484	1135	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	310212	137444	56782	33620	15776	986	64	3.8	>100	3.8

Asta: 102 [45,46] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-217	50	762	2	-6498	1143	--	--	6

X	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	310212	137508	56808	33620	15776	986	75	3.8	>100	3.8

Asta: 102 [46,15] Sez. G: HE 260 B L=180.0 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	1	-299	-102	3199	-6	-4263	1066	--	--	6

X	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	310212	137283	56715	33620	15776	986	18	5.1	>100	5.1

Asta: 102 [11,47] Sez. G: HE 260 B L=171.3 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	1	-1680	128	-4483	6	3891	1253	--	--	6

X	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	310212	137244	56699	33620	15776	986	13	5.0	>100	5.0

Asta: 102 [47,48] Sez. G: HE 260 B L=171.2 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			
171	1	-1258	9	-1141	-2	-5729	1122	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	310212	137497	56804	33620	15776	986	50	4.1	>100	4.1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	103 DI 212

Asta: 102 [48,49] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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	-1114	52	430	2	-5726	1127	--	--	6

X	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	310212	137480	56797	33620	15776	986	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 102 [49,12] Sez. G: HE 260 B L=171.3 cm Crit.: Acciaio_FlessTors $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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	-905	-82	2719	-7	-4195	1083	--	--	6

X	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	310212	137234	56695	33620	15776	986	21	5.1	>100	5.1

Asta: 103 [11,23] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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	-217	41	-1527	-8	2794	364	--	--	(20+21)-VIII-8

X	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	238441	105921	42009	21670	10317	652	28	6.1	80	6.1

Asta: 103 [106,8] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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	-1581	-110	-3416	-16	9436	677	--	--	6

X	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	238441	105427	41813	21670	10317	652	12	2.0	42	2.0

Asta: 103 [16,33] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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			
125	1	-304	-427	1462	-7	1743	810	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106016	42047	21670	10317	652	29	6.2	98	6.2

Asta: 103 [8,9] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>104 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	104 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	104 DI 212								

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	-655	72	-2478	11	5065	823	--	--	6

X	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	238441	105759	41945	21670	10317	652	17	3.2	62	3.2

Asta: 103 [9,1] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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	-637	386	-1540	4	1845	725	--	--	6

X	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	238441	106204	42121	21670	10317	652	27	6.3	>100	6.3

Asta: 103 [23,24] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$

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			
153	1	489	-6	-579	2	-1496	783	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106322	42168	21670	10317	652	73	6.8	>100	6.8

Asta: 103 [24,106] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$

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	555	163	-246	9	-1489	782	--	--	12

X	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	238441	105872	41990	21670	10317	652	>100	6.8	74	6.8

Asta: 103 [33,11] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
125	1	-597	241	2386	8	4621	509	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105953	42022	21670	10317	652	18	3.8	86	3.8

Asta: 104 [12,29] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$

kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	105 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	1235	23	-1290	-2	1450	750	--	--	6

X	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	238441	106305	42161	21670	10317	652	33	6.9	>100	6.9

Asta: 104 [107,14] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-847	70	-3473	3	9884	778	--	--	6

X	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	238441	106230	42132	21670	10317	652	12	1.9	>100	1.9

Asta: 104 [19,34] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-617	-301	1498	7	1761	662	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105999	42040	21670	10317	652	28	6.8	94	6.8

Asta: 104 [14,15] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-841	15	-2566	7	5337	686	--	--	6

X	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	238441	106016	42047	21670	10317	652	16	3.2	98	3.2

Asta: 104 [15,4] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-832	255	-1659	-8	1999	662	--	--	6

X	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	238441	105946	42019	21670	10317	652	25	6.3	84	6.3

Asta: 104 [29,30] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	106 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
153	1	180	-0	-517	-1	-1450	716	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106416	42205	21670	10317	652	82	7.3	>100	7.3

Asta: 104 [30,107] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	977	-18	1446	1	2691	264	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106370	42187	21670	10317	652	29	6.5	>100	6.5

Asta: 104 [34,12] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-611	-46	2313	-8	4580	722	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105905	42003	21670	10317	652	18	3.5	78	3.5

Asta: 105 [13,25] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	1363	-19	-1309	1	1541	709	--	--	6

X	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	238441	106389	42195	21670	10317	652	32	6.9	>100	6.9

Asta: 105 [108,16] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-795	18	-3513	6	10129	735	--	--	6

X	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	238441	106085	42074	21670	10317	652	12	1.8	>100	1.8

Asta: 105 [17,35] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-554	-322	1630	9	1932	682	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	107 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105864	41987	21670	10317	652	26	6.3	73	6.3

Asta: 105 [16,17] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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	-788	31	-2627	5	5528	712	--	--	6

X	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	238441	106137	42095	21670	10317	652	16	3.1	>100	3.1

Asta: 105 [17,2] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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	-779	274	-1741	-10	2109	669	--	--	6

X	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	238441	105811	41965	21670	10317	652	24	6.0	67	6.0

Asta: 105 [25,26] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
153	1	310	-1	-523	-0	-1390	738	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106437	42214	21670	10317	652	81	7.3	>100	7.3

Asta: 105 [26,108] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
153	1	1002	4	1445	-0	2699	241	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106424	42209	21670	10317	652	29	6.6	>100	6.6

Asta: 105 [35,13] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
125	1	-548	-6	2461	-10	4937	693	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 108 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105801	41962	21670	10317	652	17	3.4	66	3.4

Asta: 106 [14,27] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
0	1	1321	-43	-1315	3	1511	688	--	--	6

X	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	238441	106268	42147	21670	10317	652	32	7.0	>100	7.0

Asta: 106 [109,10] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-800	-4	-3396	7	9823	721	--	--	6

X	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	238441	106020	42048	21670	10317	652	12	1.9	99	1.9

Asta: 106 [18,36] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-559	-325	1572	9	1859	682	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105852	41982	21670	10317	652	27	6.5	71	6.5

Asta: 106 [10,11] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-793	45	-2550	4	5378	726	--	--	6

X	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	238441	106212	42124	21670	10317	652	17	3.1	>100	3.1

Asta: 106 [11,3] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-785	273	-1705	-10	2061	664	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	109 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
0	1	238441	105795	41959	21670	10317	652	25	6.1	65	6.1

Asta: 106 [27,28] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	248	-0	-534	-0	-1460	753	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106437	42214	21670	10317	652	79	7.1	>100	7.1

Asta: 106 [28,109] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	981	11	1418	-0	2651	233	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106422	42208	21670	10317	652	30	6.7	>100	6.7

Asta: 106 [36,14] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-553	-12	2404	-10	4792	699	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105823	41970	21670	10317	652	17	3.4	68	3.4

Asta: 107 [15,31] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	224	-65	-1553	8	2815	198	--	--	(20+21)-VI-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	238441	105953	42022	21670	10317	652	27	6.7	86	6.7

Asta: 107 [110,12] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-536	93	-3628	26	10018	763	--	--	6

X	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	238441	104747	41543	21670	10317	652	11	1.9	25	1.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	110 DI 212

Asta: 107 [20,37] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-209	-272	1376	21	1662	565	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105100	41683	21670	10317	652	30	7.6	32	7.6

Asta: 107 [12,13] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-2590	-2	5322	642	--	--	6

X	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	238441	106333	42173	21670	10317	652	16	3.2	>100	3.2

Asta: 107 [13,5] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-606	235	-1552	-21	1885	641	--	--	6

X	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	238441	105103	41685	21670	10317	652	27	6.6	32	6.6

Asta: 107 [31,32] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	1818	15	-516	-1	-1409	697	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106392	42196	21670	10317	652	82	7.1	>100	7.1

Asta: 107 [32,110] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	1426	-24	1629	-10	2869	274	--	--	15

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	105825	41971	21670	10317	652	26	6.1	68	6.1

Asta: 107 [37,15] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandatario: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>111 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	111 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	111 DI 212								

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			
125	1	191	-267	2307	-22	4517	903	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	104982	41637	21670	10317	652	18	3.4	29	3.4

Asta: 108 [47,53] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
0	1	800	79	-494	-9	1319	813	--	--	6

X	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	238441	105894	41998	21670	10317	652	85	7.0	76	7.0

Asta: 108 [27,33] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	862	209	-1805	-3	3830	906	--	--	6

X	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	238441	106236	42134	21670	10317	652	23	3.7	>100	3.7

Asta: 108 [50,59] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	9	-131	161	8	131	486	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105917	42008	21670	10317	652	>100	19	80	19

Asta: 108 [33,34] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	871	12	-995	8	1506	628	--	--	6

X	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	238441	105896	41999	21670	10317	652	42	7.5	77	7.5

Asta: 108 [34,30] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	112 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-7	210	-185	-11	165	609	--	--	6

X	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	238441	105715	41928	21670	10317	652	>100	15	58	15

Asta: 108 [53,54] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm^q ft=4300 kg/cm^q :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
153	1	-141	10	622	-1	1410	677	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106381	42192	21670	10317	652	68	7.6	>100	7.6

Asta: 108 [54,27] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm^q ft=4300 kg/cm^q :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
153	1	775	-119	1573	14	3814	857	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	105555	41864	21670	10317	652	27	3.8	48	3.8

Asta: 108 [59,47] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm^q ft=4300 kg/cm^q :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
125	1	695	-343	958	-5	1331	916	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106148	42099	21670	10317	652	44	6.5	>100	6.5

Asta: 109 [28,37] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm^q ft=4300 kg/cm^q :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-475	94	-1817	2	3571	799	--	--	6

X	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	238441	106335	42173	21670	10317	652	23	4.1	>100	4.1

Asta: 109 [52,60] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm^q ft=4300 kg/cm^q :**Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	113 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
125	1	-500	-269	213	5	142	632	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106131	42092	21670	10317	652	>100	14	>100	14

Asta: 109 [37,38] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-468	8	-968	7	1232	673	--	--	6

X	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	238441	105997	42039	21670	10317	652	43	8.1	94	8.1

Asta: 109 [38,32] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-486	238	-36	-7	-88	654	--	--	12

X	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	238441	105990	42036	21670	10317	652	>100	14	92	14

Asta: 109 [60,48] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-492	-106	1010	-5	1333	767	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106136	42094	21670	10317	652	42	7.3	>100	7.3

Asta: 110 [49,55] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	642	13	-423	-3	1212	751	--	--	6

X	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	238441	106273	42149	21670	10317	652	100	7.6	>100	7.6

Asta: 110 [29,35] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	578	57	-1965	20	4131	786	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	114 DI 212

X	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	238441	105114	41689	21670	10317	652	21	3.7	32	3.7

Asta: 110 [51,61] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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			
125	1	-3	-184	126	17	86	548	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105342	41780	21670	10317	652	>100	18	39	18

Asta: 110 [35,36] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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	586	141	-1078	15	1594	713	--	--	6

X	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	238441	105449	41822	21670	10317	652	39	6.9	43	6.9

Asta: 110 [36,31] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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	-21	129	-190	-26	173	520	--	--	6

X	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	238441	104717	41532	21670	10317	652	>100	17	25	17

Asta: 110 [55,56] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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			
153	1	-102	-3	693	-0	1545	736	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106439	42215	21670	10317	652	61	7.0	>100	7.0

Asta: 110 [56,29] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_y k/\gamma M=2619$ 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			
153	1	675	-22	1689	-1	4111	770	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 115 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106371	42188	21670	10317	652	25	3.7	>100	3.7

**Asta: 110 [61,49] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	520	-196	923	-21	1225	796	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105087	41678	21670	10317	652	45	7.4	31	7.4

**Asta: 111 [38,75] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	489	83	-463	-4	1358	813	--	--	6

X	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	238441	106197	42119	21670	10317	652	91	7.0	>100	7.0

**Asta: 111 [18,50] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	422	200	-2023	-3	4269	906	--	--	6

X	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	238441	106246	42138	21670	10317	652	21	3.5	>100	3.5

**Asta: 111 [63,95] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	1	-216	173	10	146	571	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105824	41971	21670	10317	652	>100	16	68	16

**Asta: 111 [75,76] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	-181	5	695	-1	1639	679	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	116 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
153	1	238441	106392	42196	21670	10317	652	61	7.0	>100	7.0

Asta: 111 [76,18] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	527	-103	1723	9	4249	835	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	105849	41981	21670	10317	652	24	3.6	71	3.6

Asta: 111 [50,51] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	431	18	-1117	8	1655	640	--	--	6

X	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	238441	105940	42017	21670	10317	652	38	7.1	83	7.1

Asta: 111 [51,40] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-17	222	-211	-12	199	614	--	--	6

X	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	238441	105690	41918	21670	10317	652	>100	15	56	15

Asta: 111 [95,38] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	371	-205	1005	-6	1371	828	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106032	42053	21670	10317	652	42	6.9	>100	6.9

Asta: 112 [39,77] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	-385	5	-576	-1	1458	733	--	--	6

X	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	238441	106393	42196	21670	10317	652	73	7.1	>100	7.1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>117 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	117 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	117 DI 212								

Asta: 112 [19,54] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-292	47	-1909	4	3813	760	--	--	6

X	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	238441	106187	42115	21670	10317	652	22	4.0	>100	4.0

Asta: 112 [69,96] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-282	-316	234	9	193	676	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105869	41989	21670	10317	652	>100	13	73	13

Asta: 112 [77,78] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	-1006	0	582	-0	1398	725	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106429	42210	21670	10317	652	73	7.2	>100	7.2

Asta: 112 [78,19] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	-294	-18	1598	1	3818	751	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106369	42187	21670	10317	652	26	4.0	>100	4.0

Asta: 112 [54,55] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-285	19	-1023	6	1351	698	--	--	6

X	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	238441	106079	42072	21670	10317	652	41	7.6	>100	7.6

Asta: 112 [55,46] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>118 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	118 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	118 DI 212								

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	-277	272	-137	-9	70	669	--	--	6

X	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	238441	105832	41974	21670	10317	652	>100	14	69	14

Asta: 112 [96,39] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-274	-17	1066	-9	1453	701	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105865	41987	21670	10317	652	39	7.3	73	7.3

Asta: 113 [40,79] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
0	1	554	-42	-458	2	1382	696	--	--	6

X	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	238441	106342	42176	21670	10317	652	92	7.5	>100	7.5

Asta: 113 [20,52] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	491	-25	-2008	22	4298	713	--	--	6

X	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	238441	105020	41652	21670	10317	652	21	3.7	30	3.7

Asta: 113 [70,97] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	0	-255	180	19	155	614	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105218	41730	21670	10317	652	>100	15	35	15

Asta: 113 [79,80] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm²
ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>119 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	119 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	119 DI 212								

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
153	1	-110	-3	700	0	1679	765	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106430	42211	21670	10317	652	60	6.6	>100	6.6

Asta: 113 [80,20] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ 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			
153	1	593	44	1716	-6	4279	698	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106031	42053	21670	10317	652	25	3.7	>100	3.7

Asta: 113 [52,53] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	500	136	-1122	12	1704	748	--	--	6

X	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	238441	105657	41905	21670	10317	652	37	6.5	54	6.5

Asta: 113 [53,47] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-18	187	-236	-26	233	564	--	--	6

X	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	238441	104773	41554	21670	10317	652	>100	15	26	15

Asta: 113 [97,40] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	434	-79	1012	-23	1395	717	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	104945	41622	21670	10317	652	41	7.4	28	7.4

Asta: 114 [41,81] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	120 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
0	1	560	48	-466	-2	1438	778	--	--	6

X	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	238441	106334	42173	21670	10317	652	90	6.9	>100	6.9

Asta: 114 [21,60] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	506	154	-2013	-3	4318	863	--	--	6

X	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	238441	106229	42131	21670	10317	652	21	3.5	>100	3.5

Asta: 114 [71,100] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	2	-235	203	9	184	589	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105856	41983	21670	10317	652	>100	15	72	15

Asta: 114 [81,82] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	-112	3	692	-1	1710	700	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106402	42200	21670	10317	652	61	6.8	>100	6.8

Asta: 114 [82,21] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	604	-62	1708	7	4298	793	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106010	42045	21670	10317	652	25	3.6	97	3.6

Asta: 114 [60,61] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	515	16	-1127	5	1718	659	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	121 DI 212

X	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	238441	106134	42094	21670	10317	652	37	6.9	>100	6.9

Asta: 114 [61,48] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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	-17	245	-241	-10	239	636	--	--	6

X	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	238441	105779	41953	21670	10317	652	>100	14	63	14

Asta: 114 [100,41] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
125	1	438	-176	1034	-5	1452	811	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106116	42087	21670	10317	652	41	6.8	>100	6.8

Asta: 115 [42,85] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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	-402	-19	-580	1	1471	710	--	--	6

X	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	238441	106416	42205	21670	10317	652	73	7.2	>100	7.2

Asta: 115 [22,58] Sez. G: HE 220 B L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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	-324	24	-1908	5	3806	742	--	--	6

X	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	238441	106146	42098	21670	10317	652	22	4.0	>100	4.0

Asta: 115 [68,99] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ $f_yk/\gamma M=2619$ 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			
125	1	-291	-312	240	9	199	670	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale													
<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>122 DI 212</td> </tr> </table>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	122 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	122 DI 212								

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105875	41991	21670	10317	652	>100	13	74	13

Asta: 115 [85,86] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
153	1	-1032	-0	578	-0	1398	740	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106434	42213	21670	10317	652	73	7.1	>100	7.1

Asta: 115 [86,22] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
153	1	-321	12	1594	-0	3811	723	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106432	42212	21670	10317	652	26	4.0	>100	4.0

Asta: 115 [58,59] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-317	33	-1022	4	1345	711	--	--	6

X	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	238441	106181	42112	21670	10317	652	41	7.6	>100	7.6

Asta: 115 [59,45] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-310	271	-136	-10	65	665	--	--	6

X	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	238441	105786	41956	21670	10317	652	>100	15	64	15

Asta: 115 [99,42] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-283	-29	1072	-8	1466	709	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	123 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
125	1	238441	105918	42008	21670	10317	652	39	7.3	80	7.3

Asta: 116 [43,83] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	549	-66	-473	3	1358	674	--	--	6

X	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	238441	106246	42138	21670	10317	652	89	7.7	>100	7.7

Asta: 116 [23,56] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	519	-47	-1960	22	4191	696	--	--	6

X	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	238441	105037	41659	21670	10317	652	21	3.8	30	3.8

Asta: 116 [64,98] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	0	-258	171	18	144	616	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105268	41750	21670	10317	652	>100	15	36	15

Asta: 116 [83,84] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	-108	-2	686	1	1612	778	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106418	42206	21670	10317	652	62	6.7	>100	6.7

Asta: 116 [84,23] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	602	73	1690	-8	4172	669	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	105939	42016	21670	10317	652	25	3.8	83	3.8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	124 DI 212

Asta: 116 [56,57] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	527	141	-1094	10	1660	759	--	--	6

X	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	238441	105781	41954	21670	10317	652	38	6.6	64	6.6

Asta: 116 [57,41] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-19	194	-229	-25	223	569	--	--	6

X	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	238441	104833	41578	21670	10317	652	>100	15	27	15

Asta: 116 [98,43] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	420	-82	1003	-22	1371	721	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105036	41658	21670	10317	652	42	7.4	30	7.4

Asta: 117 [44,91] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	535	18	-491	1	1379	748	--	--	6

X	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	238441	106409	42203	21670	10317	652	86	7.2	>100	7.2

Asta: 117 [24,66] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	497	119	-1921	-2	4110	836	--	--	6

X	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	238441	106297	42158	21670	10317	652	22	3.7	>100	3.7

Asta: 117 [72,0] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>125 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	125 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	125 DI 212								

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			
125	1	0	-266	180	9	155	617	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105880	41993	21670	10317	652	>100	15	75	15

Asta: 117 [91,92] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
153	1	-144	2	668	-1	1575	717	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106404	42201	21670	10317	652	63	7.0	>100	7.0

Asta: 117 [92,24] Sez. G: HE 220 B L=153.3 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			
153	1	582	-26	1660	5	4091	757	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106143	42097	21670	10317	652	25	3.8	>100	3.8

Asta: 117 [66,67] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	505	25	-1075	3	1633	677	--	--	6

X	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	238441	106238	42135	21670	10317	652	39	7.0	>100	7.0

Asta: 117 [67,49] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-19	255	-230	-10	224	643	--	--	6

X	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	238441	105828	41972	21670	10317	652	>100	14	68	14

Asta: 117 [0,44] Sez. G: HE 220 B L=125.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	126 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
125	1	408	-141	1012	-4	1393	795	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	106173	42109	21670	10317	652	42	7.0	>100	7.0

Asta: 118 [45,87] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ 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	-439	-43	-607	3	1407	690	--	--	6

X	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	238441	106229	42131	21670	10317	652	69	7.5	>100	7.5

Asta: 118 [25,62] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-363	-13	-1863	7	3623	715	--	--	6

X	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	238441	106006	42043	21670	10317	652	23	4.2	96	4.2

Asta: 118 [62,0] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-351	-334	217	10	163	689	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105773	41950	21670	10317	652	>100	13	63	13

Asta: 118 [87,88] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ 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			
153	1	-1093	-0	552	0	1251	755	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106445	42217	21670	10317	652	77	7.4	>100	7.4

Asta: 118 [88,25] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	127 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
153	1	-344	45	1568	-3	3628	687	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106248	42139	21670	10317	652	27	4.2	>100	4.2

Asta: 118 [62,63] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-356	50	-977	3	1222	734	--	--	6

X	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	238441	106254	42141	21670	10317	652	43	7.8	>100	7.8

Asta: 118 [63,39] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-404	284	-28	-11	-89	670	--	--	12

X	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	238441	105747	41940	21670	10317	652	>100	14	61	14

Asta: 118 [0,45] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	-342	-6	1049	-9	1402	698	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105841	41977	21670	10317	652	40	7.5	70	7.5

Asta: 119 [46,89] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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	643	-73	-483	8	1265	662	--	--	6

X	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	238441	105960	42025	21670	10317	652	87	8.0	87	8.0

Asta: 119 [26,64] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	641	-99	-1994	24	4095	660	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 128 DI 212

X	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	238441	104858	41588	21670	10317	652	21	3.9	27	3.9

Asta: 119 [67,0] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	14	-324	131	18	92	684	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105290	41759	21670	10317	652	>100	14	37	14

Asta: 119 [89,90] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	-155	-16	676	0	1473	799	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106421	42208	21670	10317	652	62	6.8	>100	6.8

Asta: 119 [90,26] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma M=1.05$ 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			
153	1	621	113	1715	-13	4079	627	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	105628	41893	21670	10317	652	24	4.0	52	4.0

Asta: 119 [64,65] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	650	160	-1067	9	1520	792	--	--	6

X	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	238441	105884	41994	21670	10317	652	39	6.7	75	6.7

Asta: 119 [65,44] Sez. G: HE 220 B L=133.3 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	-4	202	-141	-25	108	576	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	129 DI 212

X	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	238441	104827	41575	21670	10317	652	>100	16	26	16

Asta: 119 [0,46] Sez. G: HE 220 B L=125.0 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			
125	1	504	9	963	-21	1277	675	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	238441	105061	41668	21670	10317	652	43	7.9	31	7.9

Asta: 120 [22,93] Sez. G: UPN 260 L=153.3 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	-1266	32	-224	-9	861	246	--	--	6

X	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	128965	38866	40896	11895	2692	290	>100	5.8	31	5.8

Asta: 120 [7,68] Sez. G: UPN 260 L=133.3 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	-1146	-12	-1371	-14	2911	224	--	--	6

X	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	128965	38601	40617	11895	2692	290	30	3.0	20	3.0

Asta: 120 [65,0] Sez. G: UPN 260 L=125.0 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			
125	1	-483	4	207	-6	169	227	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	128965	39034	41072	11895	2692	290	>100	9.8	46	9.8

Asta: 120 [93,94] Sez. G: UPN 260 L=153.3 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			
153	1	-1288	-8	486	2	1260	226	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	130 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
153	1	128965	39290	41342	11895	2692	290	85	5.0	>100	5.0

Asta: 120 [94,7] Sez. G: UPN 260 L=153.3 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			
153	1	-1815	130	1134	9	2873	56	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	128965	38889	40920	11895	2692	290	36	3.6	32	3.6

Asta: 120 [68,69] Sez. G: UPN 260 L=133.3 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	-413	32	-793	7	1221	240	--	--	6

X	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	128965	38984	41020	11895	2692	290	52	5.1	40	5.1

Asta: 120 [69,42] Sez. G: UPN 260 L=133.3 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	-497	149	-214	4	197	217	--	--	6

X	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	128965	39137	41181	11895	2692	290	>100	9.9	66	9.9

Asta: 120 [0,22] Sez. G: UPN 260 L=125.0 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	-1190	179	665	8	78	261	--	--	6

X	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	128965	38956	40990	11895	2692	290	62	8.9	38	8.9

Asta: 121 [21,73] Sez. G: UPN 260 L=153.3 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			
153	1	402	-73	-224	5	541	224	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	128965	39115	41158	11895	2692	290	>100	7.6	60	7.6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 131 DI 212

Asta: 121 [6,70] Sez. G: UPN 260 L=133.3 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	441	-34	-1216	14	2638	141	--	--	6

X	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	128965	38617	40634	11895	2692	290	33	3.6	21	3.6

Asta: 121 [66,0] Sez. G: UPN 260 L=125.0 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			
125	1	1	-146	157	9	144	186	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	128965	38891	40923	11895	2692	290	>100	12	33	12

Asta: 121 [73,74] Sez. G: UPN 260 L=153.3 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			
153	1	378	13	422	-2	1127	187	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	128965	39272	41323	11895	2692	290	98	6.0	>100	6.0

Asta: 121 [74,6] Sez. G: UPN 260 L=153.3 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			
153	1	-28	-77	1053	-4	2630	296	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	128965	39174	41220	11895	2692	290	39	3.0	78	3.0

Asta: 121 [0,21] Sez. G: UPN 260 L=125.0 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			
125	1	112	-135	686	-10	977	334	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
125	1	128965	38828	40856	11895	2692	290	60	4.8	29	4.8

Asta: 121 [70,71] Sez. G: UPN 260 L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>132 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	132 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	132 DI 212								

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	611	-24	-679	-4	1083	167	--	--	6

X	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	128965	39146	41191	11895	2692	290	61	6.3	68	6.3

Asta: 121 [71,43] Sez. G: UPN 260 L=133.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
133	1	-36	-38	1	-7	-8	237	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
133	1	128965	38978	41013	11895	2692	290	>100	11	40	11

Asta: 122 [43,1] Sez. G: UPN 260 L=235.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
235	1	-87	38	498	-3	473	143	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
235	1	128965	39238	41287	11895	2692	290	83	11	>100	11

Asta: 122 [1,30] Sez. G: UPN 260 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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	-262	192	-917	3	495	358	--	--	6

X	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	128965	39206	41253	11895	2692	290	45	5.7	92	5.7

Asta: 122 [30,32] Sez. G: UPN 260 L=171.2 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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	-472	187	-559	1	-735	364	--	--	6

X	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	128965	39345	41400	11895	2692	290	74	5.0	>100	5.0

Asta: 122 [32,31] Sez. G: UPN 260 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cm²

ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	133 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	-36	206	-135	-1	-1261	370	--	--	6

X	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	128965	39322	41376	11895	2692	290	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 122 [31,4] Sez. G: UPN 260 L=171.3 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	-120	189	206	-2	-1145	368	--	--	12

X	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	128965	39252	41302	11895	2692	290	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 122 [4,40] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	203	182	-525	2	-539	360	--	--	12

X	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	128965	39276	41327	11895	2692	290	79	5.5	>100	5.5

Asta: 122 [40,46] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-56	169	-429	1	-1313	355	--	--	6

X	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	128965	39338	41392	11895	2692	290	96	4.1	>100	4.1

Asta: 122 [46,47] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	46	179	18	-1	-1641	356	--	--	6

X	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	128965	39330	41384	11895	2692	290	>100	3.7	>100	3.7

Asta: 122 [47,2] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	134 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
0	1	-142	163	365	-3	-1227	352	--	--	6

X	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	128965	39191	41238	11895	2692	290	>100	4.3	85	4.3

Asta: 122 [2,48] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-10	178	-506	2	-432	358	--	--	12

X	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	128965	39261	41311	11895	2692	290	82	5.9	>100	5.9

Asta: 122 [48,45] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-242	166	-253	1	-1166	352	--	--	12

X	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	128965	39348	41403	11895	2692	290	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 122 [45,41] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-256	178	-0	-1	-1524	356	--	--	6

X	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	128965	39340	41394	11895	2692	290	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 122 [41,3] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-414	161	315	-2	-1163	349	--	--	12

X	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	128965	39271	41322	11895	2692	290	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 122 [3,49] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-406	174	-459	2	-398	355	--	--	12

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	135 DI 212

X	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	128965	39269	41320	11895	2692	290	90	5.9	>100	5.9

Asta: 122 [49,39] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-655	161	-452	1	-1120	346	--	--	6

X	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	128965	39324	41377	11895	2692	290	92	4.4	>100	4.4

Asta: 122 [39,44] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-720	172	20	-1	-1529	351	--	--	6

X	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	128965	39338	41392	11895	2692	290	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 122 [44,5] Sez. G: UPN 260 L=180.0 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	-922	169	484	-3	-1091	354	--	--	6

X	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	128965	39187	41233	11895	2692	290	85	4.3	83	4.3

Asta: 122 [5,42] Sez. G: UPN 260 L=230.0 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	-433	158	-464	3	278	365	--	--	6

X	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	128965	39236	41286	11895	2692	290	89	6.2	>100	6.2

Asta: 123 [66,16] Sez. G: UPN 260 L=235.0 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			
235	1	-406	-138	474	1	402	329	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	136 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
235	1	128965	39311	41364	11895	2692	290	87	6.3	>100	6.3

Asta: 123 [16,50] Sez. G: UPN 260 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq
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			
171	1	-662	-175	-457	-2	-714	359	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	128965	39293	41345	11895	2692	290	90	5.0	>100	5.0

Asta: 123 [50,52] Sez. G: UPN 260 L=171.2 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq
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			
171	1	-793	-182	-87	-0	-1227	352	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	128965	39354	41409	11895	2692	290	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 123 [52,51] Sez. G: UPN 260 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq
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			
171	1	-308	-182	232	0	-1096	358	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	128965	39356	41411	11895	2692	290	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 123 [51,19] Sez. G: UPN 260 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq
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			
171	1	-415	-178	326	1	-703	350	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
171	1	128965	39329	41383	11895	2692	290	>100	5.2	>100	5.2

Asta: 123 [19,63] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq
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			
180	1	-161	-162	-307	-1	-1252	348	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	137 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
180	1	128965	39306	41359	11895	2692	290	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 123 [63,69] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-377	-161	72	-0	-1527	342	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39357	41412	11895	2692	290	>100	3.9	>100	3.9

Asta: 123 [69,70] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-270	-159	391	0	-1174	345	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39353	41408	11895	2692	290	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 123 [70,17] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-447	-159	445	1	-547	341	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39326	41380	11895	2692	290	93	5.7	>100	5.7

Asta: 123 [17,71] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-428	-159	-313	-1	-1128	345	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39296	41348	11895	2692	290	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 123 [71,68] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-663	-159	38	-1	-1464	341	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39349	41404	11895	2692	290	>100	3.9	>100	3.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	138 DI 212

Asta: 123 [68,64] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-564	-158	351	0	-1184	344	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39360	41416	11895	2692	290	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 123 [64,18] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-735	-157	420	1	-624	339	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39333	41388	11895	2692	290	99	5.4	>100	5.4

Asta: 123 [18,72] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-791	-154	-285	-2	-1152	340	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39292	41344	11895	2692	290	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 123 [72,62] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-1057	-152	87	-1	-1399	335	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39345	41399	11895	2692	290	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 123 [62,67] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
180	1	-1204	-148	424	0	-1020	333	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39363	41418	11895	2692	290	98	4.6	>100	4.6

Asta: 123 [67,20] Sez. G: UPN 260 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>139 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	139 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	139 DI 212								

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			
180	1	-1481	-160	536	1	-145	348	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
180	1	128965	39333	41387	11895	2692	290	77	6.5	>100	6.5

Asta: 123 [20,65] Sez. G: UPN 260 L=230.0 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			
230	1	-829	-59	106	-1	-114	244	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
230	1	128965	39328	41382	11895	2692	290	>100	9.4	>100	9.4

Asta: 124 [0,33] Sez. G: IPE 100 L=235.0 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			
117	1	-548	1	0	0	-274	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
117	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	2.8	>100	2.8

Asta: 124 [33,59] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	1208	-1	0	-0	-146	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	3.9	>100	3.9

Asta: 124 [59,60] Sez. G: IPE 100 L=171.2 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			
86	1	484	-1	0	-0	-146	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [60,61] Sez. G: IPE 100 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm²

ft=4300 kg/cm² :Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	140 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
86	1	647	-2	0	0	-146	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 124 [61,34] Sez. G: IPE 100 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
86	1	-138	-2	0	0	-146	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9477	7685	1033	240	27	>100	4.7	>100	4.7

Asta: 124 [34,95] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
90	1	117	-1	0	-0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7686	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [95,96] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
90	1	-179	-1	0	-0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 124 [96,97] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
90	1	119	-2	0	0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [97,35] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	141 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
90	1	-333	-2	0	0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7685	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 124 [35,100] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
90	1	-17	-1	0	-0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [100,99] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
90	1	-173	-1	0	-0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 124 [99,98] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
90	1	111	-2	0	0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7688	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [98,36] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
90	1	-297	-2	0	0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 124 [36,0] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05 f_{yk}/\gamma M=2619$ 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			
90	1	17	-1	0	-0	-161	16	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 142 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [0,0] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	30	-1	0	-0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 124 [0,0] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	359	-1	0	0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 124 [0,37] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	311	-2	0	0	-161	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 124 [37,0] Sez. G: IPE 100 L=230.0 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			
115	1	-540	-2	0	-0	-263	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
115	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	2.9	>100	2.9

Asta: 125 [73,23] Sez. G: IPE 100 L=235.0 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			
117	1	-153	1	0	-0	-335	16	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 143 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
117	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	2.5	>100	2.5

Asta: 125 [23,53] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	235	0	0	0	-178	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 125 [53,57] Sez. G: IPE 100 L=171.2 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			
86	1	229	0	0	-0	-178	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9479	7688	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 125 [57,55] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	220	-0	0	0	-178	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 125 [55,29] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	237	0	0	-0	-178	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 125 [29,75] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	218	-1	0	0	-197	16	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	144 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	3.7	>100	3.7

Asta: 125 [75,77] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	103	-0	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [77,79] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	104	0	0	0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [79,25] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	165	0	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [25,81] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	178	-0	0	0	-197	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [81,85] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	97	0	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	145 DI 212

Asta: 125 [85,83] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	122	0	0	0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [83,27] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	211	1	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	3.7	>100	3.7

Asta: 125 [27,91] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	245	-0	0	0	-197	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	3.7	>100	3.7

Asta: 125 [91,87] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	180	0	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [87,89] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	208	0	0	0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [89,31] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>146 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	146 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	146 DI 212								

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			
90	1	194	0	0	-0	-197	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7686	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 125 [31,93] Sez. G: IPE 100 L=230.0 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			
115	1	121	-0	0	0	-321	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
115	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	2.6	>100	2.6

Asta: 126 [74,24] Sez. G: IPE 100 L=235.0 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			
117	1	-503	1	0	0	-326	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
117	1	27037	9478	7686	1033	240	27	>100	2.5	>100	2.5

Asta: 126 [24,54] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	262	1	0	-0	-173	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 126 [54,58] Sez. G: IPE 100 L=171.2 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			
86	1	274	1	0	-0	-173	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 126 [58,56] Sez. G: IPE 100 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm²

ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	147 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
86	1	277	1	0	0	-183	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.9	>100	3.9

Asta: 126 [56,30] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	215	-0	0	0	-183	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 126 [30,76] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	195	1	0	-0	-202	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	3.7	>100	3.7

Asta: 126 [76,78] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	161	1	0	-0	-197	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [78,80] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	154	-0	0	0	-197	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [80,26] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>148 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	148 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	148 DI 212								

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
90	1	124	-1	0	0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [26,82] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	134	1	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [82,86] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	141	0	0	-0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [86,84] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	167	-0	0	0	-197	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [84,28] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	165	-1	0	0	-191	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	3.9	>100	3.9

Asta: 126 [28,92] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	202	0	0	-0	-191	16	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	149 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [92,88] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	249	-0	0	-0	-191	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 126 [88,90] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	284	-1	0	0	-202	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.6	>100	3.6

Asta: 126 [90,32] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	308	-1	0	0	-202	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	3.6	>100	3.6

Asta: 126 [32,94] Sez. G: IPE 100 L=230.0 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			
115	1	-260	-2	0	-0	-329	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
115	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	2.5	>100	2.5

Asta: 127 [70,8] Sez. G: IPE 100 L=235.0 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			
117	1	-541	0	0	0	-277	16	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	150 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
117	1	27037	9481	7689	1033	240	27	>100	2.8	>100	2.8

Asta: 127 [8,33] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	389	1	0	-0	-147	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9481	7689	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 127 [33,37] Sez. G: IPE 100 L=171.2 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			
86	1	192	-1	0	0	-147	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	4.6	>100	4.6

Asta: 127 [37,35] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	106	-0	0	-0	-163	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9478	7686	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 127 [35,14] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	191	-1	0	-0	-163	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 127 [14,50] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	136	0	0	-0	-181	17	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	151 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 127 [50,54] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-46	-1	0	0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 127 [54,52] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-74	-0	0	-0	-171	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 127 [52,16] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	87	-1	0	-0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9481	7689	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 127 [16,60] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	100	0	0	0	-171	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9481	7689	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 127 [60,58] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-38	-1	0	0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	152 DI 212

Asta: 127 [58,56] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-28	-0	0	-0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7688	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 127 [56,10] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	160	-1	0	0	-162	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9481	7689	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 127 [10,66] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	209	0	0	0	-162	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9481	7689	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 127 [66,62] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	114	-1	0	0	-162	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.4	>100	4.4

Asta: 127 [62,64] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	177	-0	0	-0	-181	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9479	7687	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 127 [64,12] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cmq

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	153 DI 212

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			
90	1	437	-1	0	-0	-181	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	3.8	>100	3.8

Asta: 127 [12,68] Sez. G: IPE 100 L=230.0 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			
115	1	-327	0	0	-0	-295	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
115	1	27037	9480	7688	1033	240	27	>100	2.7	>100	2.7

Asta: 128 [71,9] Sez. G: IPE 100 L=235.0 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			
117	1	-266	1	0	-0	-277	17	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
117	1	27037	9472	7682	1033	240	27	>100	2.9	>100	2.9

Asta: 128 [9,34] Sez. G: IPE 100 L=171.3 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			
86	1	291	1	0	0	-147	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9469	7680	1033	240	27	>100	4.5	>100	4.5

Asta: 128 [34,38] Sez. G: IPE 100 L=171.2 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			
86	1	329	2	0	0	-147	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.5	>100	4.5

Asta: 128 [38,36] Sez. G: IPE 100 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm²

ft=4300 kg/cm² :**Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	154 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
86	1	563	2	0	-0	-163	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9476	7685	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 128 [36,15] Sez. G: IPE 100 L=171.3 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
86	1	-302	2	0	-0	-163	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
86	1	27037	9467	7678	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 128 [15,51] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
90	1	-62	1	0	0	-181	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9470	7680	1033	240	27	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 128 [51,55] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
90	1	-3	1	0	0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7686	1033	240	27	>100	4.3	>100	4.3

Asta: 128 [55,53] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
90	1	250	2	0	-0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7686	1033	240	27	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 128 [53,17] Sez. G: IPE 100 L=180.0 cm Crit.: Acciaio_Flessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>155 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	155 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	155 DI 212								

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
90	1	-394	2	0	-0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9468	7679	1033	240	27	>100	4.0	>100	4.0

Asta: 128 [17,61] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-151	1	0	0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9468	7679	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 128 [61,59] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	50	1	0	0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9477	7685	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 128 [59,57] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	288	1	0	-0	-171	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9478	7687	1033	240	27	>100	4.1	>100	4.1

Asta: 128 [57,11] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-297	1	0	-0	-162	16	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
90	1	27037	9469	7679	1033	240	27	>100	4.2	>100	4.2

Asta: 128 [11,67] Sez. G: IPE 100 L=180.0 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			
90	1	-68	1	0	0	-162	16	--	--	6

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 157 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
266	1	8228	--	--	--	--	--	>100	23	>100	23

Asta: 130 [16,59] Sez. G: D20 L=212.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
212	1	346	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-IV-7

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
212	1	8228	--	--	--	--	--	>100	24	>100	24

Asta: 131 [59,52] Sez. G: D20 L=212.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	901	--	--	--	--	--	--	--	12

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	9.1	>100	9.1

Asta: 132 [52,61] Sez. G: D20 L=212.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	-81	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-I-6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	>100	>100	>100

Asta: 133 [61,19] Sez. G: D20 L=212.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	915	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	9.0	>100	9.0

Asta: 134 [19,95] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
219	1	230	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VI-5

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	158 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
219	1	8228	--	--	--	--	--	>100	36	>100	36

Asta: 135 [95,69] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	516	--	--	--	--	--	--	--	12

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	16	>100	16

Asta: 136 [69,97] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	-63	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VII-7

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	>100	>100	>100

Asta: 137 [97,17] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	755	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	11	>100	11

Asta: 138 [17,100] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
219	1	244	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
219	1	8228	--	--	--	--	--	>100	34	>100	34

Asta: 139 [100,68] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	507	--	--	--	--	--	--	--	12

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	16	>100	16

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>159 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	159 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	159 DI 212								

Asta: 140 [68,98] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
219	1	99	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VIII-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				
219	1	8228	--	--	--	--	--	>100	83	>100	83

Asta: 141 [98,18] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	717	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	11	>100	11

Asta: 142 [18,0] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
219	1	283	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
219	1	8228	--	--	--	--	--	>100	29	>100	29

Asta: 143 [0,62] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	437	--	--	--	--	--	--	--	12

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	19	>100	19

Asta: 144 [62,0] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
219	1	222	--	--	--	--	--	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
219	1	8228	--	--	--	--	--	>100	37	>100	37

Asta: 145 [0,20] Sez. G: D20 L=219.1 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>160 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	160 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	160 DI 212								

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	655	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	13	>100	13

Asta: 146 [20,0] Sez. G: D20 L=261.8 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300kg/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	-535	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 147 [16,0] Sez. G: D20 L=266.2 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300kg/cm² : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
266	1	431	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
266	1	8228	--	--	--	--	--	>100	19	>100	19

Asta: 148 [0,11] Sez. G: D20 L=266.2 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300kg/cm² : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
266	1	302	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VII-8

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
266	1	8228	--	--	--	--	--	>100	27	>100	27

Asta: 149 [21,23] Sez. G: D20 L=280.6 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300kg/cm² : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
281	1	1210	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
281	1	8228	--	--	--	--	--	>100	6.8	>100	6.8

Asta: 149 [23,54] Sez. G: D20 L=229.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm² ft=4300kg/cm² : **Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>161 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	161 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	161 DI 212								

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
230	1	774	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
230	1	8228	--	--	--	--	--	>100	11	>100	11

Asta: 150 [73,24] Sez. G: D20 L=280.6 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
281	1	232	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VIII-8

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
281	1	8228	--	--	--	--	--	>100	36	>100	36

Asta: 151 [74,106] Sez. G: D20 L=280.6 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
281	1	624	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
281	1	8228	--	--	--	--	--	>100	13	>100	13

Asta: 152 [6,8] Sez. G: D20 L=270.2 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
270	1	1359	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
270	1	8228	--	--	--	--	--	>100	6.1	>100	6.1

Asta: 153 [70,9] Sez. G: D20 L=270.2 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
270	1	391	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-V-1

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
270	1	8228	--	--	--	--	--	>100	21	>100	21

Asta: 154 [71,1] Sez. G: D20 L=270.2 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 164 DI 212

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 164 [55,30] Sez. G: D20 L=229.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
230	1	543	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
230	1	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 165 [30,75] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	501	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	16	>100	16

Asta: 166 [75,78] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
236	1	548	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 167 [78,79] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	534	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 168 [79,26] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
236	1	505	--	--	--	--	--	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO IA3S	LOTTO 01	CODIFICA V ZZ CL	DOCUMENTO FV010C 002	REV. B	FOGLIO 165 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	16	>100	16

Asta: 169 [26,81] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	503	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	16	>100	16

Asta: 170 [81,86] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
236	1	549	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 171 [86,83] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	531	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 172 [83,28] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
236	1	498	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 173 [28,91] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	499	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	16	>100	16

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTISTA: <u>Mandataria:</u> <u>Mandante:</u> RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	166 DI 212

Asta: 174 [91,88] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
236	1	563	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 175 [88,89] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	577	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 176 [89,32] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
236	1	670	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	12	>100	12

Asta: 176 [32,7] Sez. G: D20 L=276.4 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
276	1	1160	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
276	1	8228	--	--	--	--	--	>100	7.1	>100	7.1

Asta: 177 [32,93] Sez. G: D20 L=276.4 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	211	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VI-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	8228	--	--	--	--	--	>100	39	>100	39

Asta: 178 [57,56] Sez. G: D20 L=229.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>167 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	167 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	167 DI 212								

kg/cm^q : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
230	1	546	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
230	1	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 179 [56,29] Sez. G: D20 L=229.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm^q ft=4300kg/cm^q : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	604	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 180 [29,76] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm^q ft=4300kg/cm^q : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
236	1	587	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 181 [76,77] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm^q ft=4300kg/cm^q : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	490	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 182 [77,80] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm^q ft=4300kg/cm^q : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
236	1	484	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 183 [80,25] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cm^q ft=4300kg/cm^q : **Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>168 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	168 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	168 DI 212								

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	586	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 184 [25,82] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
236	1	592	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 185 [82,85] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	497	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 186 [85,84] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
236	1	490	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
236	1	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 187 [84,27] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	591	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	14	>100	14

Asta: 188 [27,92] Sez. G: D20 L=236.5 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	
	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IA3S 01 V ZZ CL FV010C 002 B 171 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
217	1	8228	--	--	--	--	--	>100	7.9	>100	7.9

Asta: 198 [4,51] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	307	--	--	--	--	--	--	--	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	8228	--	--	--	--	--	>100	27	>100	27

Asta: 199 [51,46] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
224	1	494	--	--	--	--	--	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
224	1	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 200 [46,53] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	117	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-V-7

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	70	>100	70

Asta: 201 [53,2] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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			
224	1	875	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
224	1	8228	--	--	--	--	--	>100	9.4	>100	9.4

Asta: 202 [2,61] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ 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	436	--	--	--	--	--	--	--	6

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

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	172 DI 212

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
0	1	8228	--	--	--	--	--	>100	19	>100	19

Asta: 203 [61,45] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
224	1	475	--	--	--	--	--	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
224	1	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

Asta: 204 [45,57] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	166	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VII-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	8228	--	--	--	--	--	>100	49	>100	49

Asta: 205 [57,3] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
224	1	863	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
224	1	8228	--	--	--	--	--	>100	9.5	>100	9.5

Asta: 206 [3,67] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	459	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	18	>100	18

Asta: 207 [67,39] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
224	1	475	--	--	--	--	--	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
224	1	8228	--	--	--	--	--	>100	17	>100	17

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	173 DI 212

Asta: 208 [39,65] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	255	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VII-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	8228	--	--	--	--	--	>100	32	>100	32

Asta: 209 [65,5] Sez. G: D20 L=224.0 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
224	1	943	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
224	1	8228	--	--	--	--	--	>100	8.7	>100	8.7

Asta: 210 [5,69] Sez. G: D20 L=265.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	151	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-II-8

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	55	>100	55

Asta: 211 [37,22] Sez. G: D20 L=261.8 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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			
262	1	253	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-V-8

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
262	1	8228	--	--	--	--	--	>100	33	>100	33

Asta: 212 [15,93] Sez. G: D20 L=276.4 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ 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	-75	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	>100	>100	>100

Asta: 213 [110,68] Sez. G: D20 L=265.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma M=1.05$ fyk/ $\gamma M=2619$ kg/cm² ft=4300

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>174 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	174 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	174 DI 212								

kg/cmq : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
266	1	889	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
266	1	8228	--	--	--	--	--	>100	9.3	>100	9.3

Asta: 214 [12,69] Sez. G: D20 L=265.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300kg/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	-259	--	--	--	--	--	--	--	(20+21)-VII-8

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	32	>100	32

Asta: 215 [13,42] Sez. G: D20 L=265.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300kg/cmq : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
266	1	721	--	--	--	--	--	--	--	12

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
266	1	8228	--	--	--	--	--	>100	11	>100	11

Asta: 216 [13,68] Sez. G: D20 L=265.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300kg/cmq : **Verificato**

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
266	1	-562	--	--	--	--	--	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
266	1	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 217 [12,7] Sez. G: D20 L=265.9 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300kg/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	914	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	9.0	>100	9.0

Asta: 218 [110,94] Sez. G: D20 L=276.4 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ fyk/ $\gamma_M=2619$ kg/cmq ft=4300kg/cmq : **Verificato**

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl					
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale					
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	175 DI 212

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m			
0	1	553	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	15	>100	15

Asta: 219 [15,0] Sez. G: D20 L=261.8 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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	950	--	--	--	--	--	--	--	6

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	8.7	>100	8.7

Asta: 220 [37,65] Sez. G: D20 L=261.8 cm Crit.: Acciaio_Tirante $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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	920	--	--	--	--	--	--	--	12

X	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	8228	--	--	--	--	--	>100	8.9	>100	8.9

Asta: 1000 [48,57] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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	-550	37	-560	-5	1337	762	--	--	6

X	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	238441	106137	42095	21670	10317	652	75	7.3	>100	7.3

Asta: 1000 [57,58] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			
153	1	-1295	-1	556	-1	1247	707	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106386	42194	21670	10317	652	76	7.6	>100	7.6

Asta: 1000 [58,28] Sez. G: HE 220 B L=153.3 cm Crit.: Acciaio_Pressflessione $\gamma_M=1.05$ $f_{yk}/\gamma_M=2619$ 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			

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>176 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	176 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	176 DI 212								

X	cls	N	TY	TZ	MT	MY	MZ	My4	Mz4	Comb.
153	1	-446	-60	1529	6	3575	797	--	--	6

X	cls	Nr	Vyr	Vzr	Mry	Mrz	MTrd	SF_V.	SF_M	SF_Mt	SF
cm		kg	kg	kg	kg*m	kg*m	kg*m				
153	1	238441	106085	42074	21670	10317	652	28	4.1	>100	4.1

7. Verifiche stato limite di esercizio

Verifica spostamenti verticali delle aste in Acciaio secondo NTC 2008

Scenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**

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 [107,108]: L=720.0 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	
360.0	39	4.99	28.80	5.8

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	
360.0	39	2.91	24.00	8.2

Travata: 101 [108,109]: L=720.0 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	
360.0	39	4.67	28.80	6.2

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	
360.0	39	2.68	24.00	9.0

Travata: 101 [109,110]: L=720.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm:

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	177 DI 212

Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
378.0	39	6.05	28.80	4.8

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	
378.0	39	3.46	24.00	6.9

Travata: 102 [12,13]: L=720.0 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	
360.0	22	2.72	28.80	11

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	
360.0	22	1.58	24.00	15

Travata: 102 [13,14]: L=720.0 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	
360.0	22	2.52	28.80	11

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	
360.0	22	1.45	24.00	17

Travata: 102 [14,15]: L=720.0 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	
378.0	39	3.37	28.80	8.5

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	
378.0	39	1.87	24.00	13

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	178 DI 212

Travata: 103 [11,106]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.66	18.40	11

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	
184.0	26	-1.27	15.33	12

Travata: 104 [12,107]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.75	18.40	11

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	
199.3	26	-1.30	15.33	12

Travata: 105 [13,108]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.82	18.40	10

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	
199.3	26	-1.37	15.33	11

Travata: 106 [14,109]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.77	18.40	10

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	
199.3	26	-1.30	15.33	12

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	179 DI 212

Travata: 107 [15,110]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta_c = 0.0$ cm: **Verificato**

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
214.7	26	-1.72	18.40	11

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	
199.3	26	-1.31	15.33	12

Travata: 103 [106,1]: L=400.0 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	
400.0	26	22.75	32.00	1.4

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	
400.0	26	16.84	26.67	1.6

Travata: 103 [16,11]: L=250.0 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	26	5.64	20.00	3.5

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	26	4.38	16.67	3.8

Travata: 105 [108,2]: L=400.0 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	
400.0	26	24.30	32.00	1.3

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	180 DI 212

x	Comb.	δ_2	L/150.00	Cs
cm		mm	mm	
400.0	26	17.92	26.67	1.5

Travata: 105 [17,13]: L=250.0 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	26	5.93	20.00	3.4

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	26	4.52	16.67	3.7

Travata: 106 [109,3]: L=400.0 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	
400.0	26	23.81	32.00	1.3

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	
400.0	26	17.25	26.67	1.5

Travata: 106 [18,14]: L=250.0 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	26	5.82	20.00	3.4

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	26	4.37	16.67	3.8

Travata: 104 [107,4]: L=400.0 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	
400.0	26	23.76	32.00	1.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	181 DI 212

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	
400.0	26	17.41	26.67	1.5

Travata: 104 [19,12]: L=250.0 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	26	5.66	20.00	3.5

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	26	4.25	16.67	3.9

Travata: 107 [110,5]: L=400.0 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	
400.0	26	23.72	32.00	1.3

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	
400.0	26	17.69	26.67	1.5

Travata: 107 [20,15]: L=250.0 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	26	5.58	20.00	3.6

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	26	4.30	16.67	3.9

Travata: 102 [21,11]: L=235.0 cm, Modello =Sbalzo, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm:

Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	182 DI 212

x	Comb.	δ_{max}	L/125.00	Cs
cm		mm	mm	
0.0	26	2.70	18.80	7.0

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	26	2.25	15.67	7.0

Travata: 101 [6,106]: L=235.0 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	26	3.70	18.80	5.1

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	26	2.75	15.67	5.7

Travata: 101 [110,7]: L=230.0 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	
230.0	26	3.77	18.40	4.9

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	
230.0	26	2.87	15.33	5.3

Travata: 102 [15,22]: L=230.0 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	
230.0	26	2.60	18.40	7.1

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	
230.0	26	2.18	15.33	7.0

Travata: 101 [106,107]: L=685.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_FlessTors, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	183 DI 212

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
342.5	39	4.84	27.40	5.7

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	
342.5	39	2.76	22.83	8.3

Travata: 102 [11,12]: L=685.0 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	
325.4	39	2.54	27.40	11

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	
325.4	39	1.38	22.83	17

Travata: 108 [50,30]: L=1110.0 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	
602.7	26	-22.58	44.40	2.0

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	
587.4	26	-16.83	37.00	2.2

Travata: 1000 [48,28]: L=460.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Pressflessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
245.3	26	-3.39	18.40	5.4

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	
245.3	26	-2.58	15.33	5.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	184 DI 212

Travata: 110 [51,31]: L=1110.0 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	
602.7	26	-23.19	44.40	1.9

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	
587.4	26	-16.99	37.00	2.2

Travata: 109 [28,32]: L=400.0 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	
173.3	26	-2.30	16.00	7.0

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	
186.7	26	-1.86	13.33	7.2

Travata: 109 [52,48]: L=250.0 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	
137.5	26	-0.73	10.00	14

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	
125.0	26	-0.67	8.33	13

Travata: 111 [63,40]: L=1110.0 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	
602.7	26	-23.76	44.40	1.9

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	
587.4	26	-17.52	37.00	2.1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	185 DI 212

Travata: 112 [69,46]: L=1110.0 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	
602.7	26	-22.49	44.40	2.0

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	
587.4	26	-16.97	37.00	2.2

Travata: 113 [70,47]: L=1110.0 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	
602.7	26	-23.95	44.40	1.9

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	
587.4	26	-17.72	37.00	2.1

Travata: 114 [71,48]: L=1110.0 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	
602.7	26	-24.13	44.40	1.8

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	
587.4	26	-17.86	37.00	2.1

Travata: 115 [68,45]: L=1110.0 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	
602.7	26	-22.48	44.40	2.0

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	186 DI 212

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
587.4	26	-16.87	37.00	2.2

Travata: 116 [64,41]: L=1110.0 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	
602.7	26	-23.62	44.40	1.9

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	
587.4	26	-17.20	37.00	2.2

Travata: 117 [72,49]: L=1110.0 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	
602.7	26	-23.44	44.40	1.9

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	
587.4	26	-17.17	37.00	2.2

Travata: 118 [62,39]: L=1110.0 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	
602.7	26	-21.73	44.40	2.0

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	
587.4	26	-16.45	37.00	2.2

Travata: 119 [67,44]: L=1110.0 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	
602.7	26	-22.91	44.40	1.9

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. FOGGIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B 187 DI 212

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	
587.4	26	-17.12	37.00	2.2

Travata: 120 [65,42]: L=1110.0 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	
602.7	26	-23.78	44.40	1.9

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	
602.7	26	-17.69	37.00	2.1

Travata: 121 [66,43]: L=1110.0 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	
602.7	26	-22.78	44.40	1.9

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	
587.4	26	-16.80	37.00	2.2

Travata: 122 [43,42]: L=3310.0 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	
303.5	26	-3.81	132.40	35

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	
2648.0	25	-4.81	110.33	23

Travata: 123 [66,65]: L=3310.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	188 DI 212

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
337.7	26	-4.37	132.40	30

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	
406.3	26	-4.84	110.33	23

Travata: 124 [0,33]: L=235.0 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	
117.5	39	3.11	9.40	3.0

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	
117.5	39	2.26	7.83	3.5

Travata: 124 [33,59]: L=171.3 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	
85.6	39	0.88	6.85	7.8

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	
85.6	25	-0.71	5.71	8.0

Travata: 124 [59,60]: L=171.2 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	
85.6	39	0.88	6.85	7.8

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	
85.6	25	-0.71	5.71	8.0

Travata: 124 [60,61]: L=171.3 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	189 DI 212

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
85.6	39	0.88	6.85	7.8

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	
85.6	25	-0.71	5.71	8.0

Travata: 124 [61,34]: L=171.3 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	
85.6	39	0.88	6.85	7.8

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	
85.6	25	-0.71	5.71	8.0

Travata: 124 [34,95]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [95,96]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. FOGGIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B 190 DI 212

Travata: 124 [96,97]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [97,35]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [35,100]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [100,99]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B 191 DI 212

Travata: 124 [99,98]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [98,36]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [36,0]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [0,0]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	192 DI 212

x	Comb.	δ_2	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [0,0]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [0,37]: L=180.0 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	
90.0	39	1.08	7.20	6.7

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	
90.0	25	-0.82	6.00	7.3

Travata: 124 [37,0]: L=230.0 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	
115.0	39	2.86	9.20	3.2

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	
115.0	39	2.07	7.67	3.7

Travata: 125 [73,23]: L=235.0 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	
117.5	39	3.80	9.40	2.5

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B 193 DI 212

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	
117.5	39	2.77	7.83	2.8

Travata: 125 [23,53]: L=171.3 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	
85.6	39	1.08	6.85	6.4

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	
85.6	39	0.79	5.71	7.3

Travata: 125 [53,57]: L=171.2 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	
85.6	39	1.08	6.85	6.4

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	
85.6	39	0.79	5.71	7.3

Travata: 125 [57,55]: L=171.3 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	
85.6	39	1.08	6.85	6.4

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	
85.6	39	0.79	5.71	7.3

Travata: 125 [55,29]: L=171.3 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	194 DI 212

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
85.6	39	1.08	6.85	6.4

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	
85.6	39	0.79	5.71	7.3

Travata: 125 [29,75]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [75,77]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [77,79]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [79,25]: L=180.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	195 DI 212

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [25,81]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [81,85]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [85,83]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	196 DI 212

Travata: 125 [83,27]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [27,91]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [91,87]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [87,89]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	197 DI 212

Travata: 125 [89,31]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 125 [31,93]: L=230.0 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	
115.0	39	3.49	9.20	2.6

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	
115.0	39	2.54	7.67	3.0

Travata: 126 [74,24]: L=235.0 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	
117.5	39	3.70	9.40	2.5

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	
117.5	39	2.67	7.83	2.9

Travata: 126 [24,54]: L=171.3 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	
85.6	39	1.05	6.85	6.5

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>198 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	198 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	198 DI 212								

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
85.6	25	-0.81	5.71	7.0

Travata: 126 [54,58]: L=171.2 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	
85.6	39	1.05	6.85	6.5

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	
85.6	25	-0.81	5.71	7.0

Travata: 126 [58,56]: L=171.3 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	
85.6	39	1.11	6.85	6.2

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	
85.6	39	0.81	5.71	7.0

Travata: 126 [56,30]: L=171.3 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	
85.6	39	1.11	6.85	6.2

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	
85.6	39	0.81	5.71	7.0

Travata: 126 [30,76]: L=180.0 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	
90.0	39	1.35	7.20	5.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	199 DI 212

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	
90.0	39	0.99	6.00	6.0

Travata: 126 [76,78]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 126 [78,80]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 126 [80,26]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 126 [26,82]: L=180.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	200 DI 212

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 126 [82,86]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 126 [86,84]: L=180.0 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	
90.0	39	1.31	7.20	5.5

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	
90.0	39	0.96	6.00	6.3

Travata: 126 [84,28]: L=180.0 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	
90.0	39	1.28	7.20	5.6

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	
90.0	25	-0.95	6.00	6.3

Travata: 126 [28,92]: L=180.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	201 DI 212

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	39	1.28	7.20	5.6

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	
90.0	25	-0.95	6.00	6.3

Travata: 126 [92,88]: L=180.0 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	
90.0	39	1.28	7.20	5.6

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	
90.0	25	-0.95	6.00	6.3

Travata: 126 [88,90]: L=180.0 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	
90.0	39	1.35	7.20	5.3

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	
90.0	39	0.99	6.00	6.0

Travata: 126 [90,32]: L=180.0 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	
90.0	39	1.35	7.20	5.3

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	
90.0	39	0.99	6.00	6.0

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	202 DI 212

Travata: 126 [32,94]: L=230.0 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	
115.0	39	3.58	9.20	2.6

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	
115.0	39	2.63	7.67	2.9

Travata: 127 [70,8]: L=235.0 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	
117.5	39	3.14	9.40	3.0

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	
117.5	39	2.23	7.83	3.5

Travata: 127 [8,33]: L=171.3 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	
85.6	39	0.89	6.85	7.7

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	
85.6	25	-0.78	5.71	7.3

Travata: 127 [33,37]: L=171.2 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	
85.6	39	0.89	6.85	7.7

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	
85.6	25	-0.78	5.71	7.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	203 DI 212

Travata: 127 [37,35]: L=171.3 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	
85.6	39	0.99	6.85	6.9

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	
85.6	39	0.73	5.71	7.8

Travata: 127 [35,14]: L=171.3 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	
85.6	39	0.99	6.85	6.9

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	
85.6	39	0.73	5.71	7.8

Travata: 127 [14,50]: L=180.0 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	
90.0	39	1.21	7.20	6.0

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	
90.0	39	0.89	6.00	6.7

Travata: 127 [50,54]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>204 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	204 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	204 DI 212								

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 127 [54,52]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 127 [52,16]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 127 [16,60]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 127 [60,58]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	205 DI 212

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 127 [58,56]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 127 [56,10]: L=180.0 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	
90.0	39	1.09	7.20	6.6

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	
90.0	25	-0.91	6.00	6.6

Travata: 127 [10,66]: L=180.0 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	
90.0	39	1.09	7.20	6.6

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	
90.0	25	-0.91	6.00	6.6

Travata: 127 [66,62]: L=180.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	206 DI 212

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	39	1.09	7.20	6.6

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	
90.0	25	-0.91	6.00	6.6

Travata: 127 [62,64]: L=180.0 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	
90.0	39	1.21	7.20	6.0

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	
90.0	39	0.89	6.00	6.7

Travata: 127 [64,12]: L=180.0 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	
90.0	39	1.21	7.20	6.0

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	
90.0	39	0.89	6.00	6.7

Travata: 127 [12,68]: L=230.0 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	
115.0	39	3.20	9.20	2.9

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	
115.0	39	2.37	7.67	3.2

Travata: 128 [71,9]: L=235.0 cm, Modello =Appoggiata, Crit.Prog: Acciaio_Flessione, $\delta_c = 0.0$ cm:
Verificato

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	207 DI 212

Verifica spostamento nello stato finale (§4.2.4.2.1 - NTC)

x	Comb.	δ_{max}	L/250.00	Cs
cm		mm	mm	
117.5	39	3.14	9.40	3.0

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	
117.5	39	2.23	7.83	3.5

Travata: 128 [9,34]: L=171.3 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	
85.6	39	0.89	6.85	7.7

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	
85.6	25	-0.78	5.71	7.3

Travata: 128 [34,38]: L=171.2 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	
85.6	39	0.89	6.85	7.7

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	
85.6	25	-0.78	5.71	7.3

Travata: 128 [38,36]: L=171.3 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	
85.6	39	0.99	6.85	6.9

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	
85.6	39	0.73	5.71	7.8

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI					
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl						
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	208 DI 212

Travata: 128 [36,15]: L=171.3 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	
85.6	39	0.99	6.85	6.9

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	
85.6	39	0.73	5.71	7.8

Travata: 128 [15,51]: L=180.0 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	
90.0	39	1.21	7.20	6.0

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	
90.0	39	0.89	6.00	6.7

Travata: 128 [51,55]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 128 [55,53]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B 209 DI 212

Travata: 128 [53,17]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 128 [17,61]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 128 [61,59]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

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	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 128 [59,57]: L=180.0 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	
90.0	39	1.15	7.20	6.3

Verifica spostamento elastico dovuto ai soli carichi variabili (§4.2.4.2.1 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>210 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	210 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	210 DI 212								

x	Comb.	$\delta 2$	L/300.00	Cs
cm		mm	mm	
90.0	25	-0.85	6.00	7.1

Travata: 128 [57,11]: L=180.0 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	
90.0	39	1.09	7.20	6.6

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	
90.0	25	-0.91	6.00	6.6

Travata: 128 [11,67]: L=180.0 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	
90.0	39	1.09	7.20	6.6

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	
90.0	25	-0.91	6.00	6.6

Travata: 128 [67,63]: L=180.0 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	
90.0	39	1.09	7.20	6.6

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	
90.0	25	-0.91	6.00	6.6

Travata: 128 [63,65]: L=180.0 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	
90.0	39	1.21	7.20	6.0

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI				
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl	TRATTA A SUD DI BARI – VARIANTE DI TRACCIATO TRA BARI CENTRALE E BARI TORRE A MARE				
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. FOGLIO
	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B 211 DI 212

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	
90.0	39	0.89	6.00	6.7

Travata: 128 [65,13]: L=180.0 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	
90.0	39	1.21	7.20	6.0

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	
90.0	39	0.89	6.00	6.7

Travata: 128 [13,69]: L=230.0 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	
115.0	39	3.20	9.20	2.9

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	
115.0	39	2.37	7.67	3.2

Verifica spostamenti laterali delle colonne in acciaio secondo NTC 2008

Scenario di calcolo: **Set_SLV_SLD**

Simbologia:

Interp.	Interpiano
NS e NI	Nodi giacenti sulla stessa verticale, appartenenti all'impalcato j e i, rispettivamente, dell'interpiano i-j
Nodo	Nodo/i dell'ultimo impalcato
Comb	Combinazione/i di carico Rara/e più gravosa/e
Spox sup.	Spostamento lungo x del nodo superiore per la combinazione Comb.
Spoy sup.	Spostamento lungo y del nodo superiore per la combinazione Comb.
Spox inf.	Spostamento lungo x del nodo inferiore per la combinazione Comb.
Spoy inf.	Spostamento lungo y del nodo inferiore per la combinazione Comb.
δ	Spostamento/i orizzontale/i relativo/i di piano
Δ	Spostamento/i orizzontale/i totale/i
L/k	Limite di deformabilità (Tab. 4.2.XIII, §4.2.4.2.2 - NTC 2018)

Verifica spostamenti orizzontali relativi di piano (§4.2.4.2.2 - NTC)

APPALTATORE: D'AGOSTINO ANGELO ANTONIO COSTRUZIONI GENERALI s.r.l.	RIASSETTO NODO DI BARI												
PROGETTISTA: Mandataria: Mandante: RPA srl Technital SpA HUB Engineering Scarl													
PROGETTO ESECUTIVO: Fascicolo dei calcoli pensilina banc. laterale	<table border="1"> <tr> <td>PROGETTO</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IA3S</td> <td>01</td> <td>V ZZ CL</td> <td>FV010C 002</td> <td>B</td> <td>212 DI 212</td> </tr> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	212 DI 212
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IA3S	01	V ZZ CL	FV010C 002	B	212 DI 212								

Interp.	NS	NI.	Comb.	SpostX sup.	SpostY sup.	SpostX inf.	SpostY inf.	δ	h/300	Verifica
				mm	mm	mm	mm	mm	mm	
0-1	107	7	30	0.11	1.30	0.00	0.00	1.30	15.41	Si
0-1	108	8	30	0.09	1.32	0.00	0.00	1.32	15.41	Si
0-1	109	9	30	0.11	1.33	0.00	0.00	1.34	15.41	Si
0-1	110	10	30	-0.07	1.36	0.00	0.00	1.36	15.41	Si

Verifica spostamenti orizzontali in sommità (§4.2.4.2.2 - NTC)

Nodo	Comb.	SpostX	SpostY	Δ	H/500	Verifica
		mm	mm	mm	mm	
107	30	0.11	1.30	1.30	9.25	Si
108	30	0.09	1.32	1.32	9.25	Si
109	30	0.11	1.33	1.34	9.25	Si
110	30	-0.07	1.36	1.36	9.25	Si

Il Progettista