

COMMITTENTE:



DIREZIONE LAVORI:



APPALTATORE:



PROGETTAZIONE:	PROGETTISTA:	DIRETTORE DELLA PROGETTAZIONE
RAGGRUPPAMENTO TEMPORANEO PROGETTISTI	Ing. GAETANO USAI	Ing. PIETRO MAZZOLI
		Responsabile integrazione fra le varie prestazioni specialistiche

PROGETTO ESECUTIVO

ITINERARIO NAPOLI-BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO-FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI

CAVALCAFERROVIA al km 13+285

Pile: Relazione di Calcolo

APPALTATORE		SCALA:
Consorzio CFT IL DIRETTORE TECNICO Geom. C Bianchi 22/09/2018		-

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA PROGR. REV.

I	F	1	N	0	1	E	Z	Z	C	L	I	V	0	4	0	5	0	0	1	B
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
A	Emissione	L. Gasperoni	11/07/2018	G. Usai	11/07/2018	P. Mazzoli	11/07/2018	G. Usai
B	Rev. Istruttoria ITF 07/09/18	L. Gasperoni	22/09/2018	G. Usai	22/09/2018	P. Mazzoli	22/09/2018	
								22/09/2018

File: IF1N.0.1.E.ZZ.CL.IV.04.0.5.001.B.docx	n. Elab.:
---	-----------

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>2 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	2 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	2 di 130								

Indice

1	PREMESSA	4
2	NORMATIVA E DOCUMENTI DI RIFERIMENTO.....	5
2.1	NORMATIVE	5
2.2	ELABORATI DI RIFERIMENTO	5
3	MATERIALI.....	6
3.1	CALCESTRUZZO PER FUSTO PILA E PULVINO	6
3.2	CALCESTRUZZO PER PLINTO DI FONDAZIONE	7
3.3	CALCESTRUZZO PER PALI DI FONDAZIONE	8
3.4	ACCIAIO PER BARRE DI ARMATURA.....	9
4	CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA	10
4.1	CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA.....	10
5	DESCRIZIONE DELLA STRUTTURA	11
6	ANALISI DEI CARICHI	14
6.1	PERMANENTI STRUTTURALI (G1).....	14
6.1.1	PESO PROPRIO IMPALCATI.....	14
6.1.2	PESO PROPRIO PILA	16
6.2	PERMANENTI NON STRUTTURALI (G2).....	17
6.2.1	PERMANENTI NON STRUTTURALI GENERICI (G22)	17
6.3	CARICHI DA TRAFFICO	20
6.3.1	CARICHI VERTICALI DA TRAFFICO - TANDEM (Q1)	22
6.3.2	CARICHI VERTICALI DA TRAFFICO - DISTRIBUITI (Q2).....	26
6.3.3	CARICHI VERTICALI DA TRAFFICO - FOLLA (Q3).....	34
6.3.4	AZIONI DI FRENATURA E ACCELERAZIONE (Q4).....	38
6.3.5	FORZA CENTRIFUGA (Q5).....	40
6.4	CARICHI VARIABILI (Q6).....	41
6.4.1	AZIONI DEL VENTO (Q61)	41
6.5	AZIONI INDIRETTE (Q6)	49
6.5.1	RESISTENZE PARASSITE NEI VINCOLI (Q61).....	49
6.6	AZIONI DA URTO (Q7)	50
6.8	AZIONI SISMICHE (E)	51
6.8.1	SPETTRO ELASTICO E DI PROGETTO	51
7	COMBINAZIONI DI CARICO	54

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>3 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	3 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	3 di 130								

8	MODELLO DI CALCOLO	58
8.1	DESCRIZIONE DEL MODELLO DI CALCOLO	58
8.2	CARICHI ELEMENTARI	61
8.2.1	RIEPILOGO DEGLI SCARICHI DALL'IMPALCATO	61
8.2.1	PERMANENTI STRUTTURALI	64
8.2.1	PERMANENTI NON STRUTTURALI	64
8.2.1	VENTO SULLA PILA.....	64
8.2.2	MASSE SISMICHE E SPETTRI DI RISPOSTA	64
8.3	RISULTATI DEL MODELLO DI CALCOLO	68
8.3.1	ANALISI MODALE.....	68
8.3.2	SOLLECITAZIONI SUGLI ELEMENTI	69
8.3.3	SCARICHI IN FONDAZIONE	79
9	VERIFICHE	81
9.1	VERIFICHE STRUTTURALI FUSTO	81
9.1.1	SEZIONE 1 - SEZIONE DI INCASTRO ALLA BASE.....	83
9.2	VERIFICA DEGLI SPOSTAMENTI.....	101
9.3	VERIFICHE STRUTTURALI DELLE FONDAZIONI.....	103
9.3.1	VERIFICHE SLU STRUTTURALI DEL PALO	103
9.3.2	VERIFICA SLU-SLE STRUTTURALE DEL PLINTO.....	108
9.4	VERIFICHE STRUTTURALI PULVINO E RITEGNI	116
9.4.1	PULVINO.....	116
9.4.2	RITEGNI.....	120
9.5	ESCURSIONE LONGITUDINALE, GIUNTI E VARCHI.....	125
9.5.1	SPOSTAMENTO DOVUTO ALLA VARIAZIONE TERMICA UNIFORME.....	126
9.5.2	SPOSTAMENTO SISMICO IN SOMMITÀ PILA.....	126
9.5.3	SPOSTAMENTO DEL SUOLO.....	127
9.5.4	CALCOLO ESCURSIONE LONGITUDINALE, GIUNTI E VARCHI	128
10	INCIDENZE	129
11	ALLEGATO A	130

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>4 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	4 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	4 di 130								

1 PREMESSA

Nell'ambito dell'Itinerario Napoli-Bari si inserisce il Raddoppio della Tratta Canello – Benevento - 1° Lotto Funzionale Canello-Frasso Telesino e Variante alla Linea Roma-Napoli Via Cassino nel Comune di Maddaloni (compreso il Collegamento Merci con lo scalo di Marcianise - Collegamento Benevento-Marcianise) oggetto della Progettazione Esecutiva in esame.

Oggetto della presente relazione è il dimensionamento degli elementi in elevazione ed in fondazione delle Pile del Cavalcaferrovia al km 13+286 (opera IV04). Le seguenti analisi e verifiche sono riferite alla pila P1 del cavalcaferrovia, alla quale è fissato longitudinalmente l'impalcato che scavalca la campata centrale.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>5 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	5 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	5 di 130								

2 NORMATIVA E DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

2.1 NORMATIVE

Sono state prese a riferimento le seguenti Normative nazionali ed internazionali vigenti alla data di redazione del presente documento:

- [1] *Ministero delle Infrastrutture, DM 14 gennaio 2008, «Approvazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni»*
- [2] *Ministero delle Infrastrutture e Trasporti, circolare 2 febbraio 2009, n. 617 C.S.LL.PP., «Istruzioni per l'applicazione delle Nuove norme tecniche per le costruzioni di cui al decreto ministeriale 14 gennaio 2008»*
- [3] *Istruzione RFI DTC INC PO SP IFS 001 - Specifica per la progettazione e l'esecuzione dei ponti ferroviari e di altre opere minori sotto binario*
- [4] *Istruzione RFI DTC INC CS SP IFS 001 - Specifica per la progettazione geotecnica delle opere civili ferroviarie*
- [5] *Istruzione RFI DTC INC PO SP IFS 002 - Specifica per la progettazione e l'esecuzione di cavalcavia e passerelle pedonali sulla sede ferroviaria*
- [6] *Istruzione RFI DTC INC PO SP IFS 003 - Specifica per la verifica a fatica dei ponti ferroviari*
- [7] *Istruzione RFI DTC INC PO SP IFS 004 - Specifica per la progettazione e l'esecuzione di impalcati ferroviari a travi in ferro a doppio T incorporate nel calcestruzzo*
- [8] *Istruzione RFI DTC INC PO SP IFS 005 - 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*
- [9] *Eurocodice 1 – Azioni sulle strutture, Parte 1-4: Azioni in generale – Azioni del vento (UNI EN 1991-1-4)*
- [10] *Eurocodice 2 – Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici*
- [11] *Regolamento (UE) N.1299/2014 della Commissione del 18 Novembre 2014 relativo alle specifiche tecniche di interoperabilità per il sottosistema “infrastruttura” del sistema ferroviario dell'Unione europea*

2.2 ELABORATI DI RIFERIMENTO

Vengono presi a riferimento tutti gli elaborati grafici progettuali di pertinenza.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>6 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	6 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	6 di 130								

3 MATERIALI

3.1 CALCESTRUZZO PER FUSTO PILA E PULVINO

Classe C32/40

Rck =	40.00	MPa	Resistenza caratteristica cubica
fck = 0,83 Rck =	33.20	MPa	Resistenza caratteristica cilindrica
fcm = fck +8 =	41.20	MPa	Valore medio resistenza cilindrica
acc =	0.85		Coeff. rid. per carichi di lunga durata
γM =	1.50	-	Coefficiente parziale di sicurezza SLU
fcd = acc fck/γM =	18.81	MPa	Resistenza di progetto
fctm = 0,3 fck ^(2/3) =	3.10	MPa	Resistenza media a trazione semplice
fctm = 1,2 fctm =	3.72	MPa	Resistenza media a trazione per flessione
fctk = 0,7 fctm =	2.17	MPa	Valore caratteristico resistenza a trazione (frattile 5%)
σc = 0,60 fck =	19.92	MPa	Tensione in esercizio in comb. rara (rif. §4.1.2.2.5.1 [1])
σc = 0,45 fck =	14.94	MPa	Tensione in esercizio in comb. quasi perm. (rif. §4.1.2.2.5.1 [1])
Ecm = 22000 (fcm/10) ^(0,3) =	33643	MPa	Modulo elastico di progetto
v =	0.20		Coefficiente di Poisson
Gc = Ecm / (2 (1+ v)) =	14018	MPa	Modulo elastico tangenziale di progetto
Condizioni ambientali =	Debolmente aggressive		
Classe di esposizione =	XC4		
c =	45	mm	Copriferro minimo
w =	0.20	mm	Apertura massima fessure in esercizio in comb. freq (rif. §2.2.2 [5])

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>7 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	7 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	7 di 130								

3.2 CALCESTRUZZO PER PLINTO DI FONDAZIONE

Classe C28/35

Rck =	35.00	MPa	Resistenza caratteristica cubica
fck = 0,83 Rck =	29.05	MPa	Resistenza caratteristica cilindrica
fcm = fck +8 =	37.05	MPa	Valore medio resistenza cilindrica
acc =	0.85		Coeff. rid. per carichi di lunga durata
γM =	1.50	-	Coefficiente parziale di sicurezza SLU
fcd = acc fck/γM =	16.46	MPa	Resistenza di progetto
fctm = 0,3 fck ^(2/3) =	2.84	MPa	Resistenza media a trazione semplice
fcfm = 1,2 fctm =	3.40	MPa	Resistenza media a trazione per flessione
fctk = 0,7 fctm =	1.98	MPa	Valore caratteristico resistenza a trazione (frattile 5%)
σc = 0,60 fck =	17.43	MPa	Tensione in esercizio in comb. rara (rif. §4.1.2.2.5.1 [1])
σc = 0,45 fck =	13.07	MPa	Tensione in esercizio in comb. quasi perm. (rif. §4.1.2.2.5.1 [1])
Ecm = 22000 (fcm/10) ^(0,3) =	32588	MPa	Modulo elastico di progetto
ν =	0.20		Coefficiente di Poisson
Gc = Ecm / (2(1+ ν)) =	13578	MPa	Modulo elastico tangenziale di progetto
Condizioni ambientali =	Ordinarie		
Classe di esposizione =	XC2		
c =	40	mm	Copriferro minimo
w =	0.20	mm	Apertura massima fessure in esercizio in comb. freq (rif. §2.2.2 [5])

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>8 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	8 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	8 di 130								

3.3 CALCESTRUZZO PER PALI DI FONDAZIONE

Classe C25/30

Rck =	30.00	MPa	Resistenza caratteristica cubica
fck = 0,83 Rck =	24.90	MPa	Resistenza caratteristica cilindrica
fcm = fck +8 =	32.90	MPa	Valore medio resistenza cilindrica
acc =	0.85		Coeff. rid. per carichi di lunga durata
γM =	1.50	-	Coefficiente parziale di sicurezza SLU
fcd = acc fck/γM =	14.11	MPa	Resistenza di progetto
fctm = 0,3 fck ^(2/3) =	2.56	MPa	Resistenza media a trazione semplice
fcfm = 1,2 fctm =	3.07	MPa	Resistenza media a trazione per flessione
fctk = 0,7 fctm =	1.79	MPa	Valore caratteristico resistenza a trazione (frattile 5%)
σc = 0,60 fck =	14.94	MPa	Tensione in esercizio in comb. rara (rif. §4.1.2.2.5.1 [1])
σc = 0,45 fck =	11.21	MPa	Tensione in esercizio in comb. quasi perm. (rif. §4.1.2.2.5.1 [1])
Ecm = 22000 (fcm/10) ^(0,3) =	31447	MPa	Modulo elastico di progetto
ν =	0.20		Coefficiente di Poisson
Gc = Ecm / (2(1+ ν)) =	13103	MPa	Modulo elastico tangenziale di progetto
Condizioni ambientali =	Ordinarie		
Classe di esposizione =	XC2		
c =	6.00	cm	Copriferro minimo
w =	0.20	mm	Apertura massima fessure in esercizio in comb. freq (rif. §2.2.2 [5])

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>9 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	9 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	9 di 130								

3.4 ACCIAIO PER BARRE DI ARMATURA

Acciaio per barre di armatura

B450C

$f_{yk} \geq$	450	MPa	Tensione caratteristica di snervamento
$f_{tk} \geq$	540	MPa	Tensione caratteristica di rottura
$(f_t/f_y)_{k \geq}$	1.15		
$(f_t/f_y)_{k <}$	1.35		
$\Gamma_s =$	1.15	-	Coefficiente parziale di sicurezza SLU
$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_s =$	391.30	MPa	Tensione caratteristica di snervamento
$E_s =$	210000	MPa	Modulo elastico di progetto
$\epsilon_{yd} =$	0.20	%	Deformazione di progetto a snervamento
$\epsilon_{uk} = (A_{gt})_k$	7.50	%	Deformazione caratteristica ultima
$\sigma_s = 0,80 f_{yk} =$	360	MPa	Tensione in esercizio in comb. rara (rif. §4.1.2.2.5.2 [1])

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>10 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	10 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	10 di 130								

4 CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

4.1 CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Per la definizione della categoria di suolo delle opere appartenenti alla tratta in oggetto si rimanda all'elaborato progettuale "IF1N.0.1.E.ZZ.RB.GE.00.0.5.001.A - Relazione geotecnica generale di linea delle opere all'aperto".

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO					
	Pile: Relazione di calcolo	COMMESSA IF1N	LOTTO 01 E ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO IV 04 05 001	REV. B

5 DESCRIZIONE DELLA STRUTTURA

Il *Cavalcaferrovia* al km 13+276 è realizzato con tre campate isostatiche di luce pari 25.0m, per uno sviluppo complessivo di 75.0m.

La larghezza degli impalcati è pari a 12.20 m, tale da consentire la disposizione di due corsie di marcia da 3.25 m, banchine laterali da 1.0 m, per una larghezza bitumata totale di 8.50 m (1.0 m + 3.25 m + 3.25 m + 1.0 m) e due marciapiedi da 1.85 m.

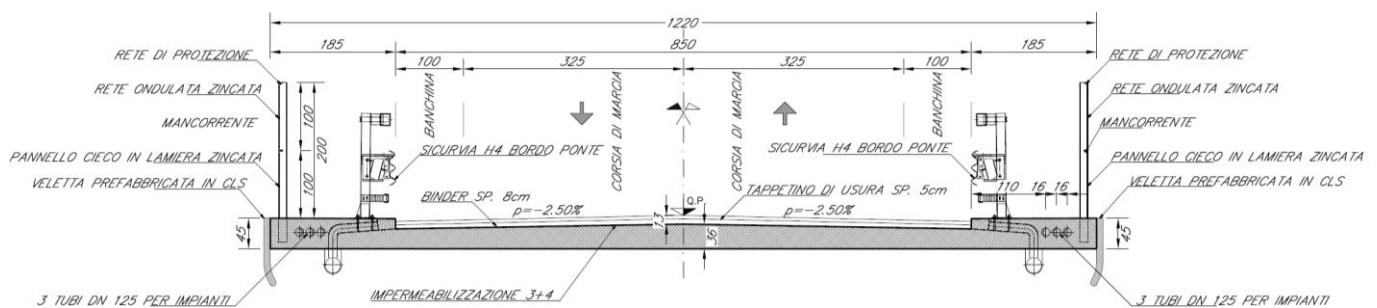


Figura 1 – Piattaforma stradale

Gli impalcati sono realizzati con 5 cassoncini accostati in c.a.p. e soletta gettata in opera, solidarizzati mediante traversi post-tesi. La luce è pari a 25,00 m misurata in asse ai giunti. La lunghezza complessiva delle travi prefabbricate è pari a 24,30 m e la luce tra gli appoggi è pari a 22,80 m.

Le pile sono realizzate in c.a.o. gettato in opera e hanno altezze fusto pari a 6,80m. Presentano un fusto a sezione rettangolare di dimensioni esterne 2,00mx5,00m con raccordi di raggio pari ad 1m.

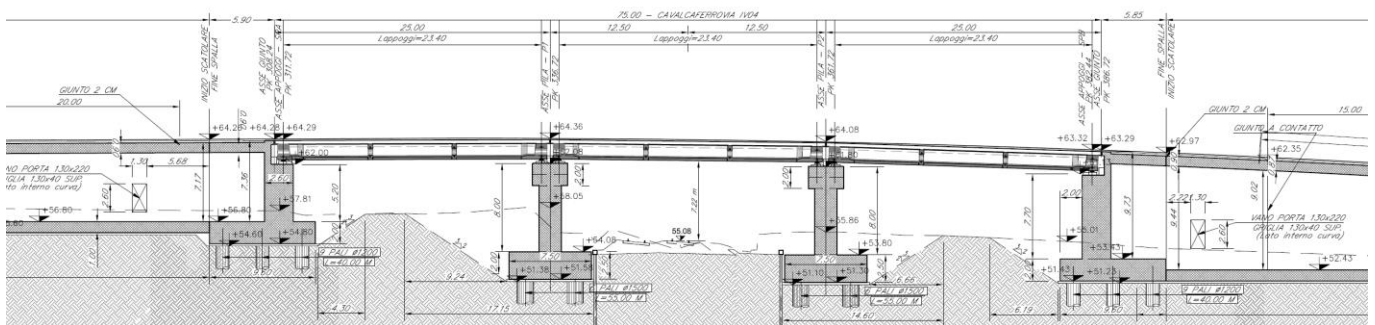


Figura 2 – Sezione longitudinale del Cavalcaferrovia

Pile: Relazione di calcolo

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	12 di 130

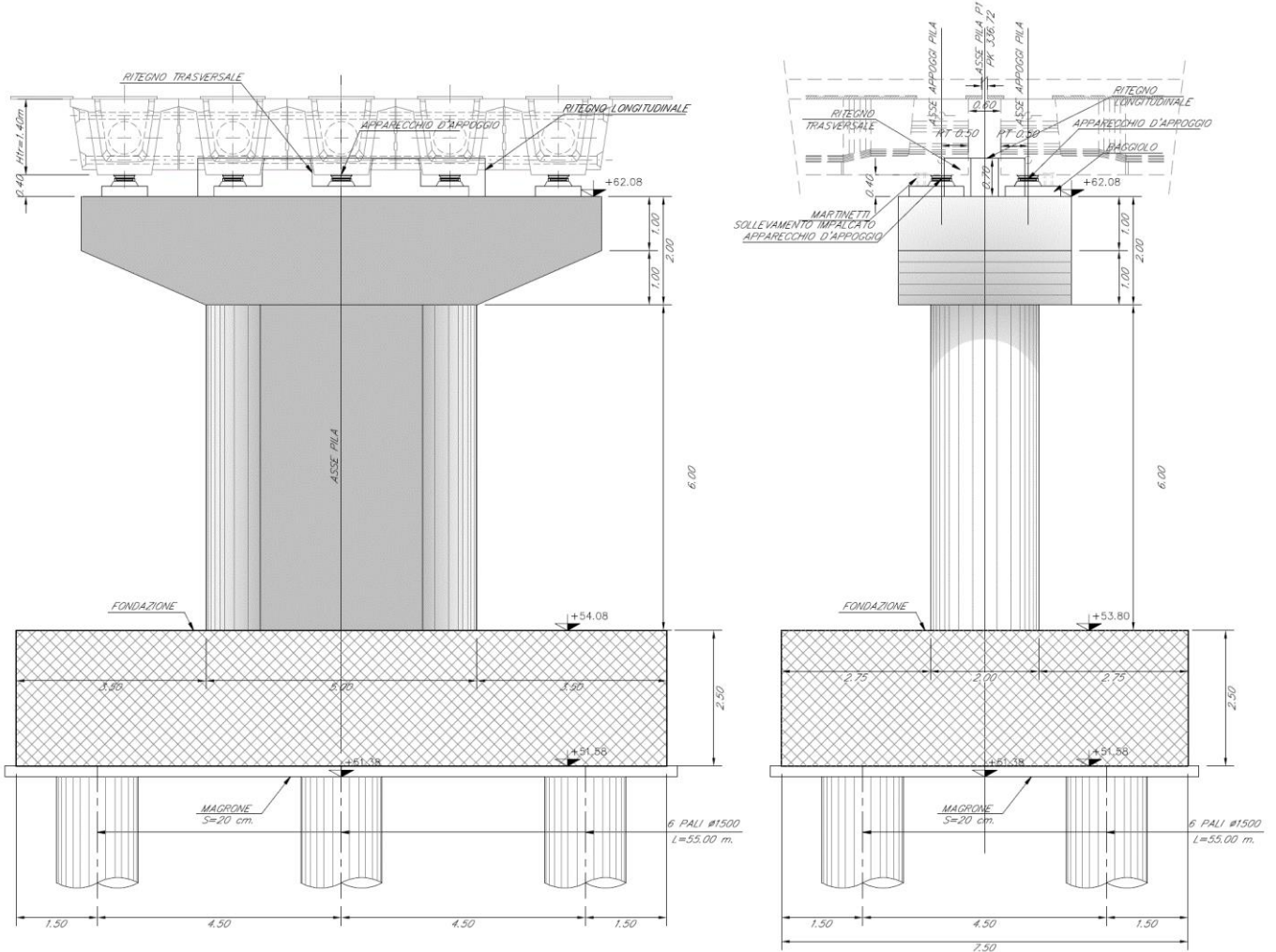


Figura 3 – Vista frontale e laterale della pila

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>13 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	13 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	13 di 130								

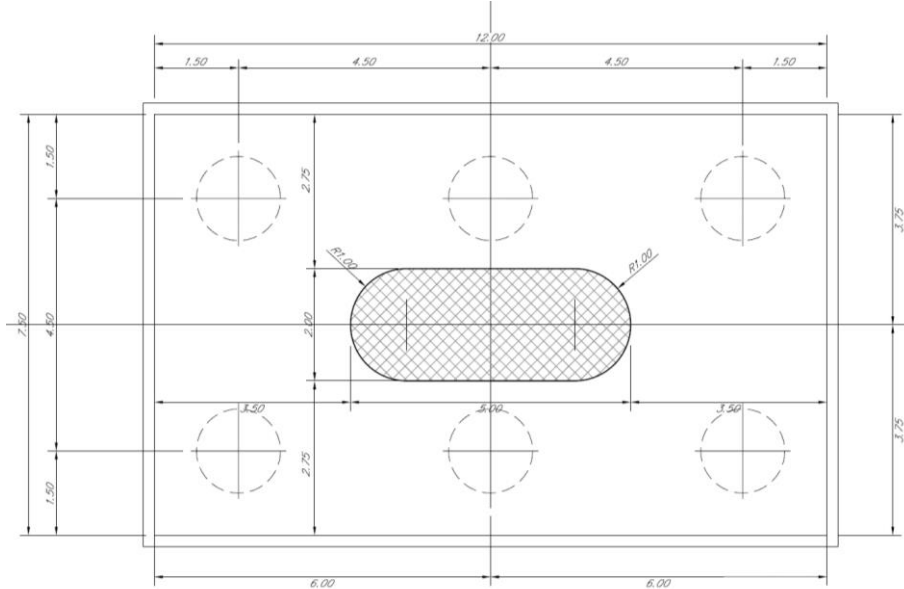


Figura 4 – Plinto di fondazione – Vista in pianta

La fondazione della pila è costituita da un plinto in c.a. su 6 pali di grande diametro. Le dimensioni in pianta del plinto sono 7.5m x 12m e la sua altezza è pari a 2.5m. I pali presentano diametro $\varnothing 1.5\text{m}$ e sono posti ad un interasse pari a 4.5m in entrambe le direzioni.

Oggetto della presente relazione è il dimensionamento delle sottostrutture e fondazioni dell'opera in oggetto.

Ai fini della presente relazione di calcolo si farà riferimento alla pila 1 del cavalcaferrovia (P1). Tale pila sostiene una campata precedente in C.A.P. con luce da 25m (denominata a seguire come "impalcato SX") e una campata successiva in C.A.P., anch'essa con luce con 25m (denominata a seguire come "impalcato DX"). A seguire è riportato uno schema grafico che illustra i dispositivi di appoggio impiegati in testa alla pila presa in considerazione.

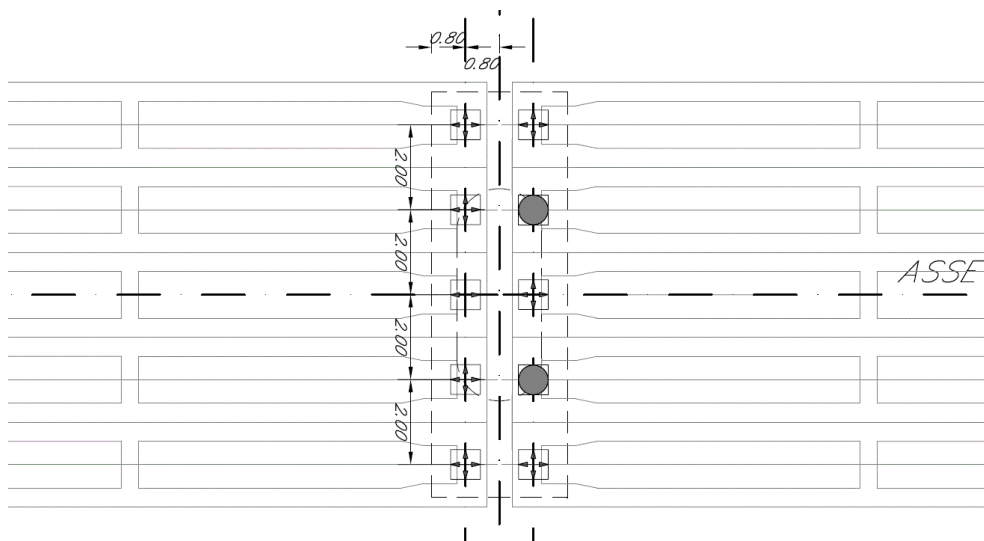


Figura 5 – Pila 1 - Schema dei dispositivi di appoggio

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>14 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	14 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	14 di 130								

6 ANALISI DEI CARICHI

Di seguito si riporta l'analisi dei carichi agenti sulla pila e derivanti dagli impalcati afferenti. Le azioni e le reazioni riportate sono riferite al seguente sistema di riferimento:

- asse 1 o asse X : asse longitudinale;
- asse 2 o asse Y : asse trasversale;
- asse 3 o asse Z : asse verticale.

6.1 PERMANENTI STRUTTURALI (G1)

6.1.1 PESO PROPRIO IMPALCATI

Gli impalcati sono a singola campata isostatica, con luce pari a 25 m in asse ai giunti (23,40 m asse appoggi) e sono costituiti da 5 cassoncini in c.a.p. solidarizzati da trasversi gettati in opera. La soletta è di spessore variabile tra 26 cm e 36 cm ed è anch'essa gettata in opera su predalles prefabbricate.

I carichi afferenti al peso proprio degli impalcati sono calcolati automaticamente sulla base delle caratteristiche geometriche e del peso unitario di ciascun elemento.

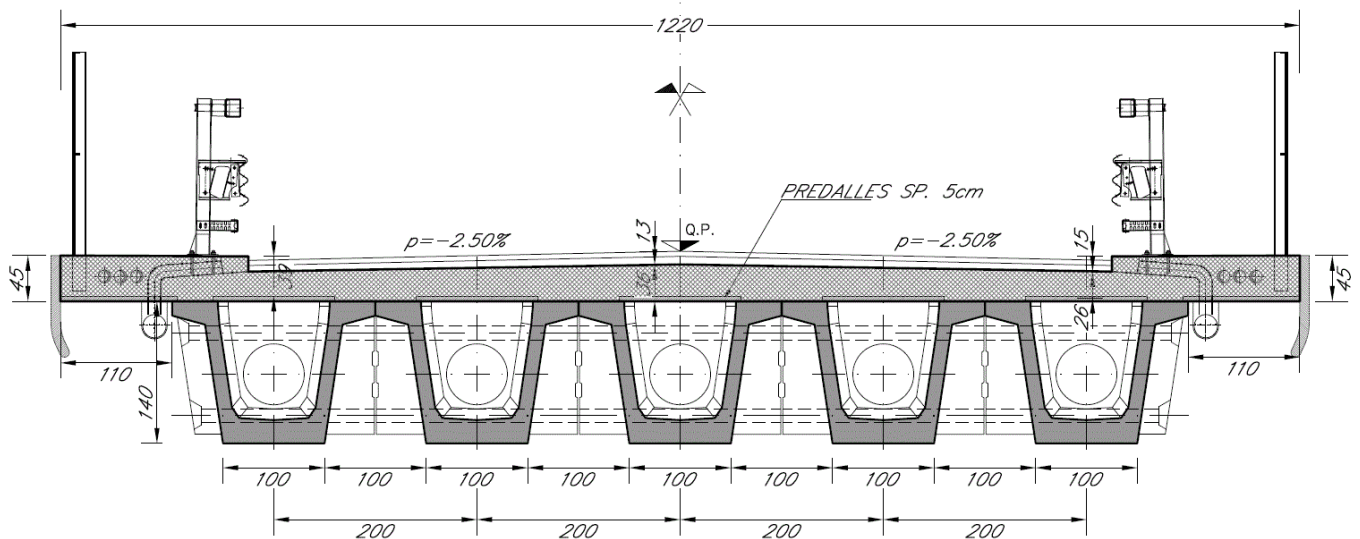


Figura 6 – Sezione trasversale impalcato L=25 m

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>15 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	15 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	15 di 130								

IMPALCATO-SX

IMPALCATO-DX

Peso proprio travi

A,1 sezione testata =	1.00	m2	1.00	m2
A,1 sezione media transizione =	0.85	m2	0.85	m2
A,1 sezione corrente =	0.70	m2	0.70	m2
L,testata =	3.60	m	3.60	m
L,zona transizione =	1.00	m	1.00	m
L,corrente =	19.80	m	19.80	m
L,tot =	24.40	m	24.40	m
V,1 trave =	18.31	m3	18.31	m3
peso unitario travi =	25.00	kN/m3	25.00	kN/m3
P,1 trave =	457.75	kN	457.75	kN

Peso proprio trasversi

A,1 sez trasverso testata =	1.67	m2	1.67	m2
A,1 sez trasverso corrente =	1.96	m2	1.96	m2
s,trasverso testata =	1.05	m	1.05	m
s,trasverso corrente =	0.40	m	0.40	m
V,1 trave trasversi =	5.07	m3	5.07	m3
peso unitario trasversi =	25.00	kN/m3	25.00	kN/m3
P,1 trave trasv =	126.67	kN	126.67	kN

Peso proprio totale travi e trasversi

P,1 trave+trasv =	584.42	kN	584.42	kN
N,travi =	5.00		5.00	
P,tot travi+trasv =	2922.08	kN	2922.08	kN

Peso proprio soletta

A soletta =	3.60	m2	3.60	m2
L impalcato =	25.00	m	25.00	m
peso unitario soletta =	25.00	kN/m3	25.00	kN/m3

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>16 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	16 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	16 di 130								

P soletta = 2248.13 kN 2248.13 kN

Peso proprio totale impalcato

Peso impalcato = 5170.21 kN 5170.21 kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 0

F2 = 0 0

F3 = 2585 kN 2585 kN

M1 = 0 0

M2 = 0 0

M3 = 0 0

6.1.2 PESO PROPRIO PILA

I carichi afferenti al peso proprio degli elementi costituenti la pila (fusto, pulvino e fondazioni) sono calcolati sulla base delle caratteristiche geometriche di ciascun elemento e considerando un peso unitario del calcestruzzo pari a 25,00 kN/m³.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>17 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	17 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	17 di 130								

6.2 PERMANENTI NON STRUTTURALI (G2)

I carichi permanenti non strutturali sono costituiti dal peso dei cordoli, delle velette, della pavimentazione, dal peso delle barriere di sicurezza, delle reti di protezione, degli impianti.

In aggiunta ai permanenti non strutturali portati dagli impalcati si hanno anche quelli costituiti dal riempimento della pila e dal sovraccarico del terreno di ricoprimento del plinto.

6.2.1 PERMANENTI NON STRUTTURALI GENERICI (G22)

6.2.1.1 AFFERENTI ALL'IMPALCATO

	<u>IMPALCATO-SX</u>		<u>IMPALCATO-DX</u>	
<u>Peso pavimentazione</u>				
L bitumata =	8.50	m	8.50	m
s pavimentazione =	0.13	m ²	0.13	m ²
peso pavimentazione =	20.00	kN/m ²	20.00	kN/m ²
ecc. pavim =	0.00	m	0.00	m
p,tot pavimentazione =	22.10	kN/m	22.10	kN/m
m,tot pavimentazione =	0.00	kN	0.00	kN
<u>Arredi lato sx</u>				
p, cordolo =	7.86	kN/m	7.86	kN/m
ecc, cordolo =	-5.175	m	-5.175	m
p, barriere =	2.50	kN/m	2.50	kN/m
ecc, barriere =	-4.675	m	-4.675	m
p, impianti =	1.00	kN/m	1.00	kN/m
ecc, impianti =	-5.50	m	-5.50	m
p, rete =	2.50	kN/m	2.50	kN/m
ecc, rete =	-5.90	m	-5.90	m
p, veletta =	2.50	kN/m	2.50	kN/m
ecc, veletta =	-6.10	m	-6.10	m
<u>Arredi lato dx</u>				
p, cordolo =	7.86	kN/m	7.86	kN/m
ecc, cordolo =	5.175	m	5.175	m

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>18 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	18 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	18 di 130								

p,barriere =	2.50	kN/m	2.50	kN/m
ecc,barriere =	4.68	m	4.68	m
p,impianti =	1.00	kN/m	1.00	kN/m
ecc,impianti =	5.50	m	5.50	m
p,rete =	2.50	kN/m	2.50	kN/m
ecc,rete =	5.90	m	5.90	m
p,veletta =	2.50	kN/m	2.50	kN/m
ecc,veletta =	6.10	m	6.10	m

Permanenti non strutturali totali

Permanenti tot =	54.83	kN/m	54.83	kN/m
Momento =	0.00	kNm/m	0.00	kNm/m
L impalcato =	25.00	m	25.00	m
Permanenti tot =	1370.63	kN	1370.63	kN
Momento =	0.00	kNm	0.00	kNm

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	685	kN	685	kN
M1 =	0	kNm	0	kNm
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>19 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	19 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	19 di 130								

6.2.1.2 RIEMPIMENTO PILA E TERRENO DI RICOPRIMENTO

Il riempimento della pila ed il terreno di ricoprimento del plinto costituiscono un carico permanente portato agente sul plinto di fondazione al livello dell'estradosso plinto.

Le forze risultanti così calcolate vengono considerate come forze concentrate agenti in corrispondenza dell'estradosso del plinto.

Peso terreno di ricoprimento

H ricoprimento =	2.00 m
Peso unitario del terreno =	17.00 kN/m3
Superficie plinto =	90.00 m2
Ingombro pila =	9.12 m2

Peso totale del terreno = 2749.92 kN

Peso riempimento pila

H riempimento =	0.00 m
Peso unitario riempimento =	25.00 kN/m3
Area cava pila =	0.00 m2

Peso totale del riempimento = 0.00 kN

Permanenti non strutturali pila totali

Permanenti non strutturali pila = 2750 kN

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>20 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	20 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	20 di 130								

6.3 CARICHI DA TRAFFICO

Le azioni verticali associate al traffico sono definite dagli Schemi di Carico descritti nel §5.1.3.3.3 del DM2008 (rif.[1]), disposti sulle Corsie Convenzionali. Data la larghezza di carreggiata pari a 10,5m, si individuano tre corsie convenzionali ciascuna di larghezza pari a 3m ed una parte rimanente di larghezza pari a 1,5m.

La disposizione delle corsie è la seguente:

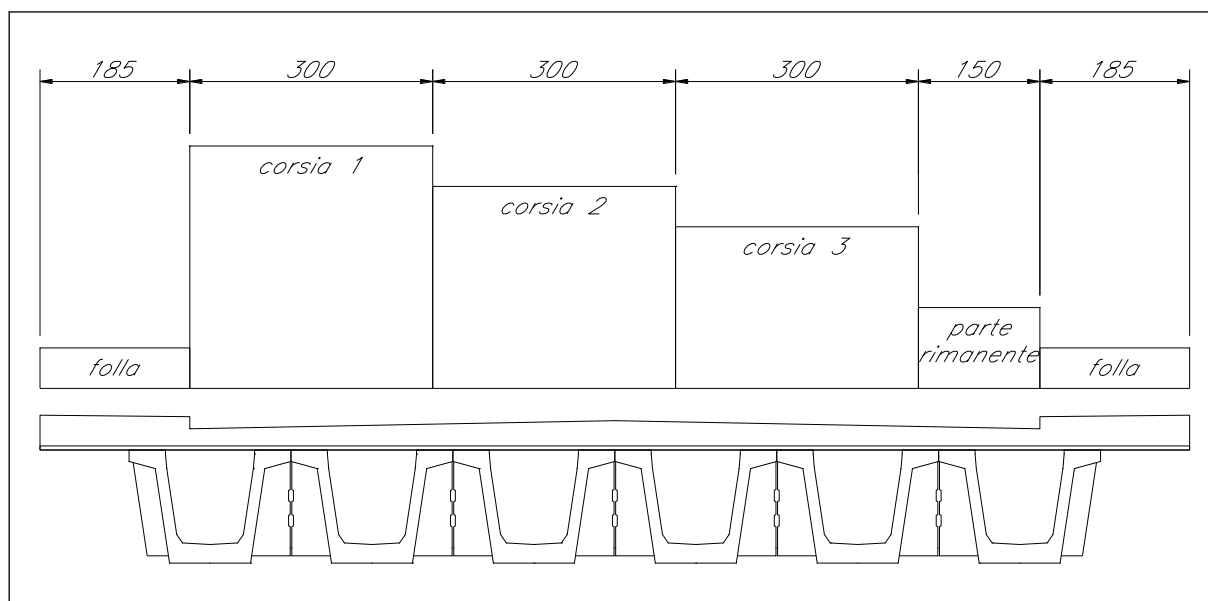


Figura 7 – Disposizione corsie convenzionali

Gli schemi di carico considerati sono lo Schema 1 e lo Schema 5 (quest'ultimo solo sui marciapiedi) in quanto risultano gli schemi dimensionanti per gli elementi oggetto di verifica. I valori caratteristici sono comprensivi degli effetti dinamici.

Schema 1:

- Corsia 1: Q1k: 2 assi da 300 kN posti a distanza di 1,20 m
q1k: carico uniforme ripartito di 9,00 kN/m²
- Corsia 2: Q2k: 2 assi da 200 kN posti a distanza di 1,20 m
q2k: carico uniforme ripartito di 2,50 kN/m²
- Corsia 3: Q2k: 2 assi da 100 kN posti a distanza di 1,20 m
q2k: carico uniforme ripartito di 2,50 kN/m²
- Parte rimanente: q1k: carico uniforme ripartito di 2,50 kN/m²

Schema 5:

Folla compatta di 5,00 kN/m². Valore di combinazione pari a 2,50 kN/m².

Nei calcoli seguenti si distingue tra carichi *tandem*, definiti come Q1, e carichi *distribuiti*, definiti come Q2 e la folla, definita come Q3.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>21 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	21 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	21 di 130								

Le differenti disposizioni degli assi e delle stese di carico considerate sono state definite in modo tale da massimizzare gli scarichi sulla pila:

- *Disposizione 1:* disposizione atta a massimizzare il momento longitudinale (momento che “gira” intorno all’asse trasversale) sulla pila. Prevede tutte le corsie caricate sul solo impalcato di destra. Gli assi sono posizionati a partire dall’estremità sinistra dell’impalcato di destra.
- *Disposizione 2:* disposizione del tutto analoga alla *Disposizione 1*, ma specchiata longitudinalmente.
- *Disposizione 3:* disposizione atta a massimizzare il momento longitudinale (momento che “gira” intorno all’asse trasversale) sulla pila insieme a quello trasversale. Prevede caricate le sole corsie ricadenti su metà impalcato, sul solo impalcato di destra. Gli assi sono posizionati a partire dall’estremità sinistra dell’impalcato di destra.
- *Disposizione 4:* disposizione del tutto analoga alla *Disposizione 3*, ma specchiata longitudinalmente.
- *Disposizione 5:* disposizione atta a massimizzare lo scarico assiale sulla pila e contemporaneamente a creare un momento longitudinale (che “gira” intorno all’asse trasversale) sulla pila. Prevede tutte le corsie di entrambe le campate caricate.
- *Disposizione 6:* disposizione del tutto analoga alla *Disposizione 5*, ma specchiata longitudinalmente.
- *Disposizione 7:* disposizione atta a massimizzare il momento trasversale (momento che “gira” intorno all’asse longitudinale). Prevede caricate le sole corsie ricadenti su metà impalcato, su entrambi gli impalcati.
- *Disposizione 8:* disposizione del tutto analoga alla *Disposizione 7*, ma specchiata longitudinalmente.

I valori caratteristici dei carichi attribuiti ai modelli di carico sono da considerarsi già comprensivi degli effetti dinamici. devono essere moltiplicati per il coefficiente α che deve assumersi come da tabella seguente:

Di seguito si riportano i risultati delle reazioni vincolari per le diverse disposizioni di carico considerate e descritte precedentemente

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>22 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	22 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	22 di 130								

6.3.1 CARICHI VERTICALI DA TRAFFICO - TANDEM (Q1)

6.3.1.1 DISPOSIZIONI DI CARICO 1-5 (Q11)

<u>IMPALCATO-SX</u>	<u>IMPALCATO-DX</u>
Reazioni vincolari B	Reazioni vincolari A
0	25

Corsia 1

F3 =	0.00	kN	337.50	kN
eccentricità =	-2.75	m	-2.75	m

Corsia 2

F3 =	0.00	kN	93.75	kN
eccentricità =	0.25	m	0.25	m

Corsia 3

F3 =	0.00	kN	0.00	kN
eccentricità =	0.00	m	0.00	m

Parte rimanente

F3 =	0.00	kN	78.13	kN
eccentricità =	3.00	m	3.00	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	0.00	kN	509.38	kN
M1 =	0.00	kN	-670.31	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	0	kN	509	kN
M1 =	0	kN	-670	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>23 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	23 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	23 di 130								

6.3.1.2 DISPOSIZIONI DI CARICO 2-6 (Q12)

<u>IMPALCATO-SX</u>	<u>IMPALCATO-DX</u>
Reazioni vincolari B	Reazioni vincolari A
0	25

Corsia 1

F3 =	0.00	kN	337.50	kN
eccentricità =	2.75	m	2.75	m

Corsia 2

F3 =	0.00	kN	93.75	kN
eccentricità =	-0.25	m	-0.25	m

Corsia 3

F3 =	0.00	kN	0.00	kN
eccentricità =	0.00	m	0.00	m

Parte rimanente

F3 =	0.00	kN	78.13	kN
eccentricità =	-3.00	m	-3.00	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	0.00	kN	509.38	kN
M1 =	0.00	kN	670.31	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	0	kN	509	kN
M1 =	0	kN	670	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>24 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	24 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	24 di 130								

6.3.1.3 DISPOSIZIONI DI CARICO 3-7 (Q13)

<u>IMPALCATO-SX</u>	<u>IMPALCATO-DX</u>
Reazioni vincolari B	Reazioni vincolari A
0	25

Corsia 1

F3 =	0.00	kN	337.50	kN
eccentricità =	-2.75	m	-2.75	m

Corsia 2

F3 =	0.00	kN	0.00	kN
eccentricità =	0.25	m	0.25	m

Corsia 3

F3 =	0.00	kN	0.00	kN
eccentricità =	0.00	m	0.00	m

Parte rimanente

F3 =	0.00	kN	0.00	kN
eccentricità =	3.00	m	3.00	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	0.00	kN	337.50	kN
M1 =	0.00	kN	-928.13	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	0	kN	338	kN
M1 =	0	kN	-928	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>25 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	25 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	25 di 130								

6.3.1.4 DISPOSIZIONI DI CARICO 4-8 (Q14)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

0

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Corsia 1

F3 = 0.00 kN 337.50 kN
eccentricità = 2.75 m 2.75 m

Corsia 2

F3 = 0.00 kN 0.00 kN
eccentricità = -0.25 m -0.25 m

Corsia 3

F3 = 0.00 kN 0.00 kN
eccentricità = 0.00 m 0.00 m

Parte rimanente

F3 = 0.00 kN 0.00 kN
eccentricità = -3.00 m -3.00 m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 = 0.00 kN 337.50 kN
M1 = 0.00 kN 928.13 kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 0
F2 = 0 0
F3 = 0 kN 338 kN
M1 = 0 kN 928 kN
M2 = 0 0
M3 = 0 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>26 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	26 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	26 di 130								

6.3.2 CARICHI VERTICALI DA TRAFFICO - DISTRIBUITI (Q2)

6.3.2.1 DISPOSIZIONE DI CARICO 1 (Q21)

<u>IMPALCATO-SX</u>	<u>IMPALCATO-DX</u>
Reazioni vincolari B	Reazioni vincolari A
25	25

Corsia 1

F3 =	337.5	kN	337.5	kN
eccentricità =	-2.75	m	-2.75	m

Corsia 2

F3 =	93.75	kN	93.75	kN
eccentricità =	0.25	m	0.25	m

Corsia 3

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	0.00	m	0.00	m

Parte rimanente

F3 =	78.125	kN	78.125	kN
eccentricità =	3.00	m	3.00	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	509.38	kN	509.38	kN
M1 =	-670.31	kN	-670.31	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	509	kN	509	kN
M1 =	-670	kN	-670	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>27 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	27 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	27 di 130								

6.3.2.2 DISPOSIZIONE DI CARICO 2 (Q22)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Corsia 1

F3 = 337.5 kN 337.5 kN
eccentricità = 2.75 m 2.75 m

Corsia 2

F3 = 93.75 kN 93.75 kN
eccentricità = -0.25 m -0.25 m

Corsia 3

F3 = 0 kN 0 kN
eccentricità = 0.00 m 0.00 m

Parte rimanente

F3 = 78.125 kN 78.125 kN
eccentricità = -3.00 m -3.00 m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 = 509.38 kN 509.38 kN
M1 = 670.31 kN 670.31 kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 0
F2 = 0 0
F3 = 509 kN 509 kN
M1 = 670 kN 670 kN
M2 = 0 0
M3 = 0 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>28 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	28 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	28 di 130								

6.3.2.3 DISPOSIZIONE DI CARICO 3 (Q23)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Corsia 1

F3 =	337.5	kN	337.5	kN
eccentricità =	-2.75	m	-2.75	m

Corsia 2

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	0.25	m	0.25	m

Corsia 3

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	0.00	m	0.00	m

Parte rimanente

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	3.00	m	3.00	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	337.50	kN	337.50	kN
M1 =	-928.13	kN	-928.13	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	338	kN	338	kN
M1 =	-928	kN	-928	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>29 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	29 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	29 di 130								

6.3.2.4 DISPOSIZIONE DI CARICO 4 (Q24)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Corsia 1

F3 =	337.5	kN	337.5	kN
eccentricità =	2.75	m	2.75	m

Corsia 2

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	-0.25	m	-0.25	m

Corsia 3

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	0.00	m	0.00	m

Parte rimanente

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	-3.00	m	-3.00	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	337.50	kN	337.50	kN
M1 =	928.13	kN	928.13	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	338	kN	338	kN
M1 =	928	kN	928	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>30 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	30 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	30 di 130								

6.3.2.5 DISPOSIZIONE DI CARICO 5 (Q25)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

0

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 =	0	kN	115.625	kN
eccentricità =	-5.175	m	-5.175	m

Marciapiede 2 (destra)

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	5.175	m	5.175	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	0.00	kN	115.63	kN
M1 =	0.00	kN	-598.36	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	0	kN	116	kN
M1 =	0	kN	-598	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>31 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	31 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	31 di 130								

6.3.2.6 DISPOSIZIONE DI CARICO 6 (Q26)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

0

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	-5.175	m	-5.175	m

Marciapiede 2 (destra)

F3 =	0	kN	115.625	kN
eccentricità =	5.175	m	5.175	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	0.00	kN	115.63	kN
M1 =	0.00	kN	598.36	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	0	kN	116	kN
M1 =	0	kN	598	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>32 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	32 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	32 di 130								

6.3.2.7 DISPOSIZIONE DI CARICO 7 (Q27)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

0

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 =	115.625	kN	0	kN
eccentricità =	-5.175	m	-5.175	m

Marciapiede 2 (destra)

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	5.175	m	5.175	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	115.63	kN	0.00	kN
M1 =	-598.36	kN	0.00	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	116	kN	0	kN
M1 =	-598	kN	0	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>33 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	33 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	33 di 130								

6.3.2.8 DISPOSIZIONE DI CARICO 8 (Q28)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

0

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	-5.175	m	-5.175	m

Marciapiede 2 (destra)

F3 =	115.625	kN	0	kN
eccentricità =	5.175	m	5.175	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	115.63	kN	0.00	kN
M1 =	598.36	kN	0.00	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	116	kN	0	kN
M1 =	598	kN	0	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>34 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	34 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	34 di 130								

6.3.3 CARICHI VERTICALI DA TRAFFICO - FOLLA (Q3)

6.3.3.1 DISPOSIZIONE DI CARICO 1 (Q31)

<u>IMPALCATO-SX</u>	<u>IMPALCATO-DX</u>
Reazioni vincolari B	Reazioni vincolari A
0	25

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 =	0	kN	115.625	kN
eccentricità =	-5.175	m	-5.175	m

Marciapiede 2 (destra)

F3 =	0	kN	0	kN
eccentricità =	5.175	m	5.175	m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 =	0.00	kN	115.63	kN
M1 =	0.00	kN	-598.36	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	0		0	
F3 =	0	kN	116	kN
M1 =	0	kN	-598	kN
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>35 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	35 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	35 di 130								

6.3.3.2 DISPOSIZIONE DI CARICO 2 (Q32)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

0

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

25

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 = 0 kN 0 kN
eccentricità = -5.175 m -5.175 m

Marciapiede 2 (destro)

F3 = 0 kN 115.625 kN
eccentricità = 5.175 m 5.175 m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 = 0.00 kN 115.63 kN
M1 = 0.00 kN 598.36 kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 0
F2 = 0 0
F3 = 0 kN 116 kN
M1 = 0 kN 598 kN
M2 = 0 0
M3 = 0 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>36 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	36 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	36 di 130								

6.3.3.3 DISPOSIZIONE DI CARICO 3 (Q33)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

0

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 = 115.625 kN 0 kN
eccentricità = -5.175 m -5.175 m

Marciapiede 2 (destra)

F3 = 0 kN 0 kN
eccentricità = 5.175 m 5.175 m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 = 115.63 kN 0.00 kN
M1 = -598.36 kN 0.00 kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 0
F2 = 0 0
F3 = 116 kN 0 kN
M1 = -598 kN 0 kN
M2 = 0 0
M3 = 0 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>37 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	37 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	37 di 130								

6.3.3.4 DISPOSIZIONE DI CARICO 4 (Q34)

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

25

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

0

Marciapiede 1 (sinistro)

F3 = 0 kN 0 kN
eccentricità = -5.175 m -5.175 m

Marciapiede 2 (destro)

F3 = 115.625 kN 0 kN
eccentricità = 5.175 m 5.175 m

Reazioni vincolari carichi variabili verticali

F3 = 115.63 kN 0.00 kN
M1 = 598.36 kN 0.00 kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 0
F2 = 0 0
F3 = 116 kN 0 kN
M1 = 598 kN 0 kN
M2 = 0 0
M3 = 0 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>38 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	38 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	38 di 130								

6.3.4 AZIONI DI FRENATURA E ACCELERAZIONE (Q4)

Le azioni di frenatura e accelerazione sono costituite da forze uniformemente distribuite agenti sulla corsia convenzionale 1.

La forza totale si determina con la relazione:

$$180 \text{ kN} \leq q = 0,6 \cdot (2 \cdot Q1k) + 0,10 \cdot q1k \cdot w \cdot L \leq 900 \text{ kN}$$

con L lunghezza della zona caricata. La forza è assunta uniformemente distribuita e include gli effetti di interazione.

Nei sottoparagrafi che seguono si riportano i risultati delle reazioni vincolari per le diverse disposizioni di carico considerate e descritte precedentemente nel §6.3.

6.3.4.1 DISPOSIZIONE DI CARICO 1-2-3-4 (Q41)

Frenatura e accelerazione

Q1k = 300.00 kN
q1k = 9.00 kN/m

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

L caricata = 0.00 m 25.00 m
Fh = 0.00 kN 427.50 kN

Forza totale di accelerazione e frenatura

F1 = 0.00 kN 427.50 kN
tipologia vincolo = UL F
h rispetto a intradosso imp. = 1.89 m 1.89 m
Interasse appoggi = 23.40 m 23.40 m

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 kN 428 kN
F2 = 0 0
F3 = 0 kN -35 kN
M1 = 0 0
M2 = 0 0
M3 = 0 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>39 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	39 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	39 di 130								

6.3.4.2 DISPOSIZIONE DI CARICO 5-6-7-8 (Q42)

Frenatura e accelerazione

Q1k = 300.00 kN
q1k = 9.00 kN/m

IMPALCATO-SX

Reazioni vincolari B

IMPALCATO-DX

Reazioni vincolari A

L caricata = 25.00 m
Fh = 427.50 kN

Forza totale di accelerazione e frenatura

F1 = 427.50 kN
tipologia vincolo = UL
h rispetto a intradosso imp. = 1.89 m
Interasse appoggi = 23.40 m

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0 kN
F2 = 0
F3 = 35 kN
M1 = 0
M2 = 0
M3 = 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>40 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	40 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	40 di 130								

6.3.5 FORZA CENTRIFUGA (Q5)

L'azione centrifuga è schematizzata come una forza agente in direzione orizzontale perpendicolarmente all'asse del ponte e verso l'esterno della curva, applicata al livello della pavimentazione. Il valore caratteristico della forza centrifuga si determina in accordo con la seguente espressione:

$$Q_f = 40 \cdot Q_v / R \leq 0,2 \cdot Q_v \quad (\text{per } R > 1500 \quad Q_f = 0)$$

dove Q_v valore caratteristico totale degli assi tandem dello Schema 1 agenti sul ponte

R raggio di curvatura in m

Dato il tracciato rettilineo, la forza centrifuga non viene riportata nei calcoli successivi.

   	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>41 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	41 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	41 di 130								

6.4 CARICHI VARIABILI (Q6)

6.4.1 AZIONI DEL VENTO (Q61)

L'azione del vento viene ricondotta ad un'azione statica equivalente costituita da pressioni e depressioni agenti normalmente alle superfici.

La pressione del vento è data dalla seguente espressione:

$$p = q_b \cdot C_e \cdot C_p \cdot C_d$$

- dove
- q_b pressione cinetica di riferimento
 - C_e coefficiente di esposizione
 - C_p coefficiente di forma
 - C_d coefficiente dinamico, posto generalmente pari a 1

Di seguito si riporta il dettaglio del calcolo di tali fattori per l'opera in oggetto.

6.4.1.1 PRESSIONE CINETICA DI RIFERIMENTO

La pressione cinetica di riferimento si determina mediante l'espressione:

$$q_b = \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot v_b^2 \text{ (in N/m}^2\text{)}$$

- dove
- v_b velocità di riferimento
 - ρ densità dell'aria, convenzionalmente posta pari a 1,25 kg/m³

Di seguito si determina la pressione di riferimento sulla base dei parametri caratteristici del sito e il tempo di ritorno dell'opera in oggetto:

Parametri dipendenti dal sito

Zona =	3.00	
$v_{b,0}$ =	27.00	m/s
a_0 =	500.00	m
k_a =	0.02	1/s

Altitudine del sito

a_s =	65.00	m s.l.m.
v_b =	27.00	m/s

Tempo di ritorno

TR =	100.00	anni
$\alpha_R(TR)$ =	1.04	
$v_b(TR)$ =	28.06	m/s

Pressione di riferimento

q_b =	492.09	N/m ²
---------	--------	------------------

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>42 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	42 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	42 di 130								

6.4.1.2 COEFFICIENTE DI ESPOSIZIONE

Il coefficiente di esposizione ce dipende dall'altezza z sul suolo del punto considerato, dalla topografia del terreno e dalla categoria di esposizione del sito e si determina mediante l'espressione:

$$ce(z) = kr \cdot ct \cdot \ln(z/z_0) [7 + ct \cdot \ln(z/z_0)] \quad \text{per } z \geq z_{min}$$

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

dove kr , z_0 , z_{min} sono parametri che dipendono dalla categoria di esposizione del sito;

ct è il coefficiente di topografia, posto generalmente pari a 1

Di seguito si determina il coefficiente di esposizione sulla base della classe d'esposizione e l'altezza z del punto considerato, posta pari alla massima quota del complesso impalcato, barriere, sagoma del veicolo. A tal proposito il §5.1.3.7 [1] impone di considerare il veicolo come una superficie piana continua convenzionalmente alta 3,00 m sul p.r..

Categoria di esposizione

Classe di rugosità =

D

Distanza dalla costa =

< 30 km

Categoria di esposizione =

II

kr =

0.19

z_0 =

0.05

m

z_{min} =

4.00

m

Quota di riferimento z

H pila fino a intradosso imp. =

8.50

m

H imp. fino a p.r. =

1.89

m

H b.a. su p.r. =

2.00

m

H min b.a. su p.r. =

1.95

m

H veicolo su p.r. =

3.00

m

z di riferimento =

13.39

m

Coefficiente di esposizione

ce =

2.54

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>43 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	43 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	43 di 130								

6.4.1.3 COEFFICIENTE DI FORMA DELL'IMPALCATO

Il coefficiente di forma dell'impalcato e l'area di riferimento per il calcolo della forza risultante si determinano in base ai criteri enunciati nel §8.3.1 [9].

A tal proposito si riconduce il coefficiente di forma c_p al coefficiente di forza $c_{fx,0}$. Il coefficiente di forza $c_{fx,0}$ si determina in base al rapporto tra larghezza b e altezza totale dell'impalcato d_{tot} .

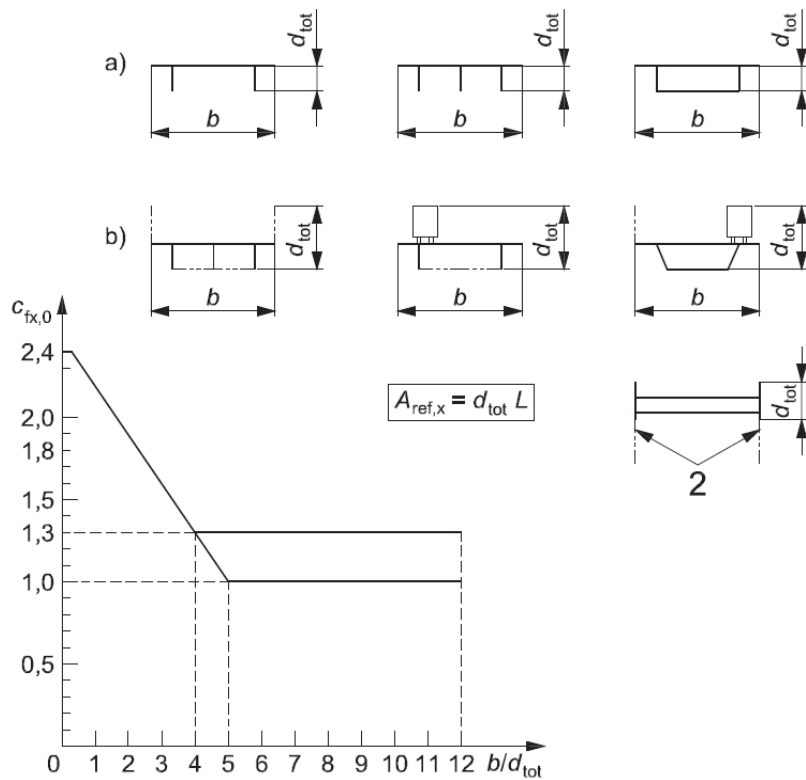
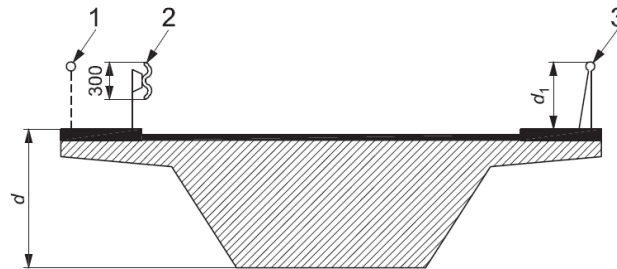


Figura 8 – Correlazione tra il rapporto b/d_{tot} e coefficiente di forma $c_{fx,0}$ (figura 8.3 EC1-4)

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>44 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	44 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	44 di 130								

Legenda

- 1 Parapetti aperti
 - 2 Barriere di sicurezza aperte
 - 3 Parapetti, barriere antirumore o barriere di sicurezza a parete piena
- Dimensioni in millimetri



Altezza d_{tot} da impiegarsi per il calcolo di $A_{ref,x}$

Sistema di ritenuta	su un lato	su entrambi i lati
Parapetto aperto o barriera di sicurezza aperta	$d + 0,3$ m	$d + 0,6$ m
Parapetto a parete piena o barriera di sicurezza a parete piena	$d + d_1$	$d + 2 d_1$
Parapetto aperto e barriera di sicurezza aperta	$d + 0,6$ m	$d + 1,2$ m

Figura 9 – Criteri per la determinazione dell'area di riferimento (figura 8.5 EC1-4)

L'area da considerare per il calcolo della risultante di forza si definisce come la somma di tutte le superfici proiettate dall'impalcato nel piano longitudinale, comprese le barriere e la sagoma dei veicoli.

Per il caso in esame si ha:

Coefficiente di forma dell'impalcato

Caratteristiche geometriche dell'impalcato

	IMPALCATO-SX		IMPALCATO-DX	
b =	12.20	m	12.20	m
H veicolo su p.r. =	3.00	m	3.00	m
H imp	1.89		1.89	
dtot =	4.89	m	4.89	m
b/dtot =	2.49		2.49	
cp =	1.70		1.70	

Coefficiente di forma

cp,max = 1.70

Area di riferimento

d ref	5.89	m	5.89	m
L impalcato	25.00	m	25.00	m
Aref	147.25	m ²	147.25	m ²

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>45 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	45 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	45 di 130								

6.4.1.4 AZIONE DEL VENTO SULL'IMPALCATO

Di seguito si procede al calcolo dell'azione del vento sull'impalcato in relazione ai parametri determinati nei paragrafi precedenti.

IMPALCATO-SX

IMPALCATO-DX

Pressione del vento

qb =	492.09	N/m2	492.09	N/m2
ce =	2.54		2.54	
cp =	1.70		1.70	
cd =	1.00		1.00	
qb = qb · ce · cp · cd =	2.13	kN/m2	2.13	kN/m2

Area di riferimento

Arif =	147.25	m2	147.25	m2
H rispetto a intrad. imp. =	1.925	m	1.925	m

Risultante totale forza del vento

Fvh =	313.29	kN	313.29	kN
Mvt =	603.09	kN	603.09	kN

Risultanti reazioni vincolari

F1 =	0		0	
F2 =	157	kN	157	kN
F3 =	0		0	
M1 =	-302	kNm	-302	kNm
M2 =	0		0	
M3 =	0		0	

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>46 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	46 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	46 di 130								

6.4.1.5 COEFFICIENTE DI FORMA DELLA PILA

Nel caso di pila con sezione circolare, il coefficiente di forma della pila e l'area di riferimento per il calcolo della risultante si determinano in base alle indicazioni del §7.9.2 [9].

A tal proposito si riconduce il coefficiente di forma cp al coefficiente di forza cf.

Il coefficiente di esposizione cf si determina mediante l'espressione:

$$c_f = c_{f,0} \cdot \psi_\lambda$$

dove $c_{f,0}$ è il coefficiente di forma in assenza di effetto di estremità;

ψ_λ è il fattore di effetto di estremità, posto cautelativamente pari a 1.

Il valore di $c_{f,0}$ si determina in funzione del numero di Reynolds e della rugosità equivalente mediante l'abaco riportato in Figura 9. Per il caso in questione, a favore di sicurezza, si pone $c_{f,0}$ pari a 1,2 indipendentemente dai valori del numero di Reynolds e della rugosità equivalente.

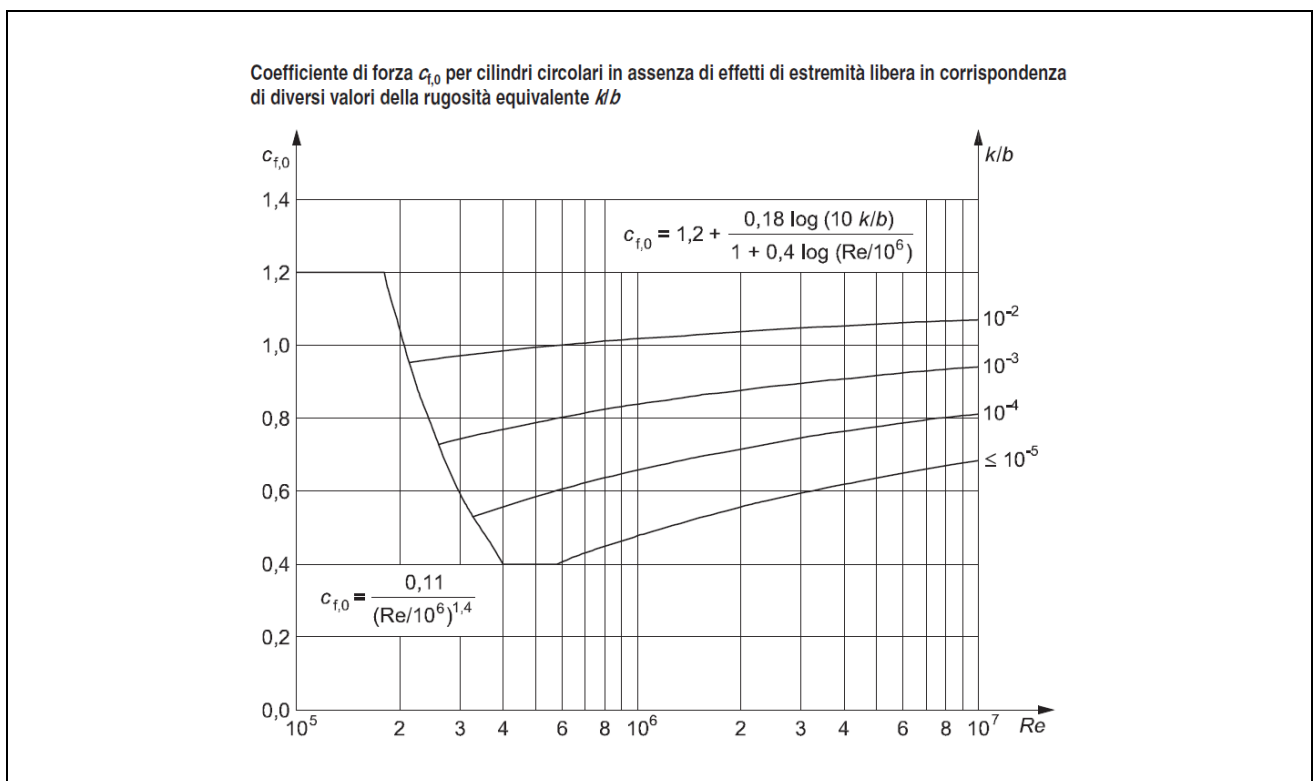


Figura 10 – Correlazione tra numero di Reynolds, la rugosità equivalente e coefficiente di forma $c_{f,0}$ (figura 7.28 EC1-4)

Nel caso di pila con sezione rettangolare, il coefficiente di forma della pila e l'area di riferimento per il calcolo della risultante si determinano in base alle indicazioni del §7.6 [9]. A tal proposito si riconduce il coefficiente di forma cp al coefficiente di forza cf,.

Il coefficiente di esposizione cf si determina mediante l'espressione:

$$c_f = c_{f,0} \cdot \psi_r \cdot \psi_\lambda$$

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>47 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	47 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	47 di 130								

dove $c_{f,0}$ è il coefficiente di forma in assenza di effetto di estremità;
 ψ_r è il fattore riduttivo per sezioni con spigoli arrotondati;
 ψ_λ è il fattore di effetto di estremità, posto cautelativamente pari a 1.

I valori di $c_{f,0}$ e ψ_r si determinano in funzione del rapporto tra le dimensioni in sezione dell'elemento investito, secondo gli abachi riportati nella Figura 10.

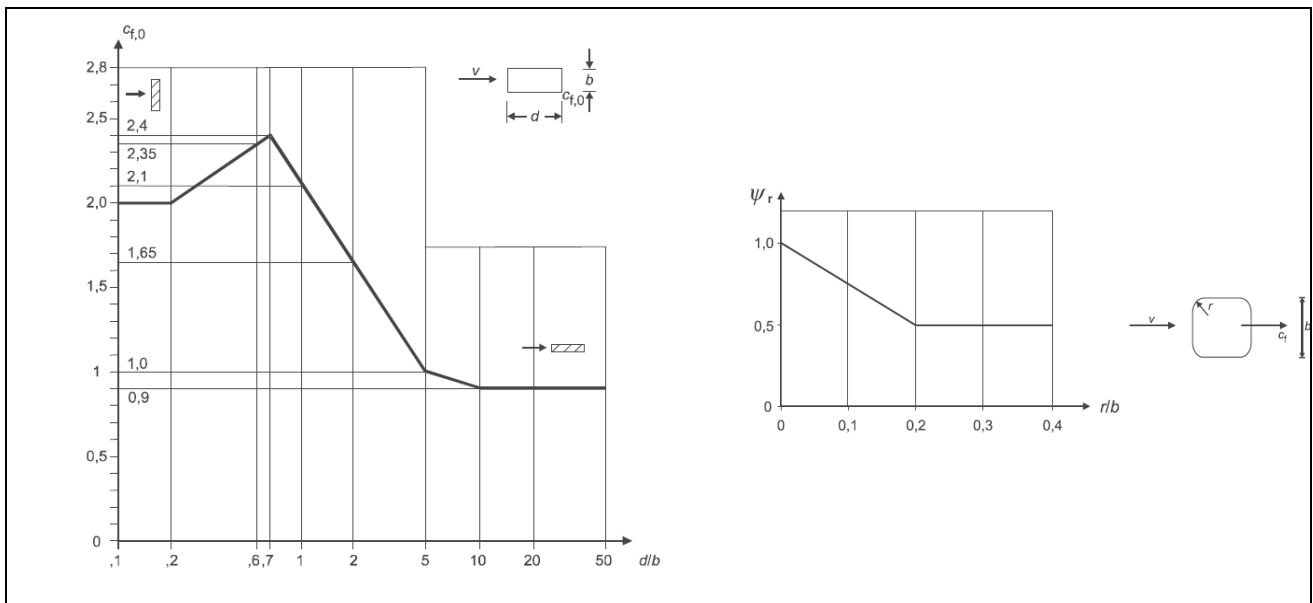


Figura 11 – Correlazione tra dimensioni in sezione dell'elemento e il coefficiente di forma $c_{f,0}$ (figura 7.23 EC1-4) e correlazione tra il raggio di arrotondamento dello spigolo e il fattore riduttivo ψ_r (figura 7.24 EC1-4)

L'area da considerare per il calcolo della risultante di forza si definisce come la superficie proiettata dalla pila nel piano longitudinale. Per il caso in esame si ha:

Caratteristiche geometriche della pila

Forma della pila =

Rettangolare smussata

Dimensione proiettata nel piano b =

2.00 m

d =

5.00 m

d/b =

2.50

$c_{f,0}$ =

1.54

r =

1.00 m

r/b =

0.50

ψ_r =

0.50

ψ_λ =

1.00

Coefficiente di forma

$c_p = c_f = c_{f,0} \cdot \psi_r \cdot \psi_\lambda =$

1.00

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>48 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	48 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	48 di 130								

6.4.1.6 AZIONE DEL VENTO SULLA PILA:

L'azione del vento così calcolata viene applicata come una forza uniformemente distribuita sugli elementi che compongono il fusto e il pulvino della pila.

Pressione del vento

$$\begin{aligned}
 q_b &= && 492.09 && \text{kN/m}^2 \\
 c_e &= && 2.54 && \\
 c_p &= && 1.00 && \\
 c_d &= && 1.00 &&
 \end{aligned}$$

$$q_b = q_b \cdot c_e \cdot c_p \cdot c_d = 1.25 \quad \text{kN/m}^2$$

Risultante totale forza del vento

$$\begin{aligned}
 b &= && 2.00 && \text{m} \\
 f_{vh} &= && 2.50 && \text{kN/m}
 \end{aligned}$$

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>49 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	49 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	49 di 130								

6.5 AZIONI INDIRETTE (Q6)

6.5.1 RESISTENZE PARASSITE NEI VINCOLI (Q61)

Per la valutazione delle coazioni generate dallo scorrimento dei vincoli, è stato considerato un coefficiente d'attrito f pari a 0,06, applicato alle azioni verticali agenti sugli apparecchi d'appoggio.

La forza agente sulle pile per impalcati a travate isostatiche, facendo riferimento all'apparecchio d'appoggio maggiormente caricato tra i due presenti sulla pila, si considera pari a:

$$F_a = f (0,2 \cdot V_G + V_Q)$$

dove V_G reazione verticale massima associata ai carichi permanenti

V_Q reazione verticale massima associata ai carichi mobili dinamizzati

Per l'opera in oggetto si ha dunque:

IMPALCATO-SX IMPALCATO-DX

Reazioni verticali massime

$$V_G = F_3 (G_1 + G_2) = \quad 3270.42 \quad \text{kN} \quad 3270.42 \quad \text{kN}$$

$$V_Q = F_3 (Q_{1\max}) = \quad 1825.00 \quad \text{kN} \quad 1825.00 \quad \text{kN}$$

Forza d'attrito risultante per il singolo impalcato

$$f = \quad 6\% \quad 6\%$$

$$F_1 = \quad 148.75 \quad \text{kN} \quad 148.75 \quad \text{kN}$$

Risultante azione parassita nei vincoli

$$F_{1\max} = \quad 148.75 \quad \text{kN}$$

Risultanti reazioni vincolari

$$F_1 = \quad 0 \quad \text{kN} \quad 149 \quad \text{kN}$$

$$F_2 = \quad 0 \quad 0$$

$$F_3 = \quad 0 \quad 0$$

$$M_1 = \quad 0 \quad 0$$

$$M_2 = \quad 0 \quad 0$$

$$M_3 = \quad 0 \quad 0$$

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>50 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	50 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	50 di 130								

6.6 AZIONI DA URTO (Q7)

Secondo le indicazioni del §3.6.3.4 del DM2008 (rif.[1]) in mancanza di specifiche analisi di rischio si assumono azioni statiche equivalenti, che per binari a distanza $d > 5m$ risultano pari a 2000kN e 750kN rispettivamente in direzione parallela e ortogonale alla direzione di marcia. Tali azioni sono applicate ad una distanza pari a 1.80m dal P.F..

Urto in dir. Longitudinale

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 750 kN
 F2 = 0
 F3 = 0
 M1 = 0
 M2 = 0
 M3 = 0

Urto in dir. Trasversale

Risultanti reazioni vincolari

F1 = 0
 F2 = 2000 kN
 F3 = 0
 M1 = 0
 M2 = 0
 M3 = 0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>51 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	51 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	51 di 130								

6.8 AZIONI SISMICHE (E)

L'azione sismica di progetto è rappresentata da spettri di risposta definiti in base alla pericolosità sismica di base del sito ove sorge l'opera in oggetto, la vita di riferimento e le caratteristiche del sottosuolo.

Di seguito si riportano i parametri di input utilizzati per la definizione degli spettri di progetto orizzontali e verticali e i grafici degli stessi. Gli spettri di progetto così definiti vengono utilizzati nel modello di calcolo per la definizione di casi di analisi di tipo "dinamica lineare con spettro di risposta".

I valori del fattore di struttura q , adottati per la definizione delle azioni sismiche e per il dimensionamento degli elementi secondo i criteri della gerarchia delle resistenze, sono stati definiti in base ai criteri di seguito esplicitati.

Il valore del fattore di struttura q assunto per il dimensionamento delle fondazioni è pari a 1,5, in accordo con quanto indicato nel §1.8.3.3 [3] per le fondazioni su pali.

Per le strutture in elevazione, in accordo con quanto indicato nel §7.9.2.1 [1] per pile verticali inflesse in c.a. e progettazione in CD"B", si assume un fattore di struttura q_0 paria 1,5.

Per elementi duttili in c.a. i valori di q_0 riportati in Tab. 7.9.I [1], valgono se la sollecitazione di compressione normalizzata v_k non eccede il valore 0,3. Per valori di v_k compresi tra 0,3 e 0,6 (v_k non può eccedere 0,6) q_0 si ottiene dalla relazione seguente:

$$q_0(v_k) = q_0 - (v_k / 0,3 - 1) \cdot (q_0 - 1)$$

Infine il fattore di struttura q da adottare nelle analisi si ottiene moltiplicando il q_0 così ottenuto per il coefficiente riduttivo K_R che dipende dalle caratteristiche di regolarità della struttura.

In generale il requisito di regolarità e quindi il valore di K_R si determinano a posteriori secondo il procedimento indicato nel §7.9.2.1 [1]. Per il caso in esame si ipotizza un K_R pari a 1.

$$q_0(v_k) = q_0 = 1,5$$

$$q = q_0(v_k) \cdot K_R = 1,5.$$

6.8.1 SPETTRO ELASTICO E DI PROGETTO

Spettri di progetto allo SLV

Coordinate geografiche del sito

Lat. = 41.1196

Long. = 14.4538

Strategia di progettazione

Vita nominale V_N = 75 anni

Coefficiente d'uso c_u = 1.5

Vita di riferimento V_R = 112.5 anni

Categoria di sottosuolo = C

Categoria topografica = T1

q_0 = 1.5

K_r = 1

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>52 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	52 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	52 di 130								

$v_k =$ 0.022 $v_k < 0,3$
 OK
 Fattore di struttura $q = q_0 * K_r$ 1.5
 Smorzamento $\xi =$ 5 %

Parametri per la definizione dello spettro orizzontale

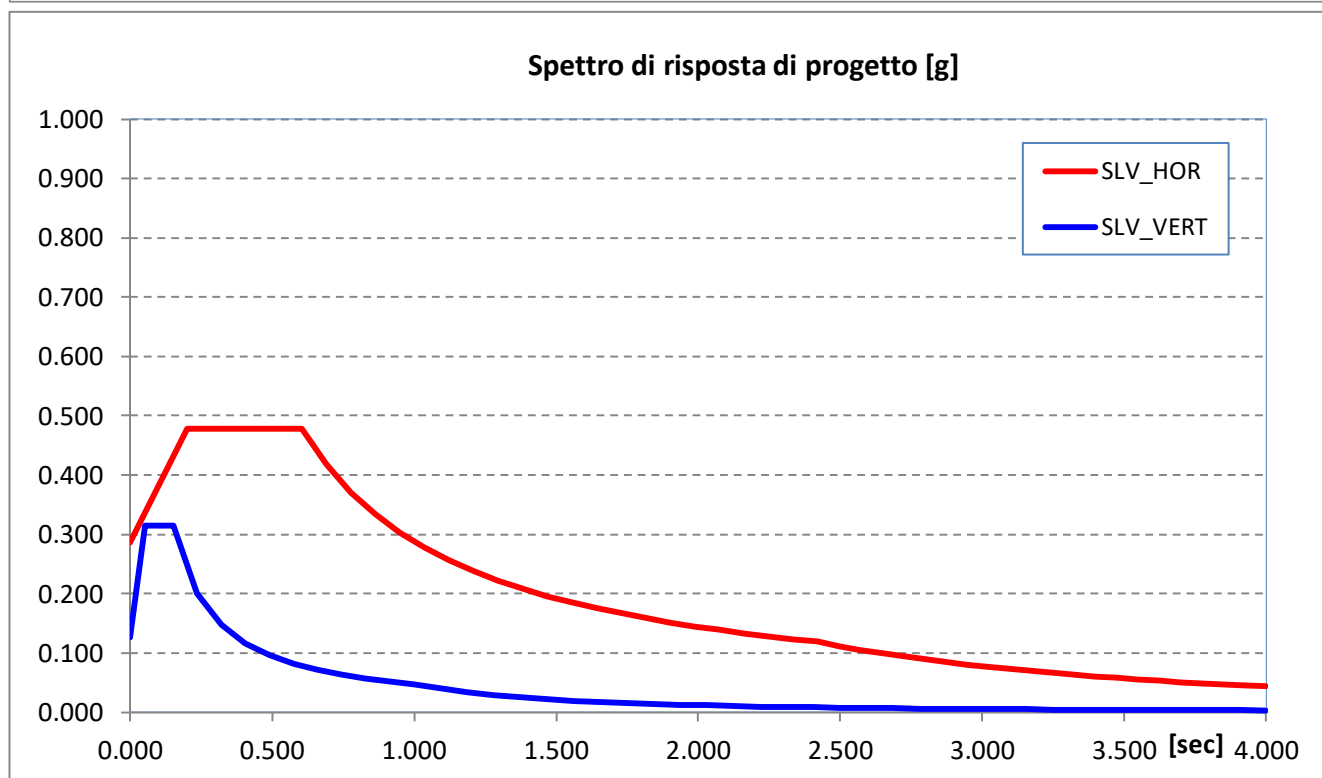
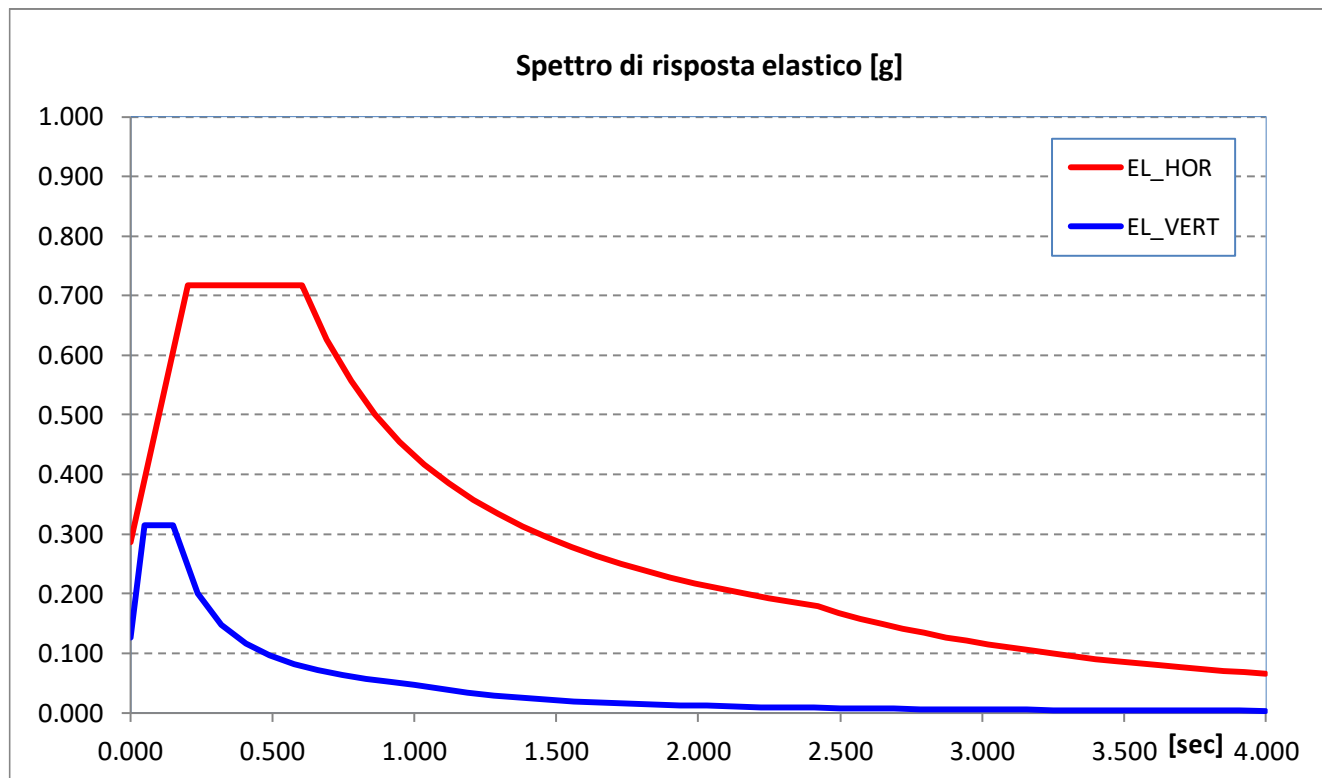
$ag =$ 0.205 g
 $Fo =$ 2.511
 $TC^* =$ 0.436 s
 $SS =$ 1.391
 $CC =$ 1.381
 $ST =$ 1.000
 $S =$ 1.391
 $q =$ 1.500
 $h =$ 0.667
 $TB =$ 0.201 s
 $TC =$ 0.602 s
 $TD =$ 2.421 s

Parametri per la definizione dello spettro verticale

$ag_v =$ 0.125 g
 $F_v =$ 1.536
 $SS =$ 1.000
 $CC =$ 1.381
 $ST =$ 1.000
 $S =$ 1.000
 $q =$ 1.000
 $h =$ 1.000
 $TB =$ 0.050 s
 $TC =$ 0.150 s
 $TD =$ 1.000 s

Pile: Relazione di calcolo

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	53 di 130



  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>54 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	54 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	54 di 130								

7 COMBINAZIONI DI CARICO

Di seguito vengono riportate le tabelle che riepilogano le condizioni di carico elementari (C.C.E.) considerate.

	Caso di Carico Elementare (C.C.E.)	Nome C.C.E. in mod. E.F.	Descrizione
G - Permanenti	G1	G1	Pesi propri
	G2	G2	Permanenti non strutturali
Q1 - Variabili da traffico – Tandem	Q11	Q11-TAN	Tandem Disposizione 1
	Q12	Q12-TAN	Tandem Disposizione 2
	Q13	Q13-TAN	Tandem Disposizione 3
	Q14	Q14-TAN	Tandem Disposizione 4
Q2 - Variabili da traffico – Distribuito	Q21	Q21-DIS	Distribuito Disposizione 1
	Q22	Q22-DIS	Distribuito Disposizione 2
	Q23	Q23-DIS	Distribuito Disposizione 3
	Q24	Q24-DIS	Distribuito Disposizione 4
	Q25	Q25-DIS	Distribuito Disposizione 5
	Q26	Q26-DIS	Distribuito Disposizione 6
	Q27	Q27-DIS	Distribuito Disposizione 7
	Q28	Q28-DIS	Distribuito Disposizione 8
Q3 - Variabili da traffico – Schema 5 Folla	Q31	Q31-FOL	Distribuito Disposizione 1
	Q32	Q32-FOL	Distribuito Disposizione 2
	Q33	Q33-FOL	Distribuito Disposizione 3
	Q34	Q34-FOL	Distribuito Disposizione 4
Q4 - Frenatura e accelerazione	Q41	Q41-FRE	Disposizioni 1,2,3,4
	Q42	Q42-FRE	Disposizioni 5,6,7,8
Q5 - Centrifuga	Q51	Q51-CEN	Disposizioni 1,2,3,4
	Q52	Q52-CEN	Disposizioni 5,6,7,8
Q6 - Variabili	Q61	Q61-WIN-Y(+)	Vento
Q7 - Azioni indirette	Q71	Q71-IND	Attrito su vincoli
A1 – Azioni eccezionali	A11	A1-X	Urto long.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>55 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	55 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	55 di 130								

	Caso di Carico Elementare (C.C.E.)	Nome C.C.E. in mod. E.F.	Descrizione
	A12	A2-Y	Urto trasv.
E - Azioni sismiche Progetto SLV (q=1.5)	E1-SLV	E1-SIS-X(+)	Sisma x
	E2-SLV	E2-SIS-Y(+)	Sisma y
	E3-SLV	E3-SIS-Z(+)	Sisma z
E - Azioni sismiche Progetto SLD (q=1)	E1-SLD	E1-SLD-X(+)	Sisma x
	E2-SLD	E2-SLD-Y(+)	Sisma y
	E3-SLD	E3-SLD-Z(+)	Sisma z
E - Azioni sismiche Elastico SLV (q=1)	E1-SEL	E1-SEL-X(+)	Sisma x
	E2-SEL	E2-SEL-Y(+)	Sisma y
	E3-SEL = E3-SLV	E3-SEL-Z(+)=E3-SLV-Z(+)	Sisma z

Le combinazioni di carico (C.C.C.) definite e considerate nei calcoli successivi sono riportate nel documento "Allegato A". Esse sono state definite sulla base dei criteri enunciati nel §5.1.3.12 del DM2008 (rif.[1]), di cui si riportano di seguito alcuni stralci.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>56 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	56 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	56 di 130								

<i>Carichi sulla carreggiata</i>						<i>Carichi su marciapiedi e piste ciclabili</i>
Carichi verticali				Carichi orizzontali		Carichi verticali
Gruppo di azioni	Modello principale (Schemi di carico 1, 2, 3, 4, 6)	Veicoli speciali	Folla (Schema di carico 5)	Frenatura q_3	Forza centrifuga q_4	Carico uniformemente distribuito
1	Valore caratteristico					Schema di carico 5 con valore di combinazione $2,5 \text{ kN/m}^2$
2 a	Valore frequente			Valore caratteristico		
2 b	Valore frequente				Valore caratteristico	
3 ^(*)						Schema di carico 5 con valore caratteristico $5,0 \text{ kN/m}^2$
4 ^(**)			Schema di carico 5 con valore caratteristico $5,0 \text{ kN/m}^2$			Schema di carico 5 con valore caratteristico $5,0 \text{ kN/m}^2$
5 ^(***)	Da definirsi per il singolo progetto	Valore caratteristico o nominale				
^(*) Ponti di 3ª categoria ^(**) Da considerare solo se richiesto dal particolare progetto (ad es. ponti in zona urbana) ^(***) Da considerare solo se si considerano veicoli speciali						

Tabella 1 – Definizione del valore caratteristico del carico da traffico (Tab.5.1.IV rif[1])

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">57 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	57 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	57 di 130								

		Coefficiente	EQU ⁽¹⁾	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli	γ_{G1}	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,10	1,35	1,00
Carichi permanenti non strutturali ⁽²⁾	favorevoli	γ_{G2}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Carichi variabili da traffico	favorevoli	γ_Q	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,35	1,35	1,15
Carichi variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Distorsioni e presollecitazioni di progetto	favorevoli	$\gamma_{\epsilon 1}$	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,00 ⁽³⁾	1,00 ⁽⁴⁾	1,00
Ritiro e viscosità, Variazioni termiche, Cedimenti vincolari	favorevoli	$\gamma_{\epsilon 2}, \gamma_{\epsilon 3}, \gamma_{\epsilon 4}$	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,20	1,20	1,00

⁽¹⁾ Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.
⁽²⁾ Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.
⁽³⁾ 1,30 per instabilità in strutture con precompressione esterna
⁽⁴⁾ 1,20 per effetti locali

Tabella 2 – Coefficienti parziali di sicurezza per le combinazioni agli SLU

Azioni	Gruppo di azioni (Tabella 5.1.IV)	Coefficiente ψ_0 di combinazione	Coefficiente ψ_1 (valori frequenti)	Coefficiente ψ_2 (valori quasi permanenti)
Azioni da traffico (Tabella 5.1.IV)	Schema 1 (Carichi tandem)	0,75	0,75	0,0
	Schemi 1, 5 e 6 (Carichi distribuiti)	0,40	0,40	0,0
	Schemi 3 e 4 (carichi concentrati)	0,40	0,40	0,0
	Schema 2	0,0	0,75	0,0
	2	0,0	0,0	0,0
	3	0,0	0,0	0,0
	4 (folla)	----	0,75	0,0
	5	0,0	0,0	0,0
Vento q_5	Vento a ponte scarico SLU e SLE	0,6	0,2	0,0
	Esecuzione	0,8	----	0,0
	Vento a ponte carico	0,6		
Neve q_5	SLU e SLE	0,0	0,0	0,0
	esecuzione	0,8	0,6	0,5
Temperatura	T_k	0,6	0,6	0,5

Tabella 3 – Coefficienti di combinazione ψ delle azioni

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>58 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	58 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	58 di 130								

8 MODELLO DI CALCOLO

8.1 DESCRIZIONE DEL MODELLO DI CALCOLO

Il calcolo delle sollecitazioni sui vari elementi della struttura e degli scarichi in fondazione viene eseguito mediante l'ausilio del programma di calcolo agli elementi finiti SAP2000 (CSI, versione v15.1.0).

Il modello agli elementi finiti è costituito da elementi di tipo frame che modellano il plinto di base, il fusto e il pulvino, collocati in corrispondenza dell'asse baricentrico di ciascun elemento. Le caratteristiche geometriche e meccaniche assegnate a ciascun elemento sono state definite sulla base delle reali dimensioni e dei materiali che compongono l'elemento stesso.

Sono stati inoltre modellati i nodi in corrispondenza degli apparecchi d'appoggio dei due impalcati (il centro geometrico della posizione in pianta degli apparecchi d'appoggio di ciascun impalcato, posizionati alla quota di intradosso dell'impalcato stesso) ed in corrispondenza della quota baricentrica degli impalcati.

I nodi relativi a ciascun impalcato sono collegati tra loro e al nodo sommitale del frame che modella il pulvino mediante due distinti constraints di tipo body, uno per ciascun impalcato.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>59 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	59 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	59 di 130								

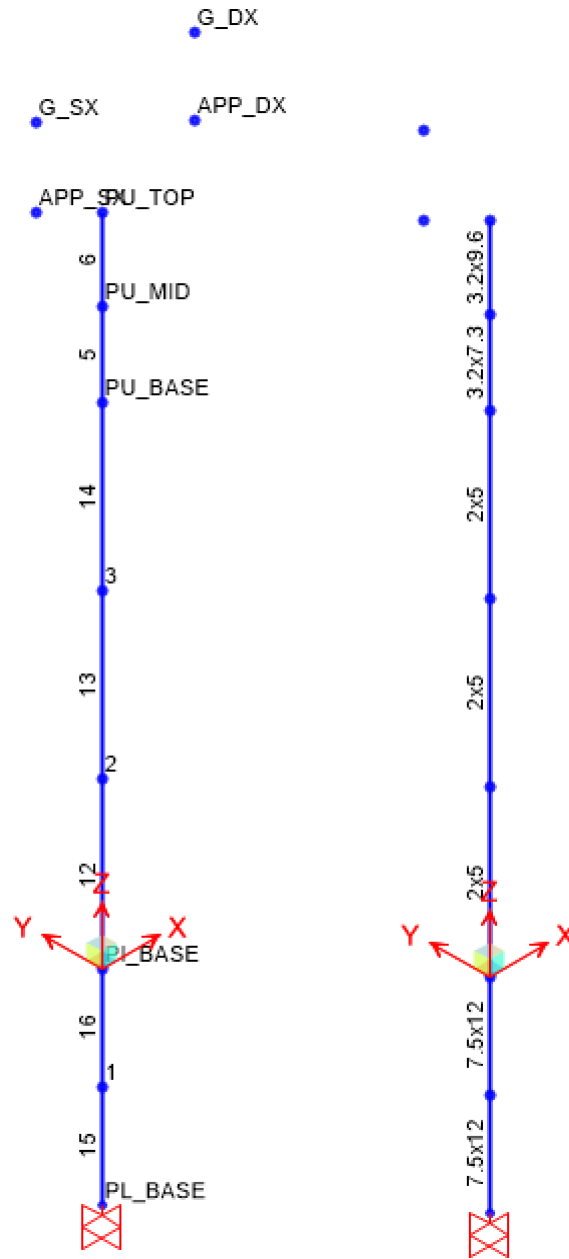


Figura 12 – Vista del modello 3D agli E.F. – Denominazione nodi e frames – Assegnazione delle sezioni

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>60 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	60 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	60 di 130								

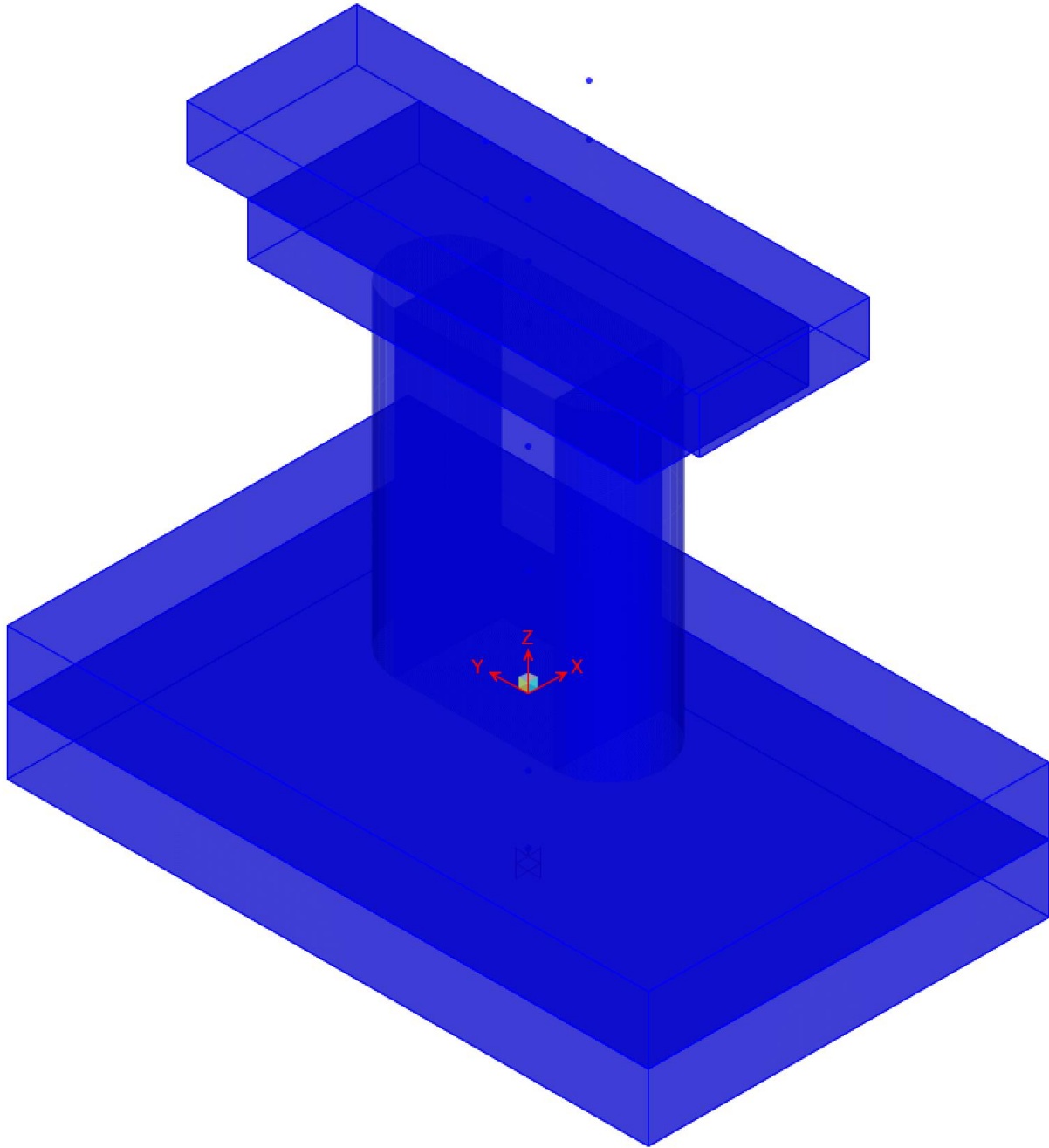


Figura 13 – Vista del modello 3D agli E.F. – Vista estrusa

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>61 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	61 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	61 di 130								

8.2 CARICHI ELEMENTARI

8.2.1 RIEPILOGO DEGLI SCARICHI DALL'IMPALCATO

A seguire si riportano gli scarichi elementari trasmessi dall'impalcato, riferiti al baricentro del piano degli appoggi e distinti tra impalcato SX e DX, rispettivamente precedente e successivo relativamente alla pila in esame.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">62 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	62 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	62 di 130								

8.2.1.1 SCARICHI IMPALCATO SINISTRO RISPETTO A BARICENTRO APPOGGI:

IMP-L25-5 CASS CAP							
SCARICHI IMPALCATO SX RISPETTO A BARICENTRO APPOGGI							
C.C.E.	Descrizione	F1	F2	F3	M1	M2	M3
		kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
G - Permanenti							
G1	Pesi propri	0	0	2585	0	0	0
G2	Permanenti non strutturali	0	0	685	0	0	0
Q1 - Variabili da traffico - Schema 1 - Tandem							
Q11-Q15	Tandem Disposizione 1	0	0	0	0	0	0
Q12-Q16	Tandem Disposizione 2	0	0	0	0	0	0
Q13-Q17	Tandem Disposizione 3	0	0	0	0	0	0
Q14-Q18	Tandem Disposizione 4	0	0	0	0	0	0
Q2 - Variabili da traffico - Schema 1 - Distribuito							
Q21	Distribuito Disposizione 1	0	0	0	0	0	0
Q22	Distribuito Disposizione 2	0	0	0	0	0	0
Q23	Distribuito Disposizione 3	0	0	0	0	0	0
Q24	Distribuito Disposizione 4	0	0	0	0	0	0
Q25	Distribuito Disposizione 5	0	0	509	-670	0	0
Q26	Distribuito Disposizione 6	0	0	509	670	0	0
Q27	Distribuito Disposizione 7	0	0	338	-928	0	0
Q28	Distribuito Disposizione 8	0	0	338	928	0	0
Q3 - Variabili da traffico - Schema 5 Folla							
Q31	Distribuito Disposizione 1	0	0	0	0	0	0
Q32	Distribuito Disposizione 2	0	0	0	0	0	0
Q33	Distribuito Disposizione 3	0	0	116	-598	0	0
Q34	Distribuito Disposizione 4	0	0	116	598	0	0
Q4 - Frenatura e accelerazione							
Q41	Disposizioni 1,2,3,4	0	0	0	0	0	0
Q42	Disposizioni 5,6,7,8	0	0	35	0	0	0
Q5 - Centrifuga							
Q51	Disposizione 1 (massimizza N)	0	0	0	0	0	0
Q52	Disposizione 2 (massimizza M2)	0	0	0	0	0	0
Q6 - Variabili							
Q61	Vento	0	157	0	-302	0	0
Q7 - Azioni indirette							
Q71	Attrito su vincoli	0	0	0	0	0	0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">63 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	63 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	63 di 130								

8.2.1.2 SCARICHI IMPALCATO DESTRO RISPETTO A BARICENTRO APPOGGI:

IMP-L25-5 CASS CAP							
SCARICHI IMPALCATO SX RISPETTO A BARICENTRO APPOGGI							
C.C.E.	Descrizione	F1	F2	F3	M1	M2	M3
		kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
G - Permanenti							
G1	Pesi propri	0	0	2585	0	0	0
G2	Permanenti non strutturali	0	0	685	0	0	0
Q1 - Variabili da traffico - Schema 1 - Tandem							
Q11	Tandem Disposizione 1	0	0	1000	-1550	0	0
Q12	Tandem Disposizione 2	0	0	1000	1550	0	0
Q13	Tandem Disposizione 3	0	0	600	-1650	0	0
Q14	Tandem Disposizione 4	0	0	600	1650	0	0
Q2 - Variabili da traffico - Schema 1 - Distribuito							
Q21	Distribuito Disposizione 1	0	0	509	-670	0	0
Q22	Distribuito Disposizione 2	0	0	509	670	0	0
Q23	Distribuito Disposizione 3	0	0	338	-928	0	0
Q24	Distribuito Disposizione 4	0	0	338	928	0	0
Q25	Distribuito Disposizione 5	0	0	509	-670	0	0
Q26	Distribuito Disposizione 6	0	0	509	670	0	0
Q27	Distribuito Disposizione 7	0	0	338	-928	0	0
Q28	Distribuito Disposizione 8	0	0	338	928	0	0
Q3 - Variabili da traffico - Schema 5 Folla							
Q31	Distribuito Disposizione 1	0	0	116	-598	0	0
Q32	Distribuito Disposizione 2	0	0	116	598	0	0
Q33	Distribuito Disposizione 3	0	0	0	0	0	0
Q34	Distribuito Disposizione 4	0	0	0	0	0	0
Q4 - Frenatura e accelerazione							
Q41	Disposizioni 1,2,3,4	428	0	-35	0	0	0
Q42	Disposizioni 5,6,7,8	428	0	-35	0	0	0
Q5 - Centrifuga							
Q51	Disposizione 1 (massimizza N)	0	0	0	0	0	0
Q52	Disposizione 2 (massimizza M2)	0	0	0	0	0	0
Q6 - Variabili							
Q61	Vento	0	157	0	-302	0	0
Q7 - Azioni indirette							
Q71	Attrito su vincoli	149	0	0	0	0	0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>64 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	64 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	64 di 130								

8.2.1 PERMANENTI STRUTTURALI

I carichi derivanti dal peso proprio degli elementi costituenti la pila sono calcolati automaticamente dal programma di calcolo sulla base delle caratteristiche geometriche di ciascun elemento e considerando un peso unitario del calcestruzzo pari a 25,00 kN/m³.

8.2.1 PERMANENTI NON STRUTTURALI

I carichi permanenti relativi al peso del terreno di ricoprimento del plinto e al riempimento della pila, calcolati precedentemente nel §6.2, vengono applicati come una forza concentrata in corrispondenza del nodo di base dell'elemento che modella il fusto della pila.

8.2.1 VENTO SULLA PILA

L'azione del vento sulla pila calcolata precedentemente nel §6.4.1.6 viene applicata nel modello come un carico uniformemente distribuito lungo gli elementi frame costituenti la pila.

8.2.2 MASSE SISMICHE E SPETTRI DI RISPOSTA

Secondo le indicazioni del §7.9.4.1 delle NTC2008 [1], nel caso di ponte a travate semplicemente appoggiate, i requisiti necessari per applicare l'analisi statica lineare possono ritenersi soddisfatti nel seguente caso:

- per entrambe le direzioni longitudinale e trasversale, purché la massa efficace di ciascuna pila non sia superiore ad 1/5 della massa di impalcato da essa portata (per pile a sezione costante, la massa efficace può essere assunta pari alla massa della metà superiore della pila).

Nel presente caso tale requisito non risulta soddisfatto.

Per la determinazione delle sollecitazioni sui diversi elementi costituenti la pila si procede dunque con un'analisi dinamica lineare con spettro di risposta su modello agli elementi finiti

Le masse sismiche della pila e del pulvino sono calcolate automaticamente dal programma sulla base delle caratteristiche geometriche e della massa unitaria dei materiali costituenti i vari elementi.

Le masse sismiche relative agli impalcati e i carichi variabili sono inserite manualmente nel modello. Il punto di applicazione delle stesse è definito in base ai gradi di vincolo offerti dagli apparecchi d'appoggio per ciascun impalcato. Nel caso in esame si ha che:

- in direzione X la massa sismica è rappresentata dalle masse afferenti all'impalcato vincolato alla pila mediante gli apparecchi d'appoggio fissi e si considera agente alla quota degli apparecchi d'appoggio;
- in direzione Y la massa sismica è rappresentata della metà della massa afferente a ciascun impalcato e si considerano agenti alla quota baricentrica degli impalcati stessi;
- in direzione Z la massa sismica è rappresentata della metà della massa di ciascun impalcato ciascuna delle quali agisce nel centro geometrico degli apparecchi d'appoggio degli impalcati stessi.

   	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>65 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	65 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	65 di 130								

IMPALCATO-SX

IMPALCATO-DX

Masse sismiche afferenti agli impalcati

Massa impalcato =	6540.83	kN	6540.83	kN
Massa traffico =	2450.00	kN	2450.00	kN
Moltiplicatore masse traffico =	0.00		0.00	
tipologia vincolo =	UL		F	
Massa imp. longitudinale =	0	kN	6541	kN
Massa imp. trasversale =	3270	kN	3270	kN
Massa imp. totale longitudinale =	6540.83	kN		
Massa imp. totale trasversale =	6540.83	kN		

Masse sismiche afferenti alla pila

Massa pulvino =	1533.80	kN
Massa fusto =	1368.00	kN
Massa efficace pila (M*) =	2217.80	kN

Requisito analisi statica lineare

Massa efficace pila (M*) =	2217.80	kN
1/5 M impalcato (min[trasv;long]) =	1308.17	kN

M* > 1/5 Mimp. Il requisito per l'analisi statica lineare non è soddisfatto.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>66 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	66 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	66 di 130								

A seguire si calcolano le azioni sismiche SLV impiegando il metodo semplificato dell'oscillatore semplice, a titolo di confronto con i corrispondenti risultati della analisi modale con spettro di risposta riportati a seguire.

Massa totale

M tot longitudinale =	8759	kN
M tot trasversale =	8759	kN
M tot verticale =	8759	kN

Periodi propri

Rigidezza fessurata (S/N) =	N
-----------------------------	---

Altezza oscillatore equivalente

H long =	8.50	m
H trasv =	9.45	m

Rigidezza longitudinale

Rigidezza longitudinale =	458522	kN/m
Rigidezza trasversale =	1958506	kN/m

Periodi propri di vibrazione

T long =	0.277	s
T trasv =	0.134	s

Accelerazioni spettrali

Sd(T long) =	0.478	g
Sd(T trasv) =	0.414	g
Sd(T vert) =	0.315	g

Forze sismiche

F sism long =	4185	kN
F sism trasv =	3624	kN
F sism vert =	2760	kN

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>67 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	67 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	67 di 130								

Il §7.9.3 [1] raccomanda di assumere un'eccentricità accidentale nel posizionamento delle masse sismiche riferite all'impalcato, pari a 0,03 volte la dimensione dell'impalcato stesso misurata perpendicolarmente alla direzione dell'azione sismica.

Per la pila in oggetto si avrebbe:

	<u>IMPALCATO-SX</u>		<u>IMPALCATO-DX</u>	
b =	12.2	m	12.2	m
L =	25	m	25	m
Sisma long (X): $e_y = 0,03 \cdot b =$	0.366	m	0.366	m
Sisma trasv (Y): $e_x = 0,03 \cdot L =$	0.75	m	0.75	m

Le eccentricità così definite producono sulla pila effetti torsionali che ai fini delle valutazioni successive sono considerate trascurabili e vengono pertanto trascurate.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>68 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	68 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	68 di 130								

8.3 RISULTATI DEL MODELLO DI CALCOLO

8.3.1 ANALISI MODALE

Di seguito vengono riportati sinteticamente i risultati dell'analisi modale in termini di periodi propri e percentuali di massa partecipante.

Mode	Period	UX	UY	UZ	SumUX	SumUY	SumUZ
	Sec	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless	Unitless
1	0.261	61%	0%	0%	61%	0%	0%
2	0.129	0%	62%	0%	61%	62%	0%
3	0.035	0%	0%	0%	61%	62%	0%
4	0.028	0%	0%	64%	61%	62%	64%
5	0.022	5%	0%	3%	66%	62%	67%
6	0.012	0%	8%	0%	66%	69%	67%
7	0.008	6%	0%	0%	72%	69%	67%
8	0.006	0%	17%	0%	72%	87%	67%
9	0.005	24%	0%	0%	96%	87%	67%
10	0.005	0%	12%	0%	96%	98%	67%
11	0.004	3%	0%	0%	98%	98%	67%
12	0.004	0%	0%	9%	98%	98%	76%
13	0.003	0%	0%	0%	98%	99%	76%
14	0.003	0%	0%	0%	98%	99%	76%
15	0.003	0%	0%	22%	98%	99%	98%
16	0.002	0%	0%	1%	98%	99%	99%
17	0.002	2%	0%	0%	100%	99%	99%
18	0.002	0%	1%	0%	100%	100%	99%
19	0.002	0%	0%	0%	100%	100%	99%
20	0.002	0%	0%	0%	100%	100%	99%
21	0.002	0%	0%	0%	100%	100%	99%
22	0.001	0%	0%	1%	100%	100%	100%
23	0.001	0%	0%	0%	100%	100%	100%
24	0.001	0%	0%	0%	100%	100%	100%

La massa partecipante è pari al 100%.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>69 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	69 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	69 di 130								

8.3.2 SOLLECITAZIONI SUGLI ELEMENTI

Di seguito si riportano le tabelle delle massime sollecitazioni ottenute dalle analisi per le sezioni del fusto della pila. Delle sollecitazioni ottenute dal calcolo diretto, quelle relative alle azioni sismiche devono essere ulteriormente elaborate per tener conto delle indicazioni del §7.9 [1] e dei principi della gerarchia delle resistenze.

8.3.2.1 SOLLECITAZIONI FLETTENTI IN ZONA CRITICA

Secondo le indicazioni del §7.9.4 [1] nelle zone critiche, gli effetti delle non linearità geometriche possono essere tenute in conto mediante l'espressione semplificata:

$$\Delta M = d_{Ed} \cdot N_{Ed}$$

con d_{Ed} valutato secondo il §7.3.3.3 ossia pari a $\mu_d \times d_{Ee}$ dove:

d_{Ee} è lo spostamento derivante dall'analisi lineare

$$\mu_d = q \quad \text{per } T_1 \geq T_c$$

$$\mu_d = 1 + (q - 1) \times T_c / T_1 \quad \text{per } T_1 < T_c \quad \text{in ogni caso } \mu_d \leq 5 \text{ q} - 4$$

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>70 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	70 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	70 di 130								

Per il caso in esame si ha:

Fattore moltiplicativo per lo spostamento inelastico sismico (per $q \neq 1$):

Direzione longitudinale

$$q = 1.5$$

$$T_1 = 0.261 \text{ s}$$

$$T_C = 0.602 \text{ s}$$

$$\mu_{dL} = 2.15$$

Direzione trasversale

$$q = 1.5$$

$$T_1 = 0.129 \text{ s}$$

$$T_C = 0.602 \text{ s}$$

$$\mu_{dT} = 3.33$$

8.3.2.2 SOLLECITAZIONI FLETTENTI FUORI DALLA ZONA CRITICA

Il §7.9.5.1 [1] definisce il fattore di “sovrarresistenza” γ_{Rd} che viene calcolato mediante l’espressione:

$$\gamma_{Rd} = 0,7 + 0,2 q \geq 1$$

nella quale q è il fattore di struttura utilizzato nei calcoli. Nel caso in cui la compressione normalizzata $v_k = N_{Ed}/(A_c \cdot f_{ck})$ (rif. §7.9.2.1 delle NTC2008 [1] , ecceda il valore 0,1 tale fattore deve essere moltiplicato per $f = 1 + 2 \cdot (v_k - 0,1)^2$.

Nel caso in esame tale fattore assume il valore:

Calcolo del fattore di sovrarresistenza

q	1.5	
N_{Ed}	9256	kN
A_c	9.16	m ²
f_{ck}	33.2	MPa
v_k	0.01	
f	1	
γ_{Rd}	1	

Definite “zone di cerniera plastica” o “zone critiche” le zone dove si progetta di concentrare le plasticizzazioni che conferiranno la duttilità richiesta alla struttura in evento di sisma, nel caso delle pile tali zone si identificano come la zona compresa tra la sezione di incastro alla base e la sezione posta ad una distanza L_h dall’incastro, dove L_h assume il massimo tra i seguenti valori (rif §7.9.6.2 [1]):

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>71 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	71 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	71 di 130								

- la profondità della sezione in direzione ortogonale all'asse di rotazione delle cerniere;
- la distanza tra la sezione di momento massimo e la sezione in cui il momento si riduce del 20%.

Nelle sezioni comprese nella zona critica deve risultare:

$$M_{Ed} \leq M_{Rd}$$

Nelle sezioni al di fuori della zona critica tenendo conto del criterio della gerarchia delle resistenze deve risultare:

$$M_{gr} \leq M_{Rd}$$

I valori di M_{gr} lungo lo sviluppo dell'elemento si ottengono ponendo nella sezione critica un momento agente pari a $\gamma_{Rd} \cdot M_{Rd}$ ed assumendo un andamento triangolare delle sollecitazioni flettenti M_{gr} , tipico di una pila incastrata alla base e libera in sommità.

Data la ridotta altezza del fusto ($h = 6,80$ m) si assume che essa costituisca per intero zona critica, pertanto si assume lungo tutto lo sviluppo in elevazione del fusto un momento flettente di progetto pari a M_{Ed} .

$$L_h \text{ zona critica} = \mathbf{6,00} \text{ m}$$

8.3.2.3 SOLLECITAZIONI DI TAGLIO

Le sollecitazioni di taglio si ottengono con il criterio della gerarchia delle resistenze, il quale conduce ad adottare come sollecitazione di calcolo:

$$V_{gr} = V_{Ed} \cdot \gamma_{Rd} \cdot M_{Rd} / M_{Ed} \leq q \cdot V_{Ed}$$

I valori di resistenza a taglio degli elementi in c.a. devono inoltre essere divisi per un coefficiente di sicurezza aggiuntivo nei confronti della rottura fragile γ_{Bd} valutato mediante la seguente espressione:

$$1 \leq \gamma_{Bd} = 1,25 + 1 - q \cdot V_{Ed} / V_{gr} \leq 1,25$$

La valutazione delle sollecitazioni di taglio da GR viene condotta nei paragrafi successivi relativi alle verifiche a taglio, a fronte dei valori resistenti ottenuti dalle successive verifiche a pressoflessione.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">72 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	72 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	72 di 130								

8.3.2.4 SOLLECITAZIONI IN SEZIONE DI BASE FUSTO (ZONA CRITICA)

Di seguito si riportano le sollecitazioni, per le singole condizioni di carico elementari, ottenute dal calcolo diretto delle sollecitazioni per la sezione di base della pila (senza effetti delle non-linearità geometriche).

SOLLECITAZIONI C.C.E.	SEZ BASE Descrizione	FUSTO					
		F1 kN	F2 kN	F3 kN	M1 kNm	M2 kNm	M3 kNm
G1	G1	0	0	7886	0	-905	0
G2	G2	0	0	1370	0	-240	0
Q1 - Variabili da traffico							
Q11-TAN	Q11-TAN	0	0	1000	1550	-1150	0
Q12-TAN	Q12-TAN	0	0	1000	-1550	-1150	0
Q13-TAN	Q13-TAN	0	0	600	1650	-690	0
Q14-TAN	Q14-TAN	0	0	600	-1650	-690	0
Q2 - Variabili da traffico							
Q21-DIS	Q21-DIS	0	0	509	670	-585	0
Q22-DIS	Q22-DIS	0	0	509	-670	-585	0
Q23-DIS	Q23-DIS	0	0	338	928	-389	0
Q24-DIS	Q24-DIS	0	0	338	-928	-389	0
Q25-DIS	Q25-DIS	0	0	1018	1340	-178	0
Q26-DIS	Q26-DIS	0	0	1018	-1340	-178	0
Q27-DIS	Q27-DIS	0	0	676	1856	-118	0
Q28-DIS	Q28-DIS	0	0	676	-1856	-118	0
Q3 - Variabili da traffico							
Q31-FOL	Q31-FOL	0	0	116	598	-133	0
Q32-FOL	Q32-FOL	0	0	116	-598	-133	0
Q33-FOL	Q33-FOL	0	0	116	598	93	0
Q34-FOL	Q34-FOL	0	0	116	-598	93	0
Q4 - Frenatura							
Q41-FRE	Q41-FRE	-428	0	-35	0	-3555	0
Q42-FRE	Q42-FRE	-428	0	0	0	-3527	0
Q5 - Centrifuga							
Q51-CEN	Q51-CEN	0	0	0	0	0	0
Q52-CEN	Q52-CEN	0	0	0	0	0	0
Q6 - Variabili							
Q61-WIN-Y(+)	Q61-WIN-Y(+)	0	-334	0	3322	0	-55
Q7 - Azioni indirette							
Q71-IND	Q71-IND	-149	0	0	0	-1252	0
A - azioni eccezionali							
A1-X	A1-X	-750	0	0	0	-2100	0
A2-Y	A2-Y	0	-2000	0	5600	0	0
E - Azioni sismiche							

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>73 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	73 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	73 di 130								

E1-SEL-X(+)	E1-SEL-X(+)	5844	0	288	0	48008	0
E2-SEL-Y(+)	E2-SEL-Y(+)	0	4628	0	41153	0	737
E1-SIS-X(+)	E1-SLV-X(+)	3899	0	247	0	32007	0
E2-SIS-Y(+)	E2-SLV-Y(+)	0	3376	0	29999	0	538
E3-SIS-Z(+)	E3-SLV-Z(+)	168	0	1936	0	465	0
E1-SLD-X(+)	E1-SLD-X(+)	3899	0	247	0	32007	0
E2-SLD-Y(+)	E2-SLD-Y(+)	0	3376	0	29999	0	538
E3-SLD-Z(+)	E3-SLD-Z(+)	46	0	532	0	127	0

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">74 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	74 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	74 di 130								

Di seguito vengono riportati i risultati in termini di spostamento in testa pila. I soli risultati relativi alle azioni sismiche sono stati moltiplicati per il fattore μ_d per tenere conto degli effetti inelastici.

Joint Text	OutputCase Text	U1 mm	U2 mm	U3 mm	R1 Radians	R2 Radians	R3 Radians
PU_TOP	G1	0.30	0.00	-0.16	0.00E+00	6.20E-05	0.00E+00
PU_TOP	G2	0.08	0.00	-0.03	0.00E+00	1.60E-05	0.00E+00
PU_TOP	Q11-TAN	0.38	0.09	-0.02	-1.80E-05	7.90E-05	-6.56E-20
PU_TOP	Q12-TAN	0.38	-0.09	-0.02	1.80E-05	7.90E-05	6.56E-20
PU_TOP	Q13-TAN	0.23	0.09	-0.01	-1.90E-05	4.70E-05	-6.99E-20
PU_TOP	Q14-TAN	0.23	-0.09	-0.01	1.90E-05	4.70E-05	6.91E-20
PU_TOP	Q21-DIS	0.19	0.04	-0.01	-7.78E-06	4.00E-05	-2.88E-20
PU_TOP	Q22-DIS	0.19	-0.04	-0.01	7.78E-06	4.00E-05	2.84E-20
PU_TOP	Q23-DIS	0.13	0.05	-0.01	-1.10E-05	2.70E-05	-3.94E-20
PU_TOP	Q24-DIS	0.13	-0.05	-0.01	1.10E-05	2.70E-05	3.89E-20
PU_TOP	Q25-DIS	0.06	0.08	-0.02	-1.60E-05	1.20E-05	-5.76E-20
PU_TOP	Q26-DIS	0.06	-0.08	-0.02	1.60E-05	1.20E-05	5.67E-20
PU_TOP	Q27-DIS	0.04	0.10	-0.02	-2.20E-05	8.09E-06	-7.88E-20
PU_TOP	Q28-DIS	0.04	-0.10	-0.02	2.20E-05	8.09E-06	7.79E-20
PU_TOP	Q31-FOL	0.04	0.03	0.00	-6.94E-06	9.12E-06	-2.51E-20
PU_TOP	Q32-FOL	0.04	-0.03	0.00	6.94E-06	9.12E-06	2.51E-20
PU_TOP	Q33-FOL	-0.03	0.03	0.00	-6.94E-06	-6.35E-06	-2.51E-20
PU_TOP	Q34-FOL	-0.03	-0.03	0.00	6.94E-06	-6.35E-06	2.51E-20
PU_TOP	Q41-FRE	0.86	0.00	0.00	0.00E+00	1.51E-04	0.00E+00
PU_TOP	Q42-FRE	0.85	0.00	0.00	0.00E+00	1.49E-04	0.00E+00
PU_TOP	Q51-CEN	0.00	0.00	0.00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
PU_TOP	Q52-CEN	0.00	0.00	0.00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
PU_TOP	Q61-WIN-Y(+)	0.00	0.16	0.00	-2.70E-05	0.00E+00	2.65E-06
PU_TOP	Q71-IND	0.30	0.00	0.00	0.00E+00	5.30E-05	0.00E+00
PU_TOP	E1-SIS-X(+)	16.55	0.00	0.01	3.90E-17	1.35E-03	1.51E-18
PU_TOP	E2-SIS-Y(+)	0.00	4.78	0.00	2.26E-04	1.61E-17	2.60E-05
PU_TOP	E3-SIS-Z(+)	0.15	0.00	0.04	1.53E-16	1.50E-05	7.07E-18

Di seguito si riportano le massime sollecitazioni ottenute per le diverse categorie di combinazioni definite. Le sollecitazioni relative alle combinazioni sismiche tengono conto degli incrementi delle sollecitazioni flettenti dovuti agli effetti delle non-linearità geometriche valutate secondo la procedura di cui ai al punto 8.3.2.1.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">75 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	75 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	75 di 130								

SLV-SIS max		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>max</i>	F1	SLU-SLV-005	4024	1013	10084	9050	31795	161
<i>max</i>	F2	SLU-SLV-008	1220	3376	9911	30048	8761	538
<i>max</i>	F3	SLU-SLV-015	1338	1013	11266	9056	9109	161
<i>max</i>	M1	SLU-SLV-008	1220	3376	9911	30048	8761	538
<i>max</i>	M2	SLU-SLV-005	4024	1013	10084	9050	31795	161
<i>max</i>	M3	SLU-SLV-008	1220	3376	9911	30048	8761	538

SLV-SIS max		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>min</i>	F1	SLU-SLV-009	1146	3376	9911	30048	8135	538
<i>min</i>	F2	SLU-SLV-001	3949	1013	10084	9050	31169	161
<i>min</i>	F3	SLU-SLV-008	1220	3376	9911	30048	8761	538
<i>min</i>	M1	SLU-SLV-001	3949	1013	10084	9050	31169	161
<i>min</i>	M2	SLU-SLV-009	1146	3376	9911	30048	8135	538
<i>min</i>	M3	SLU-SLV-001	3949	1013	10084	9050	31169	161

SLV-SIS min		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>max</i>	F1	SLU-SLV-012	-1146	-3376	8601	-30042	-10403	-538
<i>max</i>	F2	SLU-SLV-001	-3949	-1013	8428	-9042	-33430	-161
<i>max</i>	F3	SLU-SLV-008	-1220	-3376	8601	-30042	-11028	-538
<i>max</i>	M1	SLU-SLV-015	-1338	-1013	7246	-9036	-11332	-161
<i>max</i>	M2	SLU-SLV-012	-1146	-3376	8601	-30042	-10403	-538
<i>max</i>	M3	SLU-SLV-001	-3949	-1013	8428	-9042	-33430	-161

SLV-SIS min		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>min</i>	F1	SLU-SLV-002	-4024	-1013	8428	-9042	-34056	-161
<i>min</i>	F2	SLU-SLV-008	-1220	-3376	8601	-30042	-11028	-538
<i>min</i>	F3	SLU-SLV-015	-1338	-1013	7246	-9036	-11332	-161
<i>min</i>	M1	SLU-SLV-008	-1220	-3376	8601	-30042	-11028	-538
<i>min</i>	M2	SLU-SLV-002	-4024	-1013	8428	-9042	-34056	-161
<i>min</i>	M3	SLU-SLV-008	-1220	-3376	8601	-30042	-11028	-538

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">76 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	76 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	76 di 130								

SLU-STR		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>max</i>	F1	SLU-STR-001	0	0	12701	0	-1581	0
<i>max</i>	F2	SLU-STR-001	0	0	12701	0	-1581	0
<i>max</i>	F3	SLU-STR-003	-201	-301	15741	6891	-5119	-49
<i>max</i>	M1	SLU-STR-005	-201	-301	11137	8536	-3953	-49
<i>max</i>	M2	SLU-STR-002	0	-501	9256	4982	-1145	-82
<i>max</i>	M3	SLU-STR-001	0	0	12701	0	-1581	0

SLU-STR		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>min</i>	F1	SLU-STR-013	-779	-301	14261	5279	-9290	-49
<i>min</i>	F2	SLU-STR-002	0	-501	9256	4982	-1145	-82
<i>min</i>	F3	SLU-STR-002	0	-501	9256	4982	-1145	-82
<i>min</i>	M1	SLU-STR-006	-201	-301	11137	-2557	-3953	-49
<i>min</i>	M2	SLU-STR-021	-779	-301	13939	4917	-9547	-49
<i>min</i>	M3	SLU-STR-002	0	-501	9256	4982	-1145	-82

SLU-GEO		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>max</i>	F1	SLU-GEO-001	0	0	9667	0	-1216	0
<i>max</i>	F2	SLU-GEO-001	0	0	9667	0	-1216	0
<i>max</i>	F3	SLU-GEO-003	-171	-261	12257	5914	-4230	-43
<i>max</i>	M1	SLU-GEO-005	-171	-261	10858	7316	-3537	-43
<i>max</i>	M2	SLU-GEO-002	0	-434	9256	4318	-1145	-71
<i>max</i>	M3	SLU-GEO-001	0	0	9667	0	-1216	0

SLU-GEO		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>min</i>	F1	SLU-GEO-013	-664	-261	10995	4540	-7783	-43
<i>min</i>	F2	SLU-GEO-002	0	-434	9256	4318	-1145	-71
<i>min</i>	F3	SLU-GEO-002	0	-434	9256	4318	-1145	-71
<i>min</i>	M1	SLU-GEO-006	-171	-261	10858	-2135	-3537	-43
<i>min</i>	M2	SLU-GEO-021	-664	-261	10721	4232	-8002	-43
<i>min</i>	M3	SLU-GEO-002	0	-434	9256	4318	-1145	-71

Pile: Relazione di calcolo

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	77 di 130

SLU-ACC		Comb.	F1 kN	F2 kN	F3 kN	M1 kNm	M2 kNm	M3 kNm
<i>max</i>	F1	SLU-ACC-002	750	0	9256	0	956	0
<i>max</i>	F2	SLU-ACC-004	0	2000	9256	-5600	-1145	0
<i>max</i>	F3	SLU-ACC-001	-750	0	9256	0	-3245	0
<i>max</i>	M1	SLU-ACC-003	0	-2000	9256	5600	-1145	0
<i>max</i>	M2	SLU-ACC-002	750	0	9256	0	956	0
<i>max</i>	M3	SLU-ACC-003	0	-2000	9256	5600	-1145	0

SLU-ACC		Comb.	F1 kN	F2 kN	F3 kN	M1 kNm	M2 kNm	M3 kNm
<i>min</i>	F1	SLU-ACC-001	-750	0	9256	0	-3245	0
<i>min</i>	F2	SLU-ACC-003	0	-2000	9256	5600	-1145	0
<i>min</i>	F3	SLU-ACC-001	-750	0	9256	0	-3245	0
<i>min</i>	M1	SLU-ACC-004	0	2000	9256	-5600	-1145	0
<i>min</i>	M2	SLU-ACC-001	-750	0	9256	0	-3245	0
<i>min</i>	M3	SLU-ACC-004	0	2000	9256	-5600	-1145	0

SLE-RAR		Comb.	F1 kN	F2 kN	F3 kN	M1 kNm	M2 kNm	M3 kNm
<i>max</i>	F1	SLU-RAR-009	149	-200	10648	6097	-722	-33
<i>max</i>	F2	SLU-RAR-008	0	0	7886	1993	0	0
<i>max</i>	F3	SLU-RAR-003	-149	-200	11506	4883	-3765	-33
<i>max</i>	M1	SLU-RAR-005	-149	-200	10648	6097	-3225	-33
<i>max</i>	M2	SLU-RAR-008	0	0	7886	1993	0	0
<i>max</i>	M3	SLU-RAR-008	0	0	7886	1993	0	0

SLE-RAR		Comb.	F1 kN	F2 kN	F3 kN	M1 kNm	M2 kNm	M3 kNm
<i>min</i>	F1	SLU-RAR-013	-577	-200	10413	3691	-6857	-33
<i>min</i>	F2	SLU-RAR-002	0	-334	9256	3322	-1145	-55
<i>min</i>	F3	SLU-RAR-008	0	0	7886	1993	0	0
<i>min</i>	M1	SLU-RAR-006	-149	-200	10648	-2111	-3225	-33
<i>min</i>	M2	SLU-RAR-017	-577	-200	10175	3423	-7048	-33
<i>min</i>	M3	SLU-RAR-002	0	-334	9256	3322	-1145	-55

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">78 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	78 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	78 di 130								

SLE-FRE		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>max</i>	F1	SLE-FRE-009	149	0	10619	3955	-716	0
<i>max</i>	F2	SLE-FRE-009	149	0	10619	3955	-716	0
<i>max</i>	F3	SLE-FRE-003	-149	0	11448	2890	-3755	0
<i>max</i>	M1	SLE-FRE-009	149	0	10619	3955	-716	0
<i>max</i>	M2	SLE-FRE-004	0	0	7886	224	35	0
<i>max</i>	M3	SLE-FRE-009	149	0	10619	3955	-716	0

Nvert Mtrasv Mlong

SLE-FRE		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>min</i>	F1	SLE-FRE-013	-363	0	10413	1699	-5093	0
<i>min</i>	F2	SLE-FRE-002	0	-67	9256	664	-1145	-11
<i>min</i>	F3	SLE-FRE-004	0	0	7886	224	35	0
<i>min</i>	M1	SLE-FRE-006	-149	0	10619	-3955	-3220	0
<i>min</i>	M2	SLE-FRE-017	-363	0	10192	1431	-5270	0
<i>min</i>	M3	SLE-FRE-002	0	-67	9256	664	-1145	-11

SLE-QP		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>max</i>	F1	SLE-QP-002	149	0	9256	0	107	0
<i>max</i>	F2	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>max</i>	F3	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>max</i>	M1	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>max</i>	M2	SLE-QP-002	149	0	9256	0	107	0
<i>max</i>	M3	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0

SLE-QP		Comb.	F1	F2	F3	M1	M2	M3
			kN	kN	kN	kNm	kNm	kNm
<i>min</i>	F1	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>min</i>	F2	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>min</i>	F3	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>min</i>	M1	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>min</i>	M2	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0
<i>min</i>	M3	SLU-QP-001	-149	0	9256	0	-2396	0

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>79 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	79 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	79 di 130								

8.3.3 SCARICHI IN FONDAZIONE

In accordo con quanto prescritto nel §7.2.5 [1], per le strutture progettate in CD”B”, il dimensionamento delle strutture di fondazione deve essere eseguito applicando il criterio della gerarchia delle resistenze e quindi in funzione della resistenza flessionale delle strutture soprastanti. I valori calcolati con questo approccio hanno come limite superiore le sollecitazioni derivanti da un’analisi elastica della struttura, eseguita quindi con q pari a 1.

Le caratteristiche di sollecitazione sul singolo palo sono state determinate a partire dalle sollecitazioni riportate all’intradosso del plinto di fondazione, secondo le seguenti relazioni (*distribuzione rigida delle sollecitazioni*):

$$N_{\max} = F_3 / n_{\text{pali}} + \text{ass}(M_1) / W_{1\text{palificata}} + \text{ass}(M_2) / W_{2\text{palificata}}$$

$$N_{\min} = F_3 / n_{\text{pali}} - \text{ass}(M_1) / W_{1\text{palificata}} - \text{ass}(M_2) / W_{2\text{palificata}}$$

$$H = \sqrt{((F_1 / n_{\text{pali}})^2 + (F_2 / n_{\text{pali}})^2)}$$

I valori del taglio sul palo così ottenuti, compresi quelli relativi alle combinazioni non sismiche, vengono inoltre ulteriormente incrementati di un fattore pari a 1,1 per tenere conto dell’effetto gruppo.

A seguire le sollecitazioni agenti in testa ai pali sono distinte tra i pali di spigolo (1, 3, 4 e 6) e pali centrali (2 e 5).

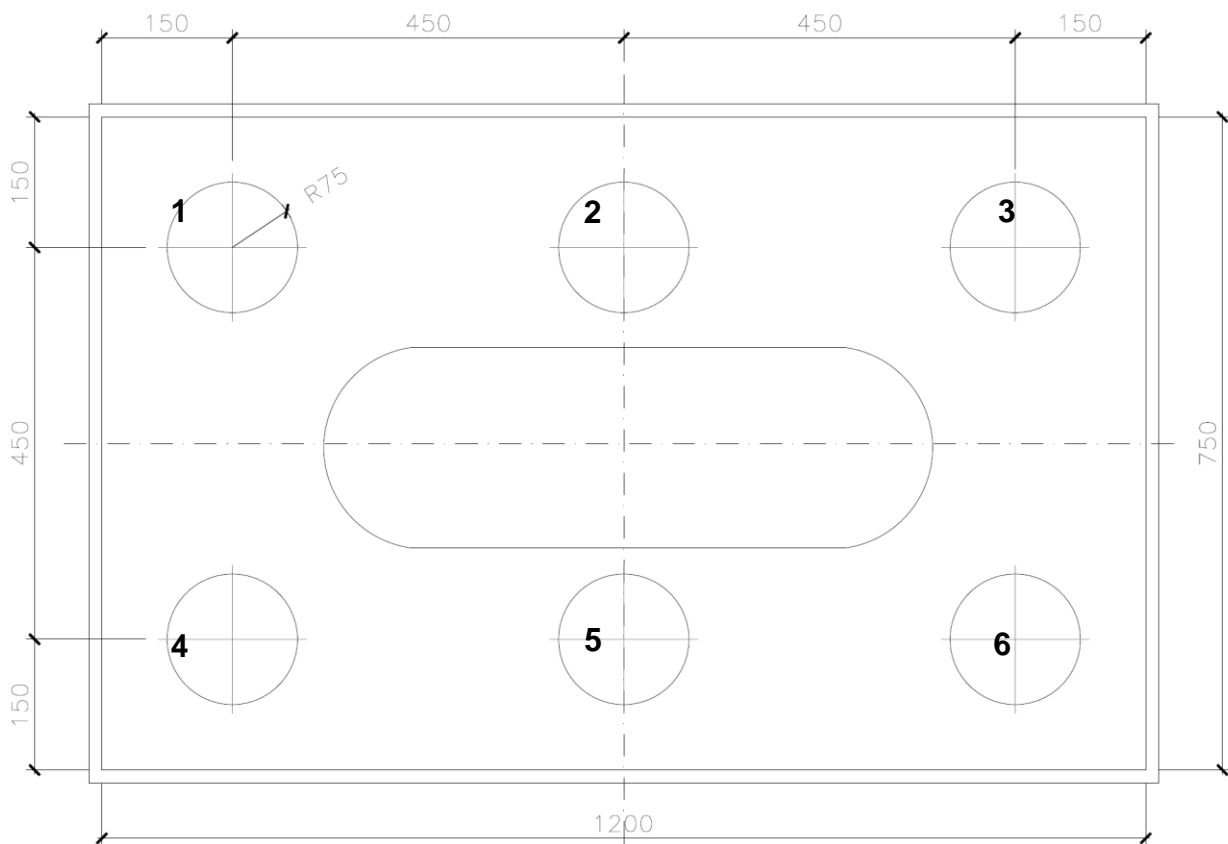


Figura 14 – Vista in pianta – Plinto di fondazione – Denominazione pali

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>80 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	80 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	80 di 130								

8.3.3.1 PALI DI SPIGOLO (1, 3, 4 E 6)

	Nmax	Nmin	Tmax	Tmax	Mmax
SLU-STR	5497	1981	139	155	525
SLU-GEO	4353	2107	119	133	448
SLU-ACC	3612	2265	333	385	1300
SLU-SISMA	7956	-2009	1049	1168	3948
	kN	kN	kN	kN	kNm

	Nmax	Nmin	Tmax	Tmax	Mmax
SLE-QP	3143	2733	25	28	93
SLE-FREQ	3770	2146	61	67	227
SLE-RAR	3979	2113	102	114	384
	kN	kN	kN	kN	kNm

8.3.3.2 PALI CENTRALI (2 E 5)

	Nmax	Nmin	Tmax	Tmax	Mmax
SLU-STR	5162	2325	139	155	525
SLU-GEO	4065	2404	119	133	448
SLU-ACC	3317	2559	333	385	1300
SLU-SISMA	7071	-1124	1049	1168	3948
	kN	kN	kN	kN	kNm

	Nmax	Nmin	Tmax	Tmax	Mmax
SLE-QP	3143	2733	25	28	93
SLE-FREQ	3609	2249	61	67	227
SLE-RAR	3746	2252	102	114	384
	kN	kN	kN	kN	kNm

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>81 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	81 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	81 di 130								

9 VERIFICHE

9.1 VERIFICHE STRUTTURALI FUSTO

Di seguito si riportano per ciascuna delle sezioni oggetto di verifica:

- ✓ le verifiche strutturali allo SLU a flessione;
- ✓ le verifiche strutturali allo SLU a taglio;
- ✓ le verifiche strutturali allo SLE tensionale;
- ✓ le verifiche strutturali allo SLE di fessurazione.

Le armature di calcolo derivanti dalle verifiche di resistenza e di esercizio devono inoltre soddisfare le quantità minime indicate dalla normativa e che vengono riepilogate di seguito.

Armatura minima longitudinale:

$$\rho_{\min} = 0,60 \% \quad (\text{rif. §2.2.6 [3]})$$

Armatura minima trasversale nelle zone critiche:

Secondo le indicazioni del §7.9.6.2 [1], nelle sezioni piene, le armature di confinamento per la duttilità nelle zone critiche non devono rispettare i limiti di normativa nei seguenti casi:

- se la sollecitazione ridotta risulta $v_k \leq 0,08$;
- nel caso di sezioni a pareti sottili purché risulti $v_k \leq 0,2$, se è possibile raggiungere una duttilità in curvatura non inferiore a $\mu_c = 12$ senza che la deformazione nel conglomerato superi il valore 0,0035;
- se il fattore di struttura non supera il valore 1,5.

In caso contrario è necessario disporre le seguenti quantità minime di armatura a confinamento:

- $\omega_{wd,r} = 0.33 A_c/A_{cc} v_k - 0,07 \geq 0.12$ per sezioni rettangolari
- $\omega_{wd,c} = 1.4 \omega_{wd,r}$ per sezioni circolari

La percentuale meccanica è definita dalle espressioni:

- $\omega_{wd,r} = A_{sw}/(s b) f_{yd}/f_{cd}$ per sezioni rettangolari
- $\omega_{wd,c} = 4 A_{sp}/(D_{sp} s) f_{yd}/f_{cd}$ per sezioni circolari

Secondo le indicazioni del §2.2.6 [3] invece deve verificarsi:

- $A_{sw}/(s b) f_{yd}/f_{cd} \geq \zeta$ per sezioni rettangolari
- $\rho_w f_{yd}/f_{cd} \geq 1,40 \zeta$ per sezioni circolari

con:

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>82 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	82 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	82 di 130								

- $\rho_w = V_{sc}/V_{cc}$ rapporto tra il volume complessivo delle armature di confinamento V_{sc} e volume di calcestruzzo confinato V_{cc} ;
- $\zeta = 0,07$ per $a_g \geq 0,35$ g;
- $\zeta = 0,05$ per $a_g \geq 0,25$ g;
- $\zeta = 0,04$ per $a_g \geq 0,15$ g;
- $\zeta = 0,03$ per $a_g < 0,15$ g.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>83 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	83 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	83 di 130								

9.1.1 SEZIONE 1 - SEZIONE DI INCASTRO ALLA BASE

9.1.1.1 GEOMETRIA ED ARMATURA DELLA SEZIONE OGGETTO DI VERIFICA

Si riporta a seguire un'immagine che illustra la sezione oggetto di verifica.

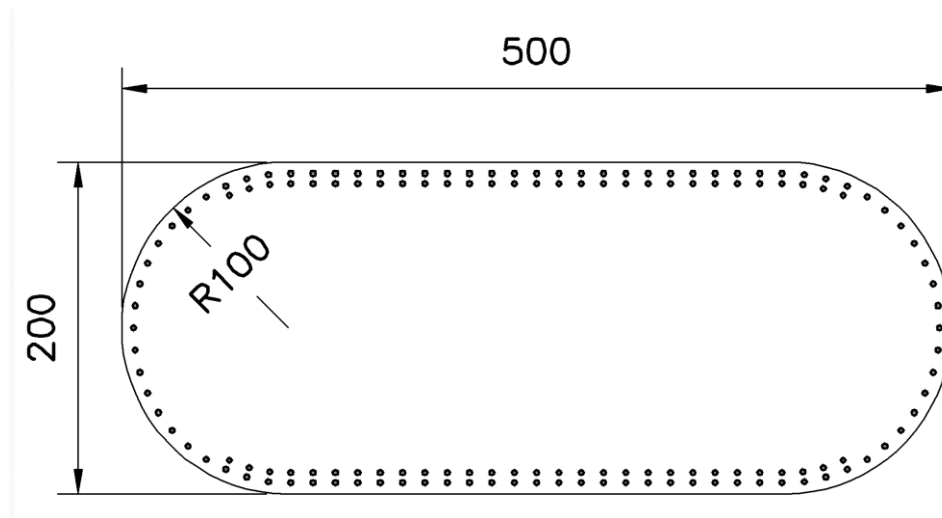


Figura 15 – Pila – Sezione trasversale [cm]

Geometria della sezione

Forma della pila =	Rettangolare smussata
Dimensione D1 =	2300 mm
Dimensione D2 =	5000 mm
Copriferro netto c =	45 mm

Materiali

Classe di resistenza calcestruzzo =	C32/40
Classe di resistenza barre =	B450C

Armatura verticale

1° strato di armatura

Numero barre long nb =	76
Diametro barre. long ϕ =	30 mm
Copriferro baricentrico arm. long.c' =	80 mm

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>84 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	84 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	84 di 130								

2° strato di armatura

Numero barre long nb =	54	
Diametro barre. long ϕ =	30	mm
Copriferro baricentrico arm. long.c' =	140	mm

Armatura orizzontale resistente a taglio

	dir. Longit.	dir. Trasv.	
Diametro staffe =	14	14	mm
Passo staffe =	180	180	mm
numero bracci =	12	7	

L'armatura longitudinale di calcolo e l'armatura trasversale di calcolo rispettano dunque le quantità minime indicate dalla normativa.

Verifica armatura minima longitudinale secondo §2.2.6 [3]

ρ_{min} =	0.60%	
A_c =	9160000	mm ²
$A_{s,min}$ =	54960	mm ²
n barre (1° str.)	76	
fi barre (1° str.)	30	
n barre (2° str.)	54	
fi barre (2° str.)	30	
A_s	91845	mm ²
ρ	1.00%	requisito soddisfatto

Verifica armatura minima trasversale secondo §2.2.6 [3]

ag =	0.205	g
ζ =	0.04	
$\omega_{wd,r min}$ =	0.04	

Armatura in dir. longitudinale

Asw/s staffe =	0.0137	m ² /m
Asw/s spille =		m ² /m
b =	4.50	m
f_{yd} =	391	MPa

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>85 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	85 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	85 di 130								

$f_{cd} = 18.13$ MPa
 $\omega_{wd,r} = 0.066$ *requisito soddisfatto*

Armatura in dir. trasversale

$A_{sw/s}$ staffe = 0.0060 m²/m
 $A_{sw/s}$ spille = m²/m
 $b = 1.80$ m
 $f_{yd} = 391$ MPa
 $f_{cd} = 18.13$ MPa
 $\omega_{wd,r} = 0.072$ *requisito soddisfatto*

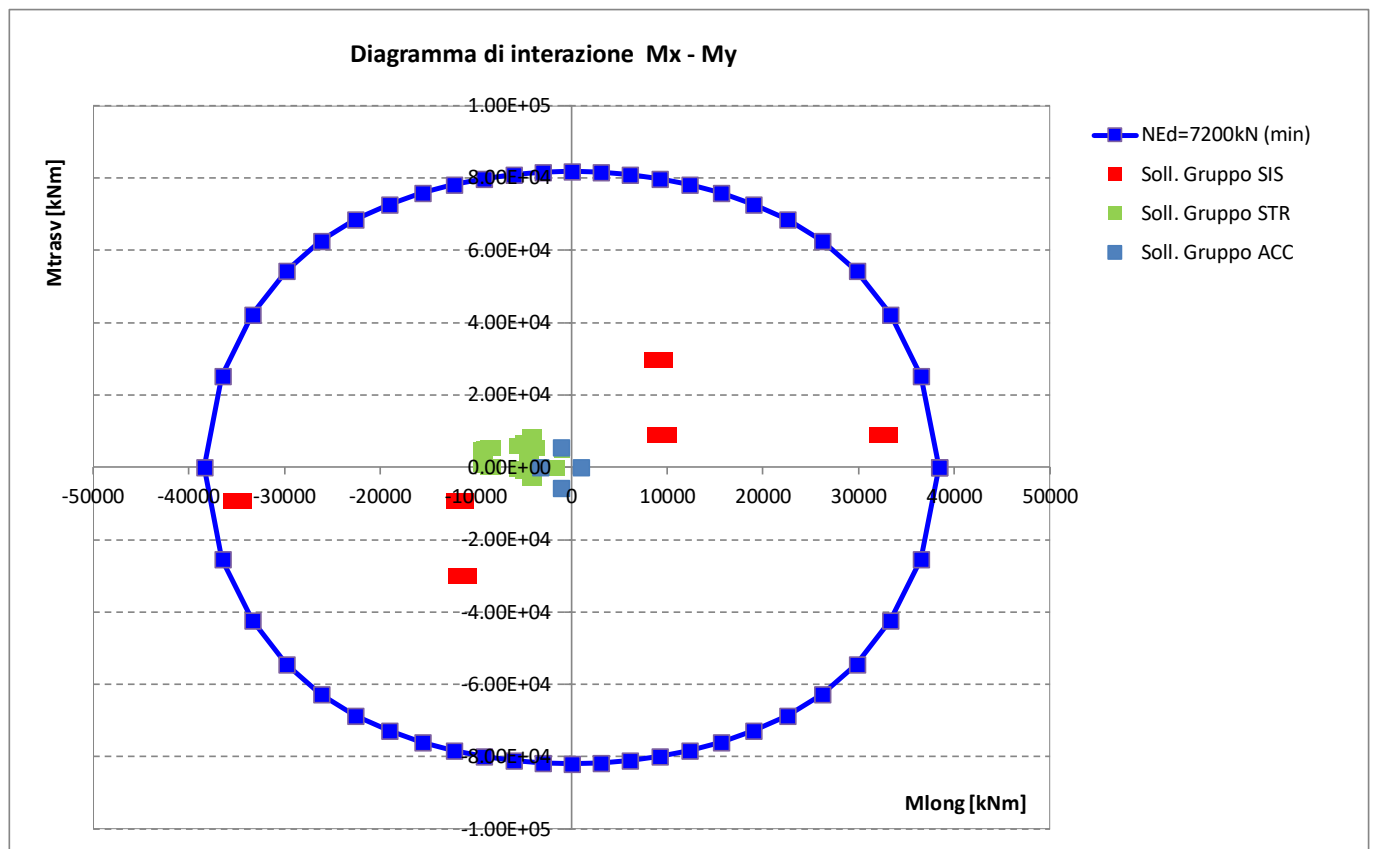
	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>86 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	86 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	86 di 130								

9.1.1.2 SLU - VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE

Le verifiche allo SLU flessionale e agli SLE di fessurazione e tensionale della sezione in oggetto vengono effettuate mediante l'ausilio del programma VcaSLU, caratterizzato da licenza di pubblica distribuzione.

Si riporta a seguire il dominio di interazione $M_{Rd,long} - M_{Rd,trasv}$, valutato conservativamente per il valore minimo della forza assiale N_{Ed} che si presenta in fase sismica.

Nel dominio di interazione sono riportate tutte le coppie di sollecitazione $M_{Ed,long} - M_{Ed,trasv}$ che si presentano nelle varie combinazioni di carico prese in considerazione, suddivise nei tre gruppi corrispondenti alle famiglie delle combinazioni di carico, ossia SLU-SIS (condizione sismica), SLU-STR (condizione statica) e SLU-ACC (condizione eccezionale).



Come risulta evidente dal diagramma, tutte le coppie di sollecitazione sono interne al dominio di interazione e quando le verifiche a presso-flessione della sezione in oggetto sono soddisfatte.

Per completezza, a seguire si riportano in dettaglio le verifiche a presso-flessione svolte con riferimento alle più severe combinazioni di carico SLV-SIS e SLU-STR ed i corrispondenti fattori di sicurezza.

Pile: Relazione di calcolo

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	87 di 130

Combinazione di carico SLU-SIS-002

Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_SLV_SIS

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008 ?

Titolo : _____

N° Vertici Zoom N° barre Zoom

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Sollecitazioni S.L.U. Metodo n

N	Ed	11281	kN
M	xEd	7347	kNm
M	yEd	2116	

P.to applicazione N
 Centro Baricentro cls
 Coord. [mm] xN yN

Tipi rottura
Lato calcestruzzo - Acciaio snervato

Metodo di calcolo
 S.L.U.+ S.L.U.-
 Metodo n

Tipi flessione
 Retta Deviala

N° rett.

Calcola MRd Dominio Mx-My

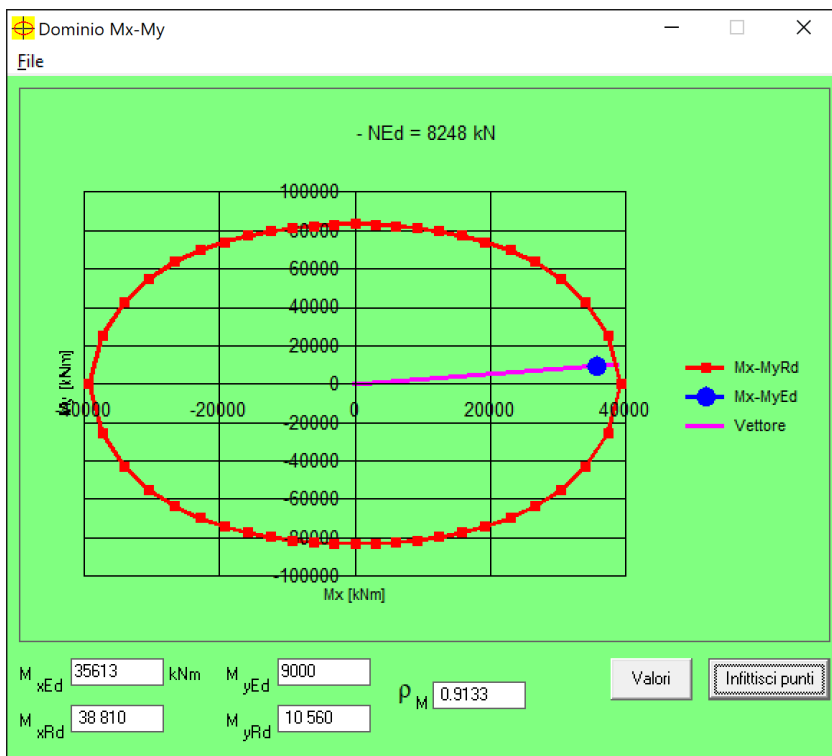
angolo asse neutro θ°

Precompresso

Materiali

B450C	C32/40
E_{su} 67.5 ‰	E_{c2} 2 ‰
f_{yd} 391.3 N/mm²	E_{cu} 3.5 ‰
E_s 200 000 N/mm²	f_{cd} 18.13
E_s/E_c 15	f_{cc}/f_{cd} 0.8
E_{syd} 1.957 ‰	$\sigma_{c,adm}$ 12.25
$\sigma_{s,adm}$ 255 N/mm²	T_{co} 0.7333
	T_{c1} 2.114

M_{xRd} 38 767 kNm
M_{yRd} 11 203 kNm
 σ_c -18.13 N/mm²
 σ_s 391.3 N/mm²
 ϵ_s 3.5 ‰
 ϵ_s 15.87 ‰
d 2 089 mm
x 377.5 x/d 0.1807
 δ 0.7

Fattore di sicurezza: FS = 1/ ρ_M = 1.09

Pile: Relazione di calcolo

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	88 di 130

Combinazione di carico SLU-STR-017

Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_SLU_STR

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008 ?

Titolo : _____

N° Vertici: 27 Zoom N° barre: 130 Zoom

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Sollecitazioni: S.L.U. Metodo n

N_{Ed} 10227 00 kN
M_{xEd} 9111 0 kNm
M_{yEd} 4917 0 kNm

P.to applicazione N: Centro Baricentro cls
Coord. [mm] xN 0 yN 0

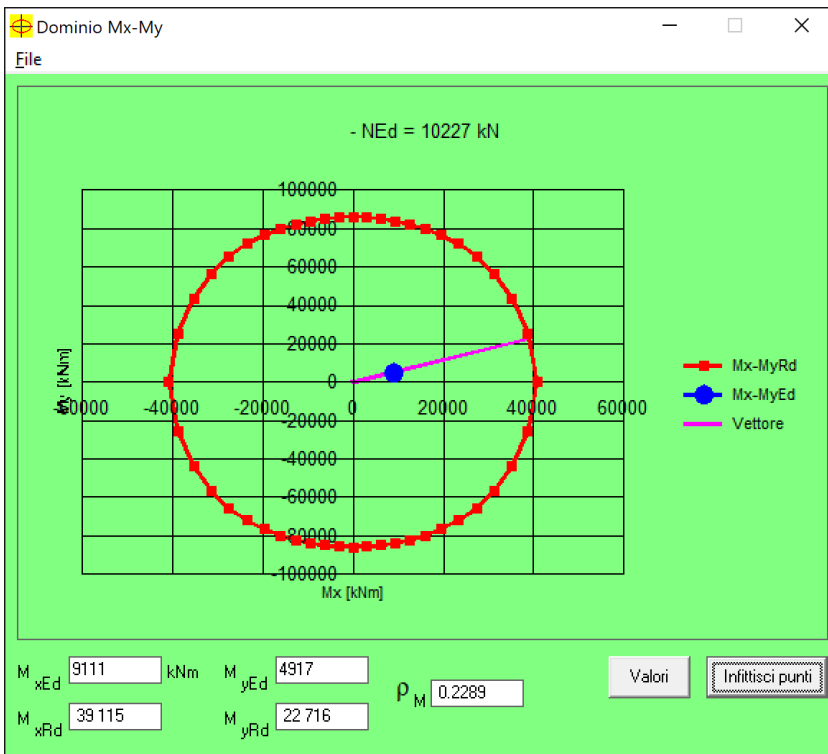
Tipi rottura: Lato calcestruzzo - Acciaio snervato

Metodo di calcolo: S.L.U.+ S.L.U.- Metodo n
Tipo flessione: Retta Deviata
N° rett. 100
Calcola MRd Dominio Mx-My
angolo asse neutro θ° 353.43
 Precompresso

Materiali: B450C C32/40

ε_{su} 67.5 ‰ ε_{c2} 2 ‰
f_{yd} 391.3 N/mm² ε_{cu} 3.5 ‰
E_s 200 000 N/mm² f_{cd} 18.13 ‰
E_s/E_c 15 f_{cc}/f_{cd} 0.8
ε_{syd} 1.957 ‰ σ_{c,adm} 12.25 ‰
σ_{s,adm} 255 N/mm² τ_{co} 0.7333
τ_{c1} 2.114

M_{xRd} 38 946 kNm
M_{yRd} 23 999 kNm
σ_c -18.13 N/mm²
σ_s 391.3 N/mm²
ε_s 3.5 ‰
ε_c 11.61 ‰
d 2 292 mm
x 530.9 x/d 0.2316
δ 0.7295



Fattore di sicurezza: FS = 1/ρ_M = 4.37

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>89 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	89 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	89 di 130								

9.1.1.3 SLU - VERIFICA A TAGLIO

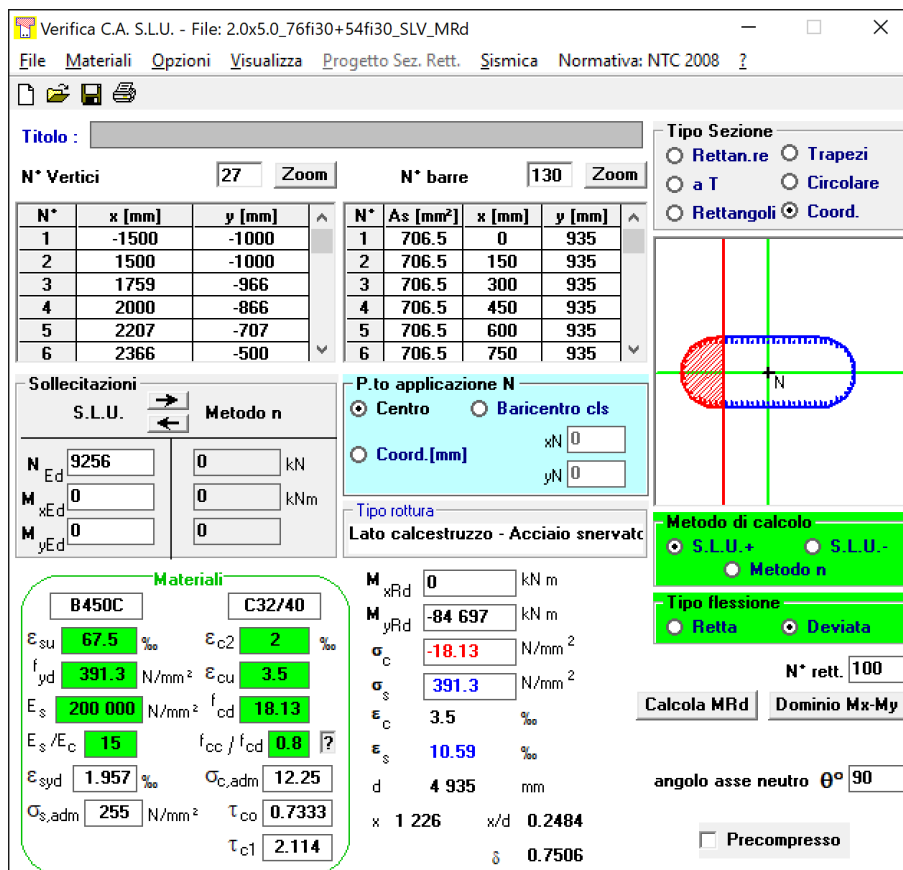
La sollecitazione di taglio con la quale si verifica la sezione di base della pila si determina mediante l'applicazione del principio della gerarchia delle resistenze, in conformità a quanto riportato in § 7.9.5 [1].

Criterio della gerarchia delle resistenze in direzione longitudinale

q	= 1.5	fattore di struttura
γ_{Rd}	= $0.7 + 0.2q = 1$	fattore di sovra resistenza
L_v	= 8.85 m	luce di taglio della pila ($L_v = M_{Ed}/V_{Ed}$)
N_{Ed}	= 9256 kN	sollecitazione assiale di compressione in condizione sismica SLV (valore medio)
M_{Rd}	= 40026 kNm	momento resistente della sezione valutato per forza assiale N_{Ed} (vedere sotto)
V_{gr}	= $\gamma_{Rd} M_{Rd} / L_v$ = 4523 kN	sollecitazione di taglio da gerarchia delle resistenze
$V_{Ed,el}$	= 5844 kN	sollecitazione di taglio nella sezione indotta dal sisma elastico SLV
V_{gr}	< $V_{Ed,el}$	si adotta la sollecitazione V_{gr}

Critero della gerarchia delle resistenze in direzione trasversale

- q = 1.5 fattore di struttura
- γ_{Rd} = 0.7+0.2q = 1 fattore di sovra resistenza
- L_v = 9.975 m luce di taglio della pila ($L_v = M_{Ed}/V_{Ed}$)
- N_{Ed} = 9256 kN sollecitazione assiale di compressione in condizione sismica SLV
(valore medio)
- M_{Rd} = 84697 kNm momento resistente della sezione valutato per forza assiale N_{Ed} (vedere sotto)
- V_{gr} = $\gamma_{Rd} M_{Rd} / L_v$ = 84697 kNm / 9.975 m =
= 8491 kN sollecitazione di taglio da gerarchia delle resistenze
- $V_{Ed,el}$ = 4628 kN sollecitazione di taglio nella sezione indotta dal sisma elastico SLV
- V_{gr} > $V_{Ed,el}$ si adotta la sollecitazione $V_{Ed,el}$



Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_SLV_MRd

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008

Titolo: _____

N° Vertici: 27 Zoom N° barre: 130 Zoom

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Sollecitazioni

S.L.U. Metodo n

N_{Ed} 9256 0 kN

M_{xEd} 0 0 kNm

M_{yEd} 0 0

P.to applicazione N

Centro Baricentro cls

Coord.[mm] xN 0 yN 0

Tipo rottura

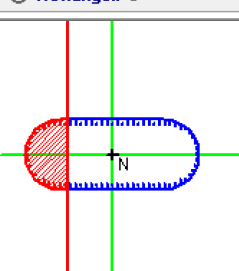
Lato calcestruzzo - Acciaio snervato

Tipo Sezione

Rettan.re Trapezi

a T Circolare

Rettangoli Coord.



Metodo di calcolo

S.L.U.+ S.L.U.-

Metodo n

Tipo flessione

Retta Deviata

N° rett. 100

Calcola MRd Dominio Mx-My

angolo asse neutro θ° 90

Precompresso

Materiali

B450C

ϵ_{su} 67.5 ‰

f_{yd} 391.3 N/mm²

E_s 200 000 N/mm²

E_s/E_c 15

ϵ_{syd} 1.957 ‰

$\sigma_{s,adm}$ 255 N/mm²

C32/40

ϵ_{c2} 2 ‰

ϵ_{cu} 3.5

f_{cd} 18.13

f_{cc}/f_{cd} 0.8

$\sigma_{c,adm}$ 12.25

τ_{co} 0.7333

τ_{c1} 2.114

M_{xRd} 0 kN m

M_{yRd} -84 697 kN m

σ_c -18.13 N/mm²

σ_s 391.3 N/mm²

ϵ_c 3.5 ‰

ϵ_s 10.59 ‰

d 4 935 mm

x 1 226 x/d 0.2484

δ 0.7506

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>91 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	91 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	91 di 130								

Il valore resistente a taglio della sezione si determina secondo le indicazioni del §4.1.2.1.3.2 [1]:

$$V_{Rcd} = \min(V_{Rcd} ; V_{Rsd})$$

$$V_{Rcd} = 0,9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f_{cd}' \cdot (\text{ctg } \alpha + \text{ctg } \theta) / (1 + \text{ctg}^2 \theta)$$

$$V_{Rsd} = 0,9 \cdot d \cdot A_{sw} / s \cdot f_{yd} \cdot (\text{ctg } \alpha + \text{ctg } \theta) \cdot \text{sen } \alpha$$

in cui

- d altezza utile della sezione
- b_w larghezza minima della sezione
- A_{sw} area dell'armatura trasversale
- s interasse tra due armature trasversali consecutive
- θ inclinazione delle bielle di calcestruzzo (posto pari a 45°)
- α angolo di inclinazione dell'armatura trasversale rispetto all'asse dell'elemento
- f_{cd}' resistenza a compressione ridotta (pari a 0,5 f_{cd})
- α_c coefficiente maggiorativo che tiene conto della compressione (posto cautelativamente pari a 1)

Nel caso di sezione circolare, le dimensioni della sezione rettangolare equivalente da utilizzare per il calcolo della resistenza a taglio della sezione si determinano secondo le indicazioni del §7.9.5.2.2 [1]:

$$d = r + 2 \cdot r_s / \pi$$

$$b = 0,9 \cdot 2 \cdot r$$

I valori di resistenza a taglio degli elementi in c.a. devono inoltre essere divisi per un coefficiente di sicurezza aggiuntivo nei confronti della rottura fragile γ_{Bd} valutato mediante la seguente espressione:

$$1 \leq \gamma_{Bd} = 1,25 + 1 - q \cdot V_{Ed} / V_{gr} \leq 1,25$$

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>92 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	92 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	92 di 130								

Verifica a taglio in direzione longitudinale

Verifica a taglio per sezioni rettangolari armate a taglio (D.M. 14/01/2008)			
classe cls	R_{ck}	40	N/mm ²
resist. Caratteristica cilindrica	f_{ck}	33	N/mm ²
	f_{cd}	19	
coeff. parziale	γ_c	1.5	
larghezza membratura resistene a V	b_w	2000	mm
altezza membratura resistene a V	H	1750	mm
altezza utile	d	1575	mm
area della sezione	A_s	3150000	mm ²
sforzo assiale dovuto ai carichi o precompressione	N	0	N
	σ_{cp}	0.00	N/mm ²
	α_c	1.00	
Acciaio	f_{yk}	450	N/mm ²
Feb44k	f_{yd}	391	N/mm ²
diametro staffe	\varnothing_w	14	mm
Area staffa	$A_{\varnothing w}$	154	mm ²
0.9 d	z	1418	mm
passo delle staffe (spille)	s_w	180	mm
	n° bracci	12	
angolo di inclinazione	θ	45	°
deve essere compreso tra 1 e 2.5	$\cot(\theta)$	1.00	
angolo di inclinazione armatura rispetto asse palo	α	90	°
	$\cot(\alpha)$	0.00	
	A_{sw} / s_w	10.26	mm ² /mm
Taglio resistente per "taglio trazione"	V_{Rsd}	5692	kN
Taglio resistente per "taglio compressione"	V_{Rcd}	13334	kN
taglio sollecitante	V_{Ed}	4523	kN
fattore di sicurezza per GR (par. 7.9.5.2.2)	γ_{Bd}	1.00	
taglio resistente	V_{Rd}	5692	kN
	V_{Ed}	<	V_{Rd}
		verifica	
	FS	1.26	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO					
	Pile: Relazione di calcolo	COMMESSA IF1N	LOTTO 01 E ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO IV 04 05 001	REV. B

Verifica a taglio in direzione trasversale

Verifica a taglio per sezioni rettangolari armate a taglio (D.M. 14/01/2008)			
classe cls	R_{ck}	40	N/mm ²
resist. Caratteristica cilindrica	f_{ck}	33	N/mm ²
	f_{cd}	19	
coeff. parziale	γ_c	1.5	
larghezza membratura resistene a V	b_w	5000	mm
altezza membratura resistene a V	H	4750	mm
altezza utile	d	4275	mm
area della sezione	A_s	21375000	mm ²
sforzo assiale dovuto ai carichi o precompressione	N	0	N
	σ_{cp}	0.00	N/mm ²
	α_c	1.00	
Acciaio	f_{yk}	450	N/mm ²
Feb44k	f_{yd}	391	N/mm ²
diametro staffe	\varnothing_w	14	mm
Area staffa	$A_{\varnothing w}$	154	mm ²
0.9 d	z	3848	mm
passo delle staffe (spille)	s_w	180	mm
	n° bracci	7	
angolo di inclinazione	θ	45	°
deve essere compreso tra 1 e 2.5	$\cot(\theta)$	1.00	
angolo di inclinazione armatura rispetto asse palo	α	90	°
	$\cot(\alpha)$	0.00	
	A_{sw} / s_w	5.99	mm ² /mm
Taglio resistente per "taglio trazione"	V_{Rsd}	9013	kN
Taglio resistente per "taglio compressione"	V_{Rcd}	90480	kN
taglio sollecitante	V_{Ed}	4628	kN
fattore di sicurezza per GR (par. 7.9.5.2.2)	γ_{Bd}	1.14	
taglio resistente	V_{Rd}	7906	kN
	V_{ed}	<	V_{rd}
		verifica	
	FS	1.71	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>94 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	94 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	94 di 130								

9.1.1.4 SLE - VERIFICA DELLE TENSIONI NORMALI

La verifica SLE di tipo tensionale si effettua verificando che le massime tensioni agenti nella sezione risultino inferiori ai seguenti valori limite:

Per le combinazioni SLE-RAR:

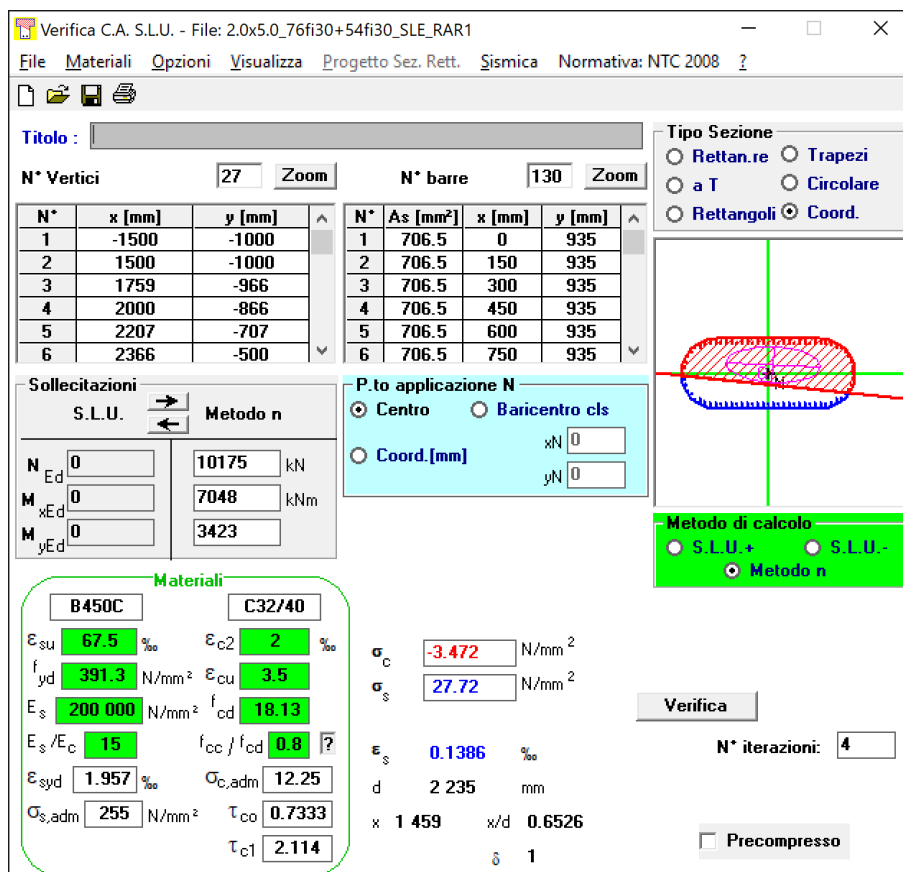
- tensione limite nel calcestruzzo: $\sigma_{cls} = 0.60 f_{ck} = 19.9 \text{ MPa}$
- tensione limite nelle barre: $\sigma_{acciaio} = 0.80 f_{yk} = 360.0 \text{ MPa}$

Per le combinazioni SLE-QPE:

- tensione limite nel calcestruzzo: $\sigma_{cls} = 0,45 f_{ck} = 14.9 \text{ MPa}$

A seguire si svolgono le verifiche con riferimento alle combinazione di carico più severe:

Combinazione di carico SLE-RAR-017 (Mlong max)



Titolo: []

N° Vertici: 27 **Zoom** **N° barre:** 130 **Zoom**

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Sollecitazioni: S.L.U. Metodo n

N_{Ed}: 0 **10175** kN
M_{xEd}: 0 **7048** kNm
M_{yEd}: 0 **3423**

P.to applicazione N: Centro Baricentro cls
 Coord.[mm] xN 0 yN 0

Tipo Sezione: Rettan.re Trapezi
 a T Circolare
 Rettangoli Coord.

Metodo di calcolo: S.L.U.+ S.L.U.- Metodo n

Materiali: B450C C32/40

ϵ_{su} 67.5 ‰ ϵ_{c2} 2 ‰
 f_{yd} 391.3 N/mm² ϵ_{cu} 3.5 ‰
 E_s 200 000 N/mm² f_{cd} 18.13
 E_s/E_c 15 f_{cc}/f_{cd} 0.8
 ϵ_{syd} 1.957 ‰ $\sigma_{c,adm}$ 12.25
 $\sigma_{s,adm}$ 255 N/mm² τ_{co} 0.7333
 τ_{c1} 2.114

σ_c -3.472 N/mm²
 σ_s 27.72 N/mm²

ϵ_s 0.1386 ‰
d 2 235 mm
x 1 459 x/d 0.6526
 δ 1

Verifica **N° iterazioni:** 4 Precompresso

La verifica è soddisfatta.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">95 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	95 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	95 di 130								

Combinazione di carico SLE-RAR-005 (Mtrasv max)

Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_SLE_RAR2

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008

TITOLO : _____

N° Vertici: Zoom N° barre: Zoom

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Sollecitazioni

S.L.U. Metodo n

N _{Ed}	<input type="text" value="0"/>	10648 kN
M _{xEd}	<input type="text" value="0"/>	3225 kNm
M _{yEd}	<input type="text" value="0"/>	6097

P.to applicazione N

Centro Baricentro cls

Coord.[mm]

xN

yN

Materiali

B450C	C32/40
ε _{su} <input type="text" value="67.5"/> ‰	ε _{c2} <input type="text" value="2"/> ‰
f _{yd} <input type="text" value="391.3"/> N/mm²	ε _{cu} <input type="text" value="3.5"/> ‰
E _s <input type="text" value="200 000"/> N/mm²	f _{cd} <input type="text" value="18.13"/>
E _s /E _c <input type="text" value="15"/>	f _{cc} /f _{cd} <input type="text" value="0.8"/> ?
ε _{syd} <input type="text" value="1.957"/> ‰	σ _{c,adm} <input type="text" value="12.25"/>
σ _{s,adm} <input type="text" value="255"/> N/mm²	τ _{co} <input type="text" value="0.7333"/>
	τ _{c1} <input type="text" value="2.114"/>

Metodo di calcolo

S.L.U.+ S.L.U.-

Metodo n

Verifica

σ_c N/mm²

σ_s N/mm²

ε_s ‰

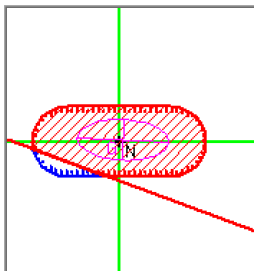
d mm

x x/d

δ

N° iterazioni:

Precompresso



La verifica è soddisfatta.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>96 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	96 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	96 di 130								

Combinazione di carico SLE-QP-001 (Mlong max)

Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_QP1

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008

Titolo: _____

N° Vertici: 27 Zoom N° barre: 130 Zoom

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Tipo Sezione:
 Rettan.re Trapezi
 a T Circolare
 Rettangoli Coord.

Sollecitazioni: S.L.U. Metodo n

N_{Ed}: 0 9256 kN
M_{xEd}: 0 2394 kNm
M_{yEd}: 0 0

P.to applicazione N:
 Centro Baricentro cls
 Coord.[mm] xN: 0 yN: 0

Metodo di calcolo:
 S.L.U.+ S.L.U.-
 Metodo n

Materiali:
B450C C32/40
ε_{su}: 67.5 ‰ ε_{c2}: 2 ‰
f_{yd}: 391.3 N/mm² ε_{cu}: 3.5 ‰
E_s: 200 000 N/mm² f_{cd}: 18.13 N/mm²
E_s/E_c: 15 f_{cc}/f_{cd}: 0.8
ε_{syd}: 1.957 ‰ σ_{c,adm}: 12.25 N/mm²
σ_{s,adm}: 255 N/mm² τ_{co}: 0.7333
τ_{c1}: 2.114

σ_c: -1.525 N/mm²
ε_s: -0.0212 ‰

Verifica N° iterazioni: 0

Precompresso

La verifica è soddisfatta.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>97 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	97 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	97 di 130								

9.1.1.5 SLE - VERIFICA A FESSURAZIONE

La verifica SLE a fessurazione si effettua verificando che il massimo valore di apertura delle fessure risulti inferiore ai seguenti valori limite:

Per le combinazioni SLE-FRE:

apertura fessure limite: $w_{lim} = w_1 = 0,20 \text{ mm}$ (condizioni debolmente aggressive – classe di esp. XC4)

A seguire si svolgono le verifiche con riferimento alle combinazioni di carico più severe:

Combinazione di carico SLE-FRE-017 (Mlong max)

Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_SLE_FRE1

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008 ?

Titolo: _____

N° Vertici: Zoom N° barre: Zoom

N°	x [mm]	y [mm]	N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000	1	706.5	0	935
2	1500	-1000	2	706.5	150	935
3	1759	-966	3	706.5	300	935
4	2000	-866	4	706.5	450	935
5	2207	-707	5	706.5	600	935
6	2366	-500	6	706.5	750	935

Sollecitazioni

S.L.U. Metodo n

N_{Ed} kN

M_{xEd} kNm

M_{yEd}

P.to applicazione N

Centro Baricentro cls

Coord.[mm] xN yN

Materiali

ε_{su} ‰ ε_{c2} ‰

f_{yd} N/mm² ε_{cu} ‰

E_s N/mm² f_{cd} ‰

E_s/E_c f_{cc}/f_{cd} ?

ε_{syd} ‰ σ_{c,adm} ‰

σ_{s,adm} N/mm² τ_{co} ‰

τ_{c1} ‰

Metodo di calcolo

S.L.U.+ S.L.U.-

Metodo n

σ_c N/mm²

σ_s N/mm²

ε_s ‰

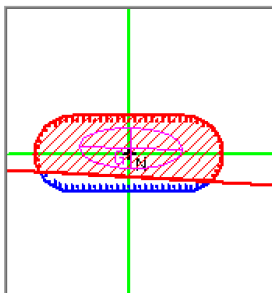
d mm

x x/d δ

Verifica

N° iterazioni:

Precompresso



  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>98 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	98 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	98 di 130								

	INPUT			OUTPUT		
	Rck	40	Mpa	diff. def. armature-cls		
dimensione	D	1800	mm	$\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}$	2.71E-05	-
copriferro 1° strato	c ₁	80	mm	distanza max fessure		
diametro barre 1° strato	\varnothing_1	30	mm	s r, max	3.38E+02	mm
numero barre 1° strato	n ₁	5		ampiezza fessure:		
copriferro 2° strato (baricentro barre)	c ₂	140	mm	wk	0.009	mm
diametro barre 2° strato	\varnothing_2	30	mm	LIMITE	0.20	mm
numero barre 2° strato	n ₂	5		Sez. verificata		
distanza lembo compresso-lembo teso della sezione	d	1690	mm			
	b _{eff}	150.0	mm			
posizione asse neutro da lembo compresso	x	1659	mm			
Tensione massima barre 1° strato	s _{s_max1}	9.3	Mpa			
Tensione massima barre 2° strato	s _{s_max2}	9.3	Mpa			
altezza efficace	h _{c,eff}	47.0	mm			
area efficace relativamente ad una singola barre	A _{c,eff}	7050	mm ²			
percentuale di armatura relativa a A _{c,eff}	$\rho_{p,eff}$	0.201				
(0.6 carichi brevi; 0.4 lunga durata)	kt	0.6				
(0.8 barre ad. migliorata; 1.6 liscie)	k1	0.8				
(0.5 per flessione; 1 trazione)	k2	0.5				
	k3	3.4				
	k4	0.425				

La verifica è soddisfatta.

Combinazione di carico SLE-FRE-009 (Mtrasv max)

Verifica C.A. S.L.U. - File: 2.0x5.0_76fi30+54fi30_SLE_FRE2

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: NTC 2008 ?

Titolo : _____

N° Vertici Zoom N° barre Zoom

N°	x [mm]	y [mm]
1	-1500	-1000
2	1500	-1000
3	1759	-966
4	2000	-866
5	2207	-707
6	2366	-500

N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	706.5	0	935
2	706.5	150	935
3	706.5	300	935
4	706.5	450	935
5	706.5	600	935
6	706.5	750	935

Tipo Sezione

Rettan.re Trapezi

a T Circolare

Rettangoli Coord.

Sollecitazioni

S.L.U. **Metodo n**

N _{Ed} <input type="text" value="0"/>	<input type="text" value="10619"/> kN
M _{xEd} <input type="text" value="0"/>	<input type="text" value="3220"/> kNm
M _{yEd} <input type="text" value="0"/>	<input type="text" value="3955"/>

P.to applicazione N

Centro Baricentro cls

Coord.[mm] xN yN

Metodo di calcolo

S.L.U.+ S.L.U.-

Metodo n

Materiali

B450C	C32/40
ε _{su} <input type="text" value="67.5"/> ‰	ε _{c2} <input type="text" value="2"/> ‰
f _{yd} <input type="text" value="391.3"/> N/mm²	ε _{cu} <input type="text" value="3.5"/> ‰
E _s <input type="text" value="200 000"/> N/mm²	f _{cd} <input type="text" value="18.13"/>
E _s /E _c <input type="text" value="15"/>	f _{cc} / f _{cd} <input type="text" value="0.8"/> ?
ε _{syd} <input type="text" value="1.957"/> ‰	σ _{c,adm} <input type="text" value="12.25"/>
σ _{s,adm} <input type="text" value="255"/> N/mm²	τ _{co} <input type="text" value="0.7333"/>
	τ _{cl} <input type="text" value="2.114"/>

σ _c	<input type="text" value="-2.218"/> N/mm²
σ _s	<input type="text" value="2.029"/> N/mm²
ε _s	<input type="text" value="0.01015"/> ‰
d	<input type="text" value="2 638"/> mm
x	<input type="text" value="2 486"/> x/d <input type="text" value="0.9425"/>
δ	<input type="text" value="1"/>

N° iterazioni:

Precompresso

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>100 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	100 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	100 di 130								

	INPUT			OUTPUT		
	Rck	40	Mpa	diff. def. armature-cls		
dimensione	D	1800	mm	$\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}$	5.83E-06	-
copriferro 1° strato	c ₁	80	mm	distanza max fessure		
diametro barre 1° strato	\varnothing_1	30	mm	s r, max	3.38E+02	mm
numero barre 1° strato	n ₁	5		ampiezza fessure:		
copriferro 2° strato (baricentro barre)	c ₂	140	mm	wk	0.002	mm
diametro barre 2° strato	\varnothing_2	30	mm	LIMITE	0.20	mm
numero barre 2° strato	n ₂	5		Sez. verificata		
distanza lembo compresso-lembo teso della sezione	d	1690	mm			
	b _{eff}	150.0	mm			
posizione asse neutro da lembo compresso	x	1659	mm			
Tensione massima barre 1° strato	s _{s_max1}	2	Mpa			
Tensione massima barre 2° strato	s _{s_max2}	2	Mpa			
altezza efficace	h _{c,eff}	47.0	mm			
area efficace relativamente ad una singola barre	A _{c,eff}	7050	mm ²			
percentuale di armatura relativa a A _{c,eff}	$\rho_{p,eff}$	0.201				
(0.6 carichi brevi; 0.4 lunga durata)	kt	0.6				
(0.8 barre ad. migliorata; 1.6 liscie)	k1	0.8				
(0.5 per flessione; 1 trazione)	k2	0.5				
	k3	3.4				
	k4	0.425				

La verifica è soddisfatta.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>101 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	101 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	101 di 130								

9.2 VERIFICA DEGLI SPOSTAMENTI

Di seguito sono riportati i massimi valori degli spostamenti in testa pila. I valori ottenuti dall'analisi per le combinazioni sismiche sono stati ulteriormente elaborati così come descritto nel §8.3.2.1.

SLU-RAR		Comb.	U1	U2	U3
			mm	mm	mm
<i>max</i>	U1	SLU-RAR-017	1.9	0.2	-0.2
<i>max</i>	U2	SLU-RAR-005	1.0	0.3	-0.2
<i>max</i>	U3	SLU-RAR-008	0.4	0.1	0.0
<i>min</i>	U1	SLU-RAR-029	0.3	0.2	-0.2
<i>min</i>	U2	SLU-RAR-006	1.0	-0.1	-0.2
<i>min</i>	U3	SLU-RAR-003	1.1	0.3	-0.2

SLV-SIS		Comb.	U1	U2	U3
			mm	mm	mm
<i>max</i>	U1	SLU-SIS-002	17.7	1.4	-0.2
<i>max</i>	U2	SLU-SIS-008	5.8	4.8	-0.2
<i>max</i>	U3	SLU-SIS-015	5.9	1.4	-0.1
<i>min</i>	U1	SLU-SIS-012	5.5	4.8	-0.2
<i>min</i>	U2	SLU-SIS-001	17.4	1.4	-0.2
<i>min</i>	U3	SLU-SIS-008	5.8	4.8	-0.2

SLV-SIS		Comb.	U1	U2	U3
			mm	mm	mm
<i>max</i>	U1	SLU-SIS-009	-3.9	-4.8	-0.2
<i>max</i>	U2	SLU-SIS-001	-15.8	-1.4	-0.2
<i>max</i>	U3	SLU-SIS-008	-4.2	-4.8	-0.2
<i>min</i>	U1	SLU-SIS-005	-16.1	-1.4	-0.2
<i>min</i>	U2	SLU-SIS-008	-4.2	-4.8	-0.2
<i>min</i>	U3	SLU-SIS-015	-4.3	-1.4	-0.2

Pile: Relazione di calcolo

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	102 di 130

SLD-SIS		Comb.	U1	U2	U3
			mm	mm	mm
<i>max</i>	U1	SLU-SLD-001	8.2	0.4	-0.2
<i>max</i>	U2	SLU-SLD-008	2.8	1.4	-0.2
<i>max</i>	U3	SLU-SLD-015	2.9	0.4	-0.2
<i>min</i>	U1	SLU-SLD-008	2.8	1.4	-0.2
<i>min</i>	U2	SLU-SLD-001	8.2	0.4	-0.2
<i>min</i>	U3	SLU-SLD-008	2.8	1.4	-0.2

SLD-SIS		Comb.	U1	U2	U3
			mm	mm	mm
<i>max</i>	U1	SLU-SLD-008	-1.8	-1.4	-0.2
<i>max</i>	U2	SLU-SLD-001	-7.2	-0.4	-0.2
<i>max</i>	U3	SLU-SLD-008	-1.8	-1.4	-0.2
<i>min</i>	U1	SLU-SLD-001	-7.2	-0.4	-0.2
<i>min</i>	U2	SLU-SLD-008	-1.8	-1.4	-0.2
<i>min</i>	U3	SLU-SLD-015	-1.8	-0.4	-0.2

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>103 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	103 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	103 di 130								

9.3 VERIFICHE STRUTTURALI DELLE FONDAZIONI

9.3.1 VERIFICHE SLU STRUTTURALI DEL PALO

9.3.1.1 GEOMETRIA DELLA SEZIONE ED ARMATURA

<u>GEOMETRIA DELLA SEZIONE</u>		
Diametro del palo =	1500	mm
Copriferro netto c =	60	mm
Classe di resistenza calcestruzzo =	C25/30	Mpa
Classe di resistenza delle barre =	B450C	MPa

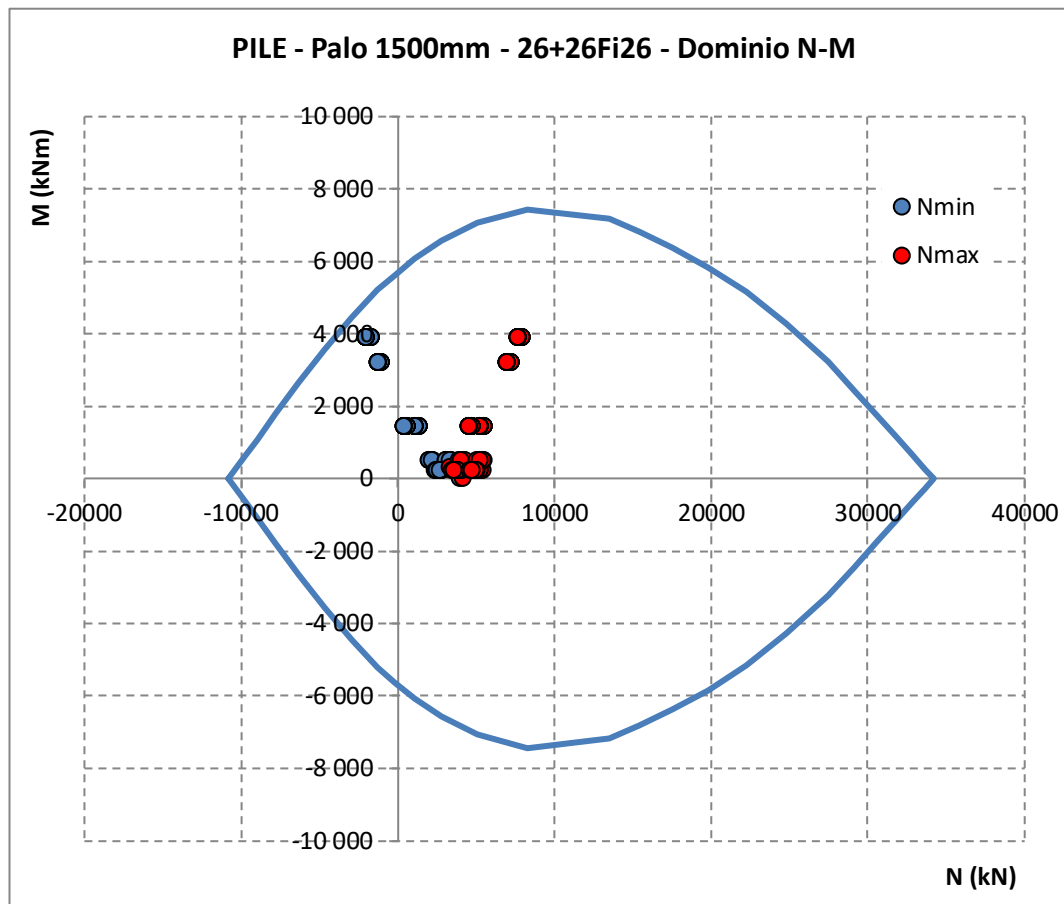
<u>ARMATURA PER I PRIMI 10 ø</u>		
<i>1° strato di armatura longitudinale</i>		
Numero barre long.	26	-
Diametro barre long.	26	mm
Copriferro baricentrico arm. long. c' =	87	mm
<i>2° strato di armatura longitudinale</i>		
Numero barre long.	26	
Diametro barre long.	26	mm
Copriferro baricentrico arm. long. c' =	139	mm
<i>Armatura trasversale</i>		
Diametro barre trasv.	14	mm
Passo arm. trasv.	200	mm
Diametro corona esterna =	1366	mm
<u>VERIFICA ARMATURA MINIMA LONG.</u>		
$\rho_{min} =$	1.00%	
$A_c =$	1767146	mm ²
$A_{s,min} =$	17671	mm ²
Armatura long. tot $A_{sd,tot} =$	27608	mm ²
$\rho_l =$	1.56%	
	ok	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>104 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	104 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	104 di 130								

9.3.1.2 VERIFICA SLU A PRESSO-FLESSIONE

Si riporta a seguire il dominio di interazione N [kN] – M [kNm] della sezione in esame.

Nel dominio di interazione sono riportate tutte le coppie di sollecitazione N_{Ed} – M_{Ed} che si presentano nelle varie combinazioni di carico prese in considerazione.



Come risulta evidente dal diagramma, tutte le coppie di sollecitazione sono interne al dominio di interazione e quindi le verifiche a presso-flessione della sezione in oggetto sono soddisfatte.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">105 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	105 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	105 di 130								

9.3.1.3 VERIFICA SLU A TAGLIO

Verifica a taglio per sezioni circolari armate a taglio (D.M. 14/01/2008)

classe cls	R_{ck}	30	N/mm ²
resist. Caratteristica cilindrica	f_{ck}	25	N/mm ²
	f_{cd}	14	N/mm ²
diametro	Φ	1500	mm
Area sezione	A	1767146	mm ²
copriferro	c	80	mm
Area sezione rettangolare equivalente	A_{eq}	1486983	mm ²
altezza utile equivalente	d	1177	mm
larghezza equivalente	b_w	1264	mm
altezza equivalente	h_{eq}	1398.207	mm
sforzo assiale dovuto ai carichi o precompressione	N	0	N
	σ_{cp}	0.000	N/mm ²
	α_{cp}	1.00	
Acciaio	f_{yk}	450	N/mm ²
B450C	f_{yd}	391	N/mm ²
diametro staffe (spille)	\varnothing_w	14	mm
Area staffa (spilla)	A_{\varnothing_w}	154	mm ²
0.9 d	z	1059	mm
passo spirale	s_w	200	mm
	n° bracci	2	
angolo di inclinazione biella compressa	θ	21.8	°
deve essere compreso tra 1 e 2.5	$\cot(\theta)$	2.50	
angolo di inclinazione armatura rispetto asse palo	α	90	°
	$\cot(\alpha)$	0.00	
	As_w / s_w	1.539	mm ² /mm
Taglio resistente per "taglio trazione"	V_{Rsd}	1595	kN
Taglio resistente per "taglio compressione"	V_{Rcd}	3256	kN
taglio sollecitante	V_{Ed}	1154	kN
fattore di sicurezza per GR (par. 7.9.5.2.2)	γ_{Rd}	1	
taglio resistente	V_{Rd}	1595	kN
	V_{Ed}	<	V_{Rd}
	FS	1.38	

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>106 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	106 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	106 di 130								

9.3.1.4 VERIFICA SLE DELLE TENSIONI

Combinazione di carico : SLU-RAR-015

Verifica C.A. S.L.U. - File: palo1500_26fi26+26fi26_RAR1

File Materiali Opzioni Visualizza Progetto Sez. Rett. Sismica Normativa: DM 1996 ?

Titolo : _____

Sezione circolare cava

Raggio esterno: 750 [mm]

Raggio interno: 0 [mm]

N° barre uguali: 0

Diametro barre: 0 [mm]

Copriferro (baric.): 0 [mm]

N° barre: 52 Zoom

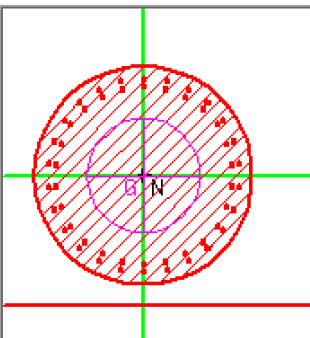
N°	As [mm²]	x [mm]	y [mm]
1	531	0	663
2	531	159	644
3	531	308	587
4	531	440	496
5	531	546	377
6	531	620	235

Tipo Sezione

Rettan.re Trapezi

a T Circolare

Rettangoli Coord.



Sollecitazioni

S.L.U. Metodo n

N_{Ed}: 0 2222 kN

M_{xEd}: 0 378 kNm

M_{yEd}: 0 0

P.to applicazione N

Centro Baricentro cls

Coord.[mm] xN: 0 yN: 0

Metodo di calcolo

S.L.U.+ S.L.U.-

Metodo n

Materiali

B450C	C25/30
ϵ_{su} : 10 ‰	ϵ_{c2} : 2 ‰
f_{yd} : 391.3 N/mm²	ϵ_{cu} : 3.5 ‰
E_s : 200 000 N/mm²	f_{cd} : 13.28
E_s/E_c : 15	f_{cc}/f_{cd} : 0.8
ϵ_{syd} : 1.957 ‰	$\sigma_{c,adm}$: 9.75
$\sigma_{s,adm}$: 255 N/mm²	τ_{co} : 0.6
	τ_{c1} : 1.829

σ_c : -1.876 N/mm²

ϵ_s : -0.01986 ‰

Vertici: 50

Verifica

N° iterazioni: 0

Precompresso

Rck	30	MPa			
fck	24.9	MPa			
fyk	450	MPa			
σ_c	-1.9	MPa	<	0.6 fck =	-14.94 MPa
σ_s	0	MPa	<	0.8 fyk =	360 MPa
Le verifiche sono soddisfatte.					

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>107 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	107 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	107 di 130								

9.3.1.5 VERIFICA SLE A FESSURAZIONE

Combinazione di carico : SLU-RAR-015

La sezione è interamente compressa, quindi la verifica a fessurazione è verificata.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>108 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	108 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	108 di 130								

9.3.2 VERIFICA SLU-SLE STRUTTURALE DEL PLINTO

9.3.2.1 VERIFICHE SLU-SLE TENSIONALI

La verifica strutturale del plinto viene di seguito condotta mediante l'ausilio di un modello tirante-puntone.

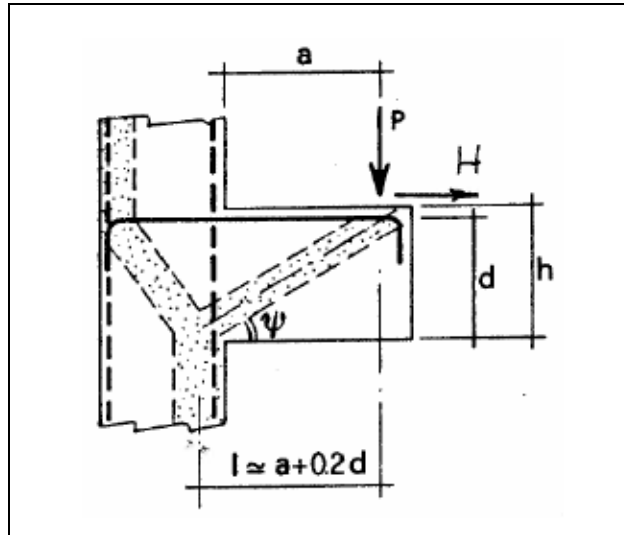


Figura 16 – Meccanismo tirante puntone della mensola tozza

Si distinguono due meccanismi di tipo tirante-puntone principali nel plinto di fondazione, illustrati nelle figure seguenti e descritti a seguire:

- un primo meccanismo è innescato dalle azioni trasmesse al plinto dai pali centrali (2 e 5) e coinvolge un tirante-puntone parallelo alla direzione longitudinale (evidenziato in verde);
- un secondo meccanismo coinvolge i pali di spigolo (1, 3, 4 e 6) ed innesca un tirante-puntone con direzione diagonale (evidenziato in rosso) inclinata di un angolo pari a $\alpha = 37^\circ$ rispetto alla dir. trasversale.

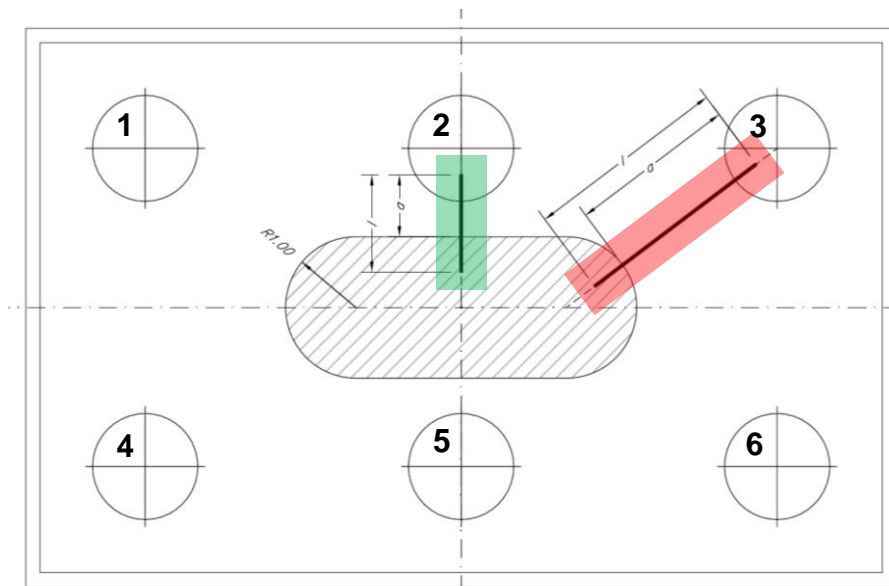


Figura 17 – Vista in pianta - Tirante-puntone longitudinale (verde) e diagonale (rosso)

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>109 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	109 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	109 di 130								

A seguire si riporta una immagine che illustra la geometria di un generico meccanismo tirante puntone che si innesta nel plinto per azione dei carichi concentrati trasmessi dai pali di fondazione.

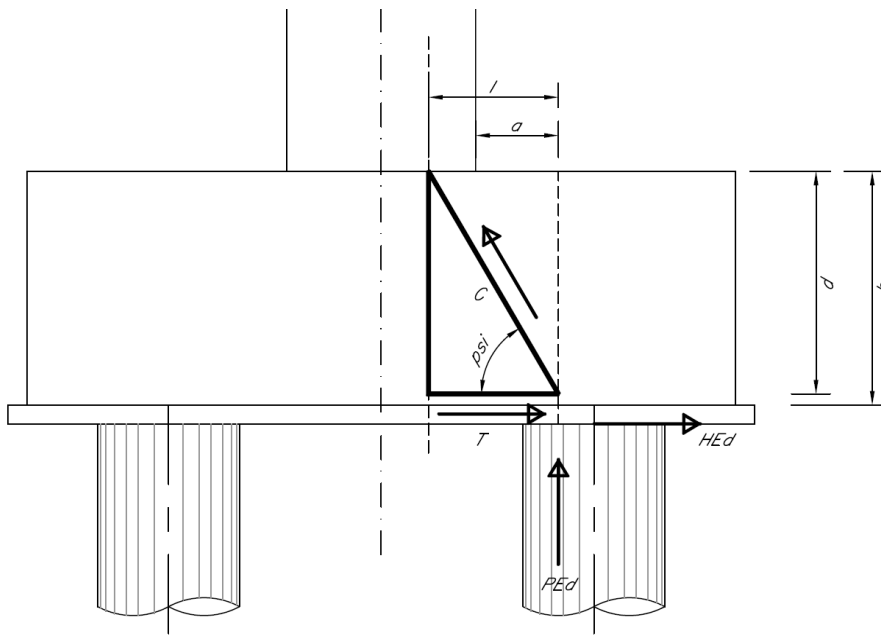


Figura 18 – Vista in sezione - Tirante-puntone – Biella compressa di calcestruzzo e tirante di armatura

Ai fini delle successive verifiche, le azioni concentrate trasmesse dai pali al plinto sono assunte pari:

- alle forze assiali agenti in testa al palo incrementate della quota parte spettante ad ogni palo del peso del plinto e del peso del rinterro all'estradosso del plinto, nel caso di forza di trazione (impiegata per la verifica dell'armatura superiore del plinto);
- alle forze assiali agenti in testa al palo ridotte della quota parte spettante ad ogni palo del peso del plinto e del peso del rinterro all'estradosso del plinto, nel caso di forza di compressione (impiegata per la verifica dell'armatura superiore del plinto).

La larghezza della sezione resistente del tirante di armatura e della biella compressa (B_{eff} = larghezza efficace) viene assunta pari a:

- per i pali centrali all'interasse pali i ($B_{eff} = i = 3 \text{ diam}$);
- per i pali di bordo a metà interasse pali i più la distanza dal bordo d_b ($B_{eff} = i / 2 + d_b = 2.5 \text{ diam}$).

L'altezza della sezione della biella compressa viene assunta pari a $h_c = 0.4 c d \sin \psi$ (si assume $c=1$), in conformità a quanto riportato in §C4.1.2.1.5 [2].

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>110 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	110 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	110 di 130								

L'armatura prevista nel plinto di fondazione è descritta a seguire:

Armatura inferiore:

- direzione longitudinale $\varnothing 30\text{mm}/200\text{mm}$ (1° strato) – copriferro baricentrico 60mm
 $\varnothing 30\text{mm}/200\text{mm}$ (2° strato) – copriferro baricentrico 120mm
- direzione trasversale $\varnothing 30\text{mm}/200\text{mm}$ (1° strato) – copriferro baricentrico 90mm
 $\varnothing 30\text{mm}/200\text{mm}$ (2° strato) – copriferro baricentrico 150mm

Armatura superiore:

- direzione longitudinale $\varnothing 26\text{mm}/200\text{mm}$ (1° strato) – copriferro baricentrico 58mm
- direzione trasversale $\varnothing 26\text{mm}/200\text{mm}$ (1° strato) – copriferro baricentrico 84mm

Si riporta a seguire lo svolgimento delle verifiche a tirante puntone del plinto di fondazione, con riferimento ai due meccanismi descritti in precedenza.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">111 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	111 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	111 di 130								

Direzione diagonale (Pali 1, 3, 4 e 6)			
a	2.3	m	
h	2.5	m	
cf_bar	0.1	m	
d	2.4	m	
l	2.78	m	
tan psi	0.78		
psi	37.9	°	

Armatura inferiore

	Nmax	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< fyd	C	σ_c	< fcd'
SLU-STR	5497	4216	0	5426	125	166	VERO	6871	5.1	VERO
SLU-GEO	4353	3072	0	3954	91	121	VERO	5007	3.7	VERO
SLU-ACC	3612	2331	0	3000	69	92	VERO	3799	2.8	VERO
SLU-SISMA	7956	6675	0	8590	198	262	VERO	10879	8.0	VERO
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Armatura inferiore

	Nmax	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< 0.8 fyk	C	σ_c	< 0.45 fcd'
SLE-QP	3143	1862	0	2397	55	73	VERO	3035	2.2	VERO
SLE-FREQ	3770	2489	0	3203	74	98	VERO	4056	3.0	VERO
SLE-RAR	3979	2698	0	3472	80	106	VERO	4397	3.2	VERO
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Armatura superiore

	Nmin	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< fyd	C	σ_c	< fcd'
SLU-STR	1981	-	0							
SLU-GEO	2107	-	0							
SLU-ACC	2265	-	0							
SLU-SISMA	-2009	-3290	0	-4234	-267	-354	VERO	-5362	-4.0	VERO
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Armatura superiore

	Nmin	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< 0.8 fyk	C	σ_c	< 0.45 fcd'
SLE-QP	2733	-	0							
SLE-FREQ	2146	-	0							
SLE-RAR	2113	-	0							
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Le verifiche sono soddisfatte.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">112 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	112 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	112 di 130								

Direzione longitudinale (Pali 2 e 5)		
a	0.875	m
h	2.5	m
cf_bar	0.2	m
d	2.3	m
l	1.335	m
tan psi	2.37	
psi	67.1	°

Armatura inferiore

	Nmax	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< fyd	C	sc	< fcd'
SLU-STR	5162	3881	0	1640	52	-	VERO	4213	1.2	VERO
SLU-GEO	4065	2784	0	1177	37	-	VERO	3022	0.9	VERO
SLU-ACC	3317	2036	0	861	27	-	VERO	2211	0.6	VERO
SLU-SISMA	7071	5790	0	2447	77	-	VERO	6286	1.8	VERO
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Armatura inferiore

	Nmax	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< 0.8 fyk	C	sc	< 0.45 fcd'
SLE-QP	3143	1862	0	787	25	-	VERO	2022	0.6	VERO
SLE-FREQ	3609	2328	0	984	31	-	VERO	2528	0.7	VERO
SLE-RAR	3746	2465	0	1042	33	-	VERO	2676	0.8	VERO
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Armatura superiore

	Nmin	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< fyd	C	sc	< fcd'
SLU-STR	2325	-	0							
SLU-GEO	2404	-	0							
SLU-ACC	2559	-	0							
SLU-SISMA	-1124	-2405	0	-1017	-87	-	VERO	-2611	-1.2	VERO
	kN	kN		kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Armatura superiore

	Nmin	PEd	HEd	T	σ_{s_long}	σ_{s_trasv}	< 0.8 fyk	C	sc	< 0.45 fcd'
SLE-QP	2733	-	0							
SLE-FREQ	2249	-	0							
SLE-RAR	2252	-	0							
	kN	kN	kN	kN	Mpa	Mpa		kN	Mpa	

Le verifiche sono soddisfatte.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>113 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	113 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	113 di 130								

9.3.2.2 VERIFICA SLU A PUNZONAMENTO

La verifica SLU a punzonamento del plinto di fondazione viene svolta in accordo a §6.4.4 [11].

La verifica viene svolta con riferimento ai soli pali di spigolo, poiché soggetti alle massime forze assiali in testa.

La verifica viene svolta con riferimento alla sola condizione sismica SLV più severa tra quelle prese in considerazione, ossia per una forza assiale in testa al palo di spigolo pari a $P_{Ed} = 6675$ kN (valore già ridotto della quota parte corrispondente del peso del plinto e del terreno di ricopimento).

Al fine di definire il cosiddetto perimetro di verifica u , si assume cautelativamente un'inclinazione delle eventuali superfici di rottura pari a 33° sull'orizzontale; si definisce così l'impronta del cono di punzonamento illustrata nella figura seguente.

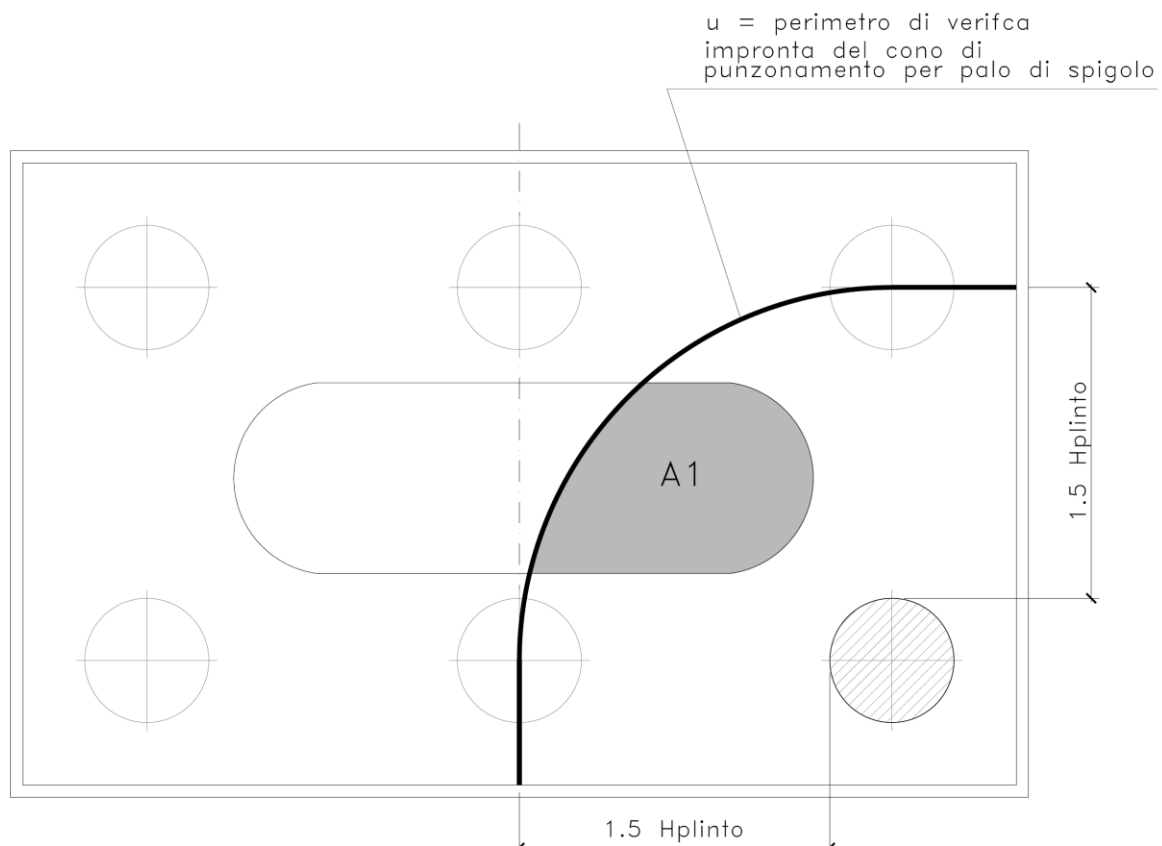


Figura 19 – Vista in pianta – Perimetro di verifica - Palo di spigolo

La lunghezza del perimetro di verifica evidenziato è pari a $u = 10.5$ m.

La superficie totale della sezione trasversale della pila è pari ad $A = 9.12$ m².

La forza assiale minima agente in fase sismica nella sezione di base del fusto pila è pari a $N_{Ed} = 7246$ kN, che corrisponde ad una sigma media pari a $\sigma_{med} = 0.79$ MPa.

La superficie della sezione trasversale della pila intersecata dal perimetro di verifica è pari a $A1 = 3.25$ m².

La forza assiale di punzonamento di verifica può essere quindi ridotta come indicato a seguire:

$$\begin{aligned}
 P_{Ed,red} &= P_{Ed} - A1 * \sigma_{med} = 6675 \text{ kN} - (0.79 \text{ MPa} * 3.25 * 10^6 \text{ mm}^2)/1000 = \\
 &= 6675 \text{ kN} - 2568 \text{ kN} = 4107 \text{ kN}
 \end{aligned}$$

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>114 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	114 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	114 di 130								

Si riporta a seguire la verifica a punzonamento del plinto svolta in accordo a §6.4.4 [11], ossia in assenza di armature resistenti a taglio.

Verifica a punzonamento per sezioni rettangolari SENZA armatura a taglio (NTC08 - EC2-rev05)			
classe cls	C	35	Mpa
coeff. parziale	γ_c	1.5	
perimetro di verifica	u1	10050	mm
altezza soletta	H	2500	mm
altezza utile	d	2250	mm
diametro ferro longitudinale teso	ϕ_{lon}	30	mm
	strati	2	
	passo	200	mm
percentuale di armatura trasversale teso	ρ_{lx}	0.31%	
diametro ferro trasversale	ϕ_{tra}	30	mm
	strati	2	
	passo	200	mm
percentuale di armatura trasv	ρ_{tx}	0.31%	
percentuale di armatura totale	ρ_l	0.31%	
Eventuale compressione long	σ_{c_lon}	0	Mpa
Eventuale compressione trasv	σ_{c_tra}	0	Mpa
	σ_c	0.00	N/mm ²
	k1	0.10	
	$C_{r,dc}$	0.12	
	k	1.30	
	v min	0.31	Mpa
	$V_{rd,c}$	0.346	Mpa
	$V_{min+k1\sigma_{cp}}$	0.306	Mpa
Tensione resistente taglio-punzonamento	$V_{rd,c}$	0.346	N/mm ²
taglio sollecitante	V_{ed}	4108	kN
	V_{ed}	0.182	Mpa
verifica soddisfatta!	$V_{rd,c}$	>	V_{ed}

La verifica è soddisfatta.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>115 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	115 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	115 di 130								

9.3.2.3 VERIFICA SLE A FESSURAZIONE

Si riporta a seguire la verifica a fessurazione del plinto di fondazione, svolta con riferimento alla combinazione di carico più severa del gruppo SLE-FRE, ossia quella che induce la massima tensione normale nell'armatura inferiore.

	INPUT			OUTPUT		
	Rck	30	Mpa	diff. def. armature-cls		
altezza sezione	H	2500	mm	$\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}$	2.85E-04	-
larghezza sezione	L	1000	mm	distanza max fessure		
copriferro 1° strato	c ₁	75	mm	s r, max	6.85E+02	mm
diametro barre 1° strato	\varnothing_1	30	mm	ampiezza fessure:		
numero barre 1° strato	n ₁	5		wk	0.195	mm
copriferro 2° strato (baricentro barre)	c ₂	135	mm	LIMITE	0.20	mm
diametro barre 2° strato	\varnothing_2	30	mm	Sez. verificata		
numero barre 2° strato	n ₂	5				
copriferro 2° strato (baricentro barre)	c ₃	0	mm			
diametro barre 2° strato	\varnothing_3	0	mm			
numero barre 2° strato	n ₃	0.000				
copriferro equivalente	c _{eq}	105	mm			
distanza lembo compresso-lembo teso della sezione	d	2395	mm			
	b _{eff}	200.0	mm			
Tensione massima barre 1° strato	s _{s_max1}	98	Mpa			
Tensione massima barre 2° strato	s _{s_max2}	98	Mpa			
Tensione massima barre 3° strato	s _{s_max3}		Mpa			
altezza efficace	h _{c,eff}	262.5	mm			
area efficace relativamente ad una singola barre	A _{c,eff}	52500	mm ²			
percentuale di armatura relativa a A _{c,eff}	$\rho_{p,eff}$	0.027				
(0.6 carichi brevi; 0.4 lunga durata)	kt	0.6				
(0.8 barre ad. migliorata; 1.6 liscie)	k1	0.8				
(0.5 per flessione; 1 trazione)	k2	1				
	k3	3.4				
	k4	0.425				

La verifica è soddisfatta.

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>116 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	116 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	116 di 130								

9.4 VERIFICHE STRUTTURALI PULVINO E RITEGNI

Si tratta di strutture tozze, nelle quali, come è noto, si formano flussi di tensioni di compressione nel calcestruzzo e flussi di tensioni di trazione che si ipotizzano localizzati nelle armature: il dimensionamento sarà pertanto effettuato mediante schemi semplificati tirante-puntone.

9.4.1 PULVINO

La verifica avviene considerando come forze esterne le reazioni degli appoggi. In presenza di appoggi non resistenti alle azioni orizzontali verrà presa in considerazione l'azione dell'attrito trasmesso dall'impalcato (considerando un coefficiente d'attrito pari a $\varphi = 0,06$).

Il sistema di bielle compresse e bielle tese viene evidenziato nella figura di seguito riportata.

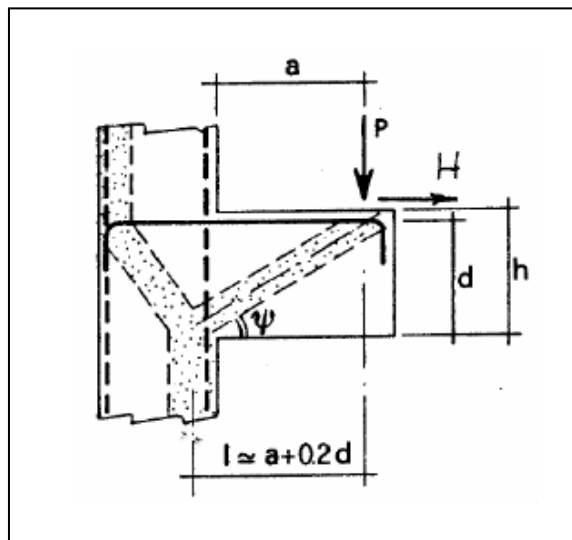


Figura 20 – Schema del meccanismo resistente

Dato lo schema appoggi dell'impalcato, in corrispondenza dell'apparecchio d'appoggio di estremità si hanno solo scarichi verticali, mentre sono nulle le forze orizzontali. In tal caso come forza orizzontale si adotta l'azione dell'attrito trasmesso dall'impalcato (considerando un coefficiente d'attrito pari a $\varphi = 0,06$).

Il massimo scarico trasmesso dal singolo apparecchio di appoggio è pari a:

$$\text{Imp DX (25,00 m):} \quad P_{\max} = 2000 \text{ kN}$$

$$\text{Imp SX (25,00 m):} \quad P_{\max} = 2000 \text{ kN}$$

Sulla mensola si avrà dunque una forza agente totale pari a:

$$P_{\text{ed,max}} = 4000 \text{ kN}$$

$$H_{\text{ed,max}} = 0,06 \cdot 4000 \text{ kN} = 240 \text{ kN}$$

Le sollecitazioni vengono cautelativamente applicate ad una sezione avente le seguenti caratteristiche geometriche e la seguente armatura in zona tesa:

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO 1° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>117 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	117 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	117 di 130								

$B = 3,20 \text{ m}$

$H = 2,00 \text{ m}$

Armatura orizzontale 1° strato: $\varnothing 24/15 \text{ cm}$; copriferro baricentrico = 8 cm

Armatura orizzontale 2° strato: $\varnothing 24/15 \text{ cm}$; copriferro baricentrico = 16 cm

Si riporta a seguire lo svolgimento della verifica a tirante puntone del meccanismo illustrato nella figura seguente.

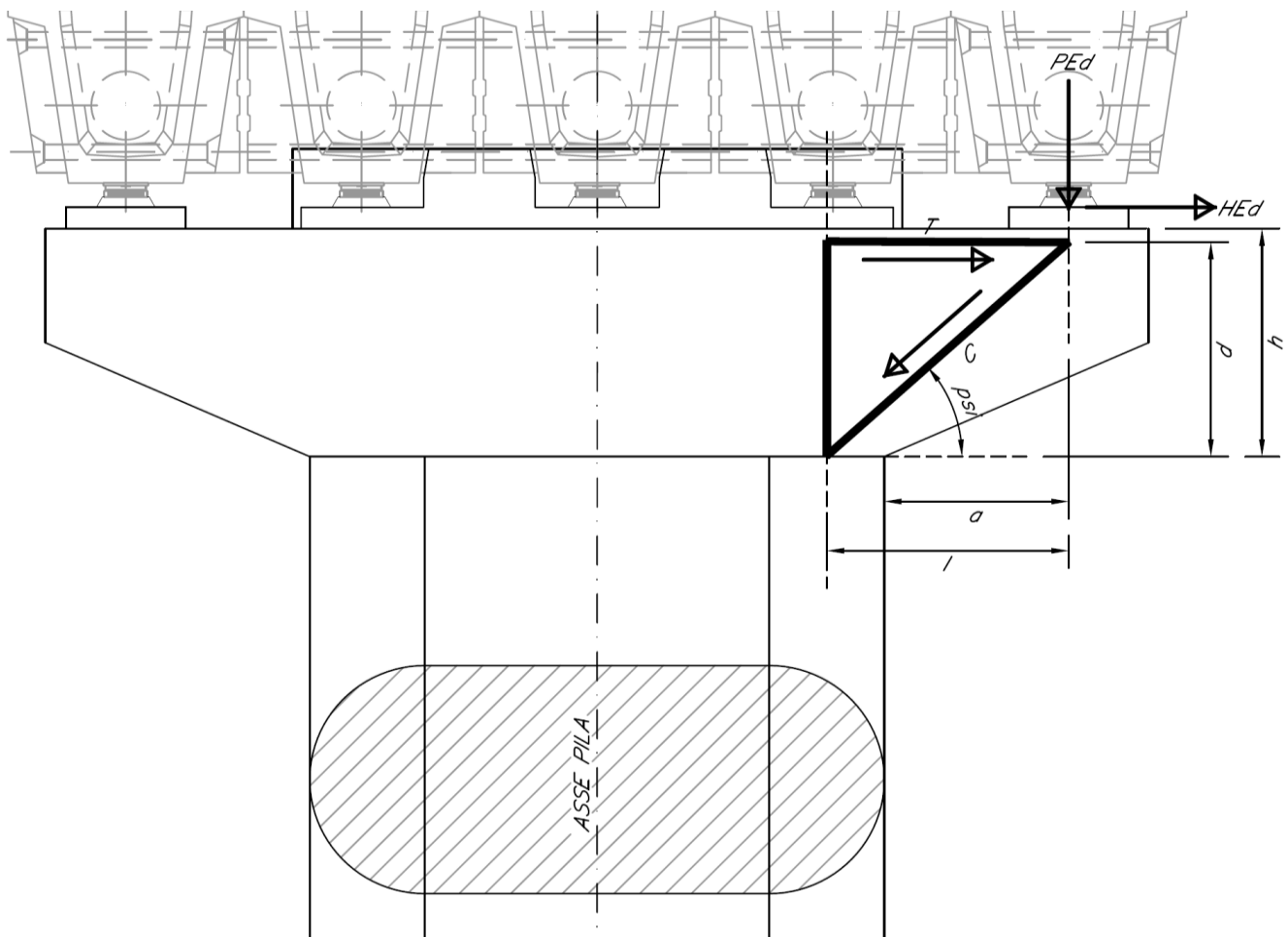


Figura 21 – Schema del meccanismo resistente – pulvino

Calcestruzzo

R_{ck}	40	N/mm ²	Resistenza cubica
f_{ck}	33.2	N/mm ²	Resistenza cilindrica
g_c	1.5		coeff. Parziale di sicurezza cls
α_{cc}	0.85		
f_{cd}	18.81	N/mm ²	
f'_{cd}	9.41	N/mm ²	$0,5 \times f_{cd}$

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>118 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	118 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	118 di 130								

Acciaio

f_{yk}	450	N/mm ²	tensione caratteristica di snervamento
g_s	1.15		coeff. Parziale di sicurezza acciaio
f_{yd}	391.3	N/mm ²	tensione di snervamento di progetto

Sollecitazioni

F_{vert_SX}	2000	kN	forza verticale max dispositivo di appoggio impalcato SX
F_{vert_DX}	2000	kN	forza verticale max dispositivo di appoggio impalcato DX
j	0.06		coefficiente di attrito
P_{Ed}	4000	kN	carico verticale di progetto
H_{Ed}	240	kN	carico orizzontale di progetto

MECCANISMO CON TIRANTE ORIZZONTALE

a	1610	mm	posizione di P_{Ed}
h	2150	mm	altezza totale mensola
d	2030	mm	braccio armatura tesa
b	3200	mm	larghezza della mensola
L	2016	mm	lunghezza convenzionale mensola
ψ	45.2	°	angolo puntone compr. con l'orizzontale
λ	0.99		$\cotg \psi$
\emptyset (1° strato)	24	mm	diametro barre
passo (1° strato)	150	mm	passo barre
\emptyset (2° strato)	24	mm	diametro barre
passo (2° strato)	150	mm	passo barre
A_s	19292	mm ²	area totale armatura tesa
c	1		piastra non provvista di staffatura
P_{RS}	7366	kN	carico vert. Max per resist. dell'armatura
P_{RC}	12315	kN	carico vert. Max per resist. del puntone compresso
P_R	7366	kN	carico vert. Max [min(P_{RS} ; P_{RC})]
$P_{RC} \geq P_{RS}$	VERO		test $P_{RC} \geq P_{RS}$
ΔP_R	0	kN	contributo dovuto all'eventuale armatura inclinata

RESISTENZA TOTALE

$P_{R,TOT}$	7366	kN	resistenza totale $P_R + 0,8 \times \Delta P_R$
$P_{R,TOT} > P_{Ed}$	VERO		

Le verifiche sono soddisfatte.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>119 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	119 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	119 di 130								

La verifica di tipo tensionale si effettua verificando che le massime tensioni agenti nella sezione risultino inferiori ai seguenti valori limite:

Per le combinazioni SLE-RAR:

- tensione limite nel calcestruzzo: $\sigma_{cls} = 0.60 f_{ck}$
- tensione limite nelle barre: $\sigma_{acciaio} = 0.80 f_{yk}$

Per le combinazioni SLE-QPE:

- tensione limite nel calcestruzzo: $\sigma_{cls} = 0,45 f_{ck}$

A seguire si svolge la verifica tensionale con riferimento alle sollecitazioni SLU ed assumendo come limiti delle tensioni i valori relativi alle verifiche per combinazioni SLE-RAR; si considerano quindi automaticamente soddisfatte le verifiche in tutte le altre combinazioni di carico meno severe.

P_{Ed}	4000	kN
T	4271	kN
A_s	19292	mm ²
σ_s	221	Mpa
C	5852	kN
A_c	2598400	mm ²
σ_c	2.25	Mpa

Le verifiche sono soddisfatte.

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>120 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	120 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	120 di 130								

9.4.2 RITEGNI

Le verifiche dei ritegni sono svolte con riferimento alle massime forze orizzontali trasmesse dai dispositivi di appoggio in caso di una loro eventuale perdita di funzionalità; tali azioni sono quindi assunte pari alla resistenza in direzione longitudinale e trasversale dei dispositivi stessi.

Ogni impalcato in C.A.P. è dotato di:

- 1 ritegno in direzione longitudinale (condiviso con la campata adiacente);
- 2 ritegni in direzione trasversale.

Quindi alla sommità di ogni pila sono presenti:

- 1 ritegno in direzione longitudinale
- 4 ritegni in direzione trasversale per gli impalcati in CAP;

La disposizione e le caratteristiche dei dispositivi di appoggio sono riportate nell'elaborato progettuale relativo, al quale si rimanda per ulteriori dettagli.

9.4.2.1 RITEGNO LONGITUDINALE

In caso di perdita di funzionalità degli appoggi fissi in direzione longitudinale, il ritegno longitudinale è soggetto ad una forza orizzontale pari a:

$$P_{\max} = 2200 \text{ kN} + 2200 \text{ kN} = 4400 \text{ kN}$$

Le sollecitazioni vengono cautelativamente applicate ad una sezione avente le seguenti caratteristiche:

$$B = 8,50 \text{ m};$$

$$H = 0,50 \text{ m};$$

$$\text{Armatura orizzontale } 1^\circ \text{ strato: } \varnothing 26/15 \text{ cm; copriferro baricentrico} = 7.5 \text{ cm.}$$

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>121 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	121 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	121 di 130								

Si riporta a seguire lo svolgimento della verifica a tirante puntone del meccanismo illustrato nella figura seguente.

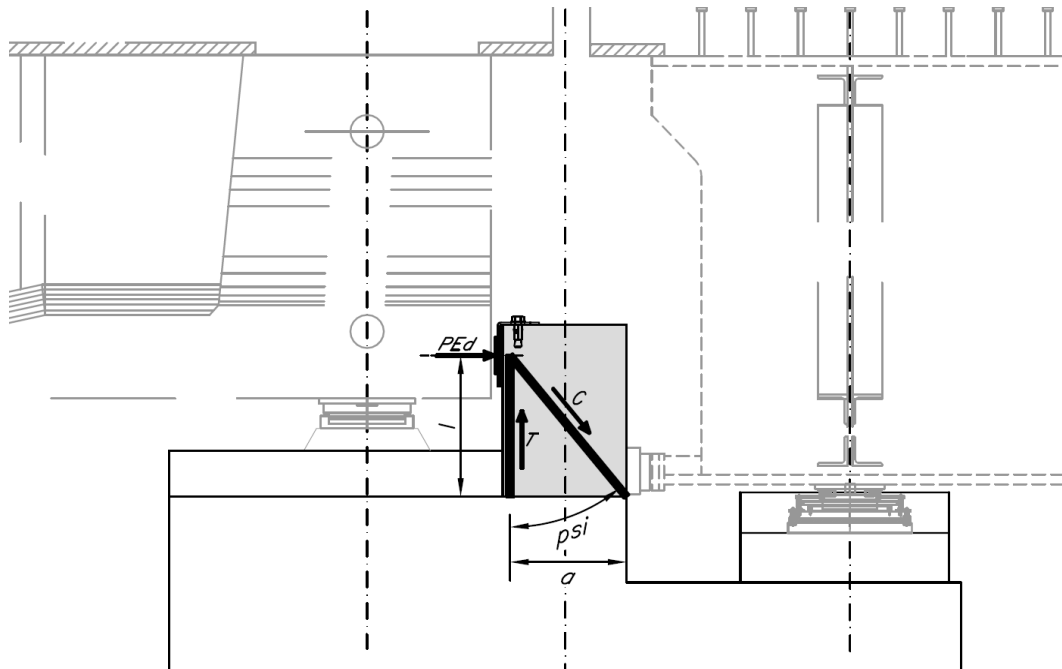


Figura 22 – Schema del meccanismo resistente – Ritegno longitudinale

RITEGNI LONGITUDINALI

MATERIALI

Calcestruzzo

R_{ck}	40	N/mm ²	Resistenza cubica
f_{ck}	33.2	N/mm ²	Resistenza cilindrica
g_c	1.5		coeff. Parziale di sicurezza cls
a_{cc}	0.85		
f_{cd}	18.81	N/mm ²	
f'_{cd}	9.41	N/mm ²	0.5 x f_{cd}
cf_{min}	45	mm	corpiferro minimo

Acciaio

f_{yk}	450	N/mm ²	tensione caratteristica di snervamento
g_s	1.15		coeff. Parziale di sicurezza acciaio
f_{yd}	391.3	N/mm ²	tensione di snervamento di progetto

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>122 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	122 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	122 di 130								

SOLLECITAZIONI

F_{hor_SX}	4400	kN	forza orizz. max dispositivo di appoggio impalcato SX
F_{hor_DX}	0	kN	forza orizz. max dispositivo di appoggio impalcato DX
P_{Ed}	5400	kN	carico verticale di progetto
H_{Ed}	0	kN	carico orizzontale di progetto

MECCANISMO CON TIRANTE ORIZZONTALE

a	570	mm	posizione di P_{Ed}
h	500	mm	altezza totale mensola
cf	75	mm	posizione barre armatura (copriferro baricentrico)
d	425	mm	braccio armatura tesa
b	8500	mm	larghezza della mensola
L	655	mm	lunghezza convenzionale mensola
ψ	30.3	°	angolo puntone compr. con l'orizzontale
λ	1.71		$\cotg \psi = l/0.9d$
\varnothing (1° strato)	26	mm	diametro barre
passo (1° strato)	150	mm	passo barre
\varnothing (2° strato)	0	mm	diametro barre
passo (2° strato)	150	mm	passo barre
A_s	30071	mm ²	area totale armatura tesa
c	1		elemento non provvisto di armatura a taglio
P_{RS}	6876	kN	carico vert. Max per resist. dell'armatura di tensioni trasversali di trazione
P_{RC}	6920	kN	carico vert. Max per resist. del puntone compresso
P_R	6876	kN	carico vert. Max [min($P_{RS}; P_{RC}$)]
$P_{RC} \geq P_{RS}$	VERO		test $P_{RC} \geq P_{RS}$

MECCANISMO CON TIRANTE INCLINATO

ΔP_R	0	kN	contributo dovuto all'eventuale armatura inclinata
--------------	---	----	--

RESISTENZA TOTALE

$P_{R,TOT}$	6876	kN	resistenza totale $P_R + 0,8 \times \Delta P_R$
$P_{R,TOT} > P_{Ed}$	VERO		

	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>123 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	123 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	123 di 130								

9.4.2.2 RITEGNO TRASVERSALE - IMPALCATO SX (C.A.P.)

In caso di perdita di funzionalità degli appoggi fissi in direzione trasversale, ciascun ritegno trasversale è soggetto ad una forza orizzontale pari a:

$$P_{max} = (2200 \text{ kN} + 2200 \text{ kN}) / 4 = 1100 \text{ kN} \quad \text{corrispondente all'impalcato da 25m in CAP.}$$

Le sollecitazioni vengono cautelativamente applicate ad una sezione avente le seguenti caratteristiche:

$$B = 0,60 \text{ m}$$

$$H = 0,92 \text{ m}$$

Armatura orizzontale 1° strato: $\varnothing 30/12.5 \text{ cm}$; copriferro baricentrico = 8 cm

Si riporta a seguire lo svolgimento della verifica a tirante puntone del meccanismo illustrato nella figura seguente.

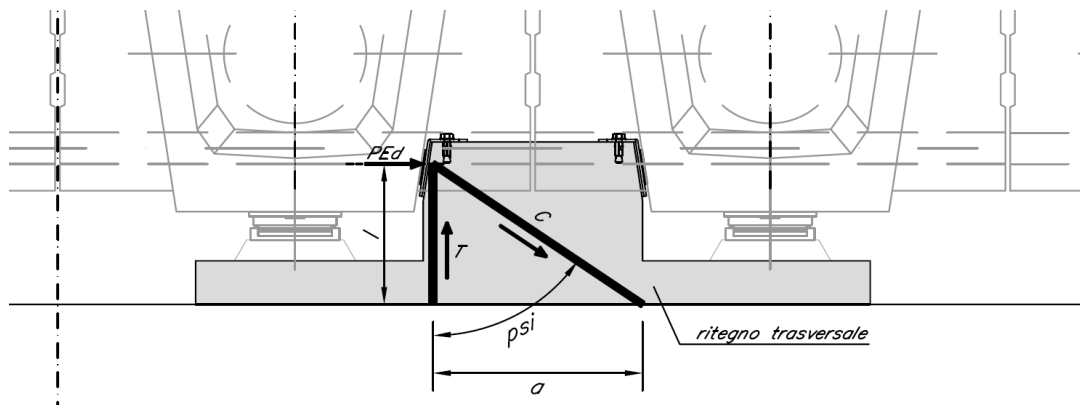


Figura 23 – Schema del meccanismo resistente – Ritegno trasversale impalcato CAP

RITEGNI TRASVERSALI

MATERIALI

Calcestruzzo

R_{ck}	40	N/mm ²	Resistenza cubica
f_{ck}	33.2	N/mm ²	Resistenza cilindrica
g_c	1.5		coeff. Parziale di sicurezza cls
a_{cc}	0.85		
f_{cd}	18.81	N/mm ²	
f'_{cd}	9.41	N/mm ²	0,5 x f_{cd}
cf_{min}	45	mm	corpiferro minimo

Acciaio

f_{yk}	450	N/mm ²	tensione caratteristica di snervamento
g_s	1.15		coeff. Parziale di sicurezza acciaio
f_{yd}	391.3	N/mm ²	tensione di snervamento di progetto

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>124 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	124 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	124 di 130								

SOLLECITAZIONI

F_{hor_SX}	1100	kN	forza orizz. max dispositivo di appoggio impalcato SX
F_{hor_DX}	0	kN	forza orizz. max dispositivo di appoggio impalcato DX
P_{Ed}	1100	kN	carico verticale di progetto
H_{ed}	0	kN	carico orizzontale di progetto

MECCANISMO CON TIRANTE ORIZZONTALE

a	400	mm	posizione di P_{Ed}
h	920	mm	altezza totale mensola
cf	80	mm	posizione barre armatura (copriferro baricentrico)
d	840	mm	braccio armatura tesa
b	550	mm	larghezza della mensola
L	568	mm	lunghezza convenzionale mensola
ψ	53.1	°	angolo puntone compr. con l'orizzontale
λ	0.75		$\cotg \psi = l/0.9d$
\emptyset (1° strato)	30	mm	diametro barre
passo (1° strato)	125	mm	passo barre
\emptyset (2° strato)	0	mm	diametro barre
passo (2° strato)	150	mm	passo barre
A_s	3109	mm ²	area totale armatura tesa
c	1		elemento non provvisto di armatura a taglio
P_{RS}	1621	kN	carico vert. Max per resist. dell'armatura di tensioni trasversali di trazione
P_{RC}	2224	kN	carico vert. Max per resist. del puntone compresso
P_R	1621	kN	carico vert. Max [min(P_{RS} ; P_{RC})]
$P_{RC} \geq P_{RS}$	VERO		test $P_{RC} \geq P_{RS}$

MECCANISMO CON TIRANTE INCLINATO

ΔP_R	0	kN	contributo dovuto all'eventuale armatura inclinata
--------------	---	----	--

RESISTENZA TOTALE

$P_{R,TOT}$	1621	kN	resistenza totale $P_R + 0,8 \times \Delta P_R$
$P_{R,TOT} > P_{Ed}$	VERO		

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>125 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	125 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	125 di 130								

9.5 ESCURSIONE LONGITUDINALE, GIUNTI E VARCHI

Le escursioni longitudinali che i vincoli mobili devono consentire, sono state determinate in accordo con quanto indicato nel §2.1.5 della specifica RFI per i ponti [3].

Per i ponti e viadotti costituiti da una serie di travi semplicemente appoggiate l'entità dell'escursione totale dei giunti e degli apparecchi d'appoggio viene valutato mediante la seguente relazione:

$$E_L = k_1 \cdot (E_1 + E_2 + E_3) = k_1 \cdot (2 \cdot D_t + 4 \cdot d_{Ed} \cdot k_2 + 2 \cdot d_{eg})$$

dove:

E_1 = spostamento dovuto alla variazione termica uniforme;

E_2 = spostamento dovuto alla risposta della struttura all'azione sismica;

E_3 = spostamento dovuto all'azione sismica fra le fondazioni di strutture non collegate;

k_1 = 0,45 coefficiente che tiene conto della non contemporaneità dei valori massimi corrispondenti a ciascun evento singolo;

k_2 = 0,55 coefficiente legato alla probabilità di moto in controfase di due pile adiacenti;

d_{Ed} = è lo spostamento relativo totale tra le parti, pari allo spostamento d_E prodotto dall'azione sismica di progetto, calcolato come indicato nel §7.3.3.3 delle NTC2008 [1];

d_{eg} = è lo spostamento relativo tra le parti dovuto agli spostamenti relativi del terreno, da valutare secondo il §3.2.3.3 delle NTC2008 [1];

In ogni caso, dovrà risultare:

$$E_L \geq E_0 \quad \text{e} \quad E_L \geq E_i \quad \text{con } i = 1, 2, 3$$

dove:

E_0 = escursione valutata secondo i criteri validi nelle zone non sismiche;

E_i = il maggiore dei due termini indicati nella espressione precedente.

Nei casi in cui anche una sola delle due precedenti disuguaglianze non risultasse verificata, dovrà assumersi

$$E_L = \max(E_0; E_i).$$

Per garantire un valore minimo di escursione, in funzione della sismicità del sito, il valore E_L dovrà essere assunto non minore di:

$$E_L \geq 3,3 \cdot L/1000 + 0,1 \text{ m} \quad \text{e} \quad E_L \geq 0,15 \text{ m} \quad \text{per } a_g(\text{SLV}) \geq 0,25 \text{ g}$$

$$E_L \geq 2,3 \cdot L/1000 + 0,073 \text{ m} \quad \text{e} \quad E_L \geq 0,10 \text{ m} \quad \text{per } a_g(\text{SLV}) < 0,25 \text{ g}$$

dove:

L = la lunghezza del ponte (m).

La corsa degli apparecchi d'appoggio mobili deve essere non inferiore a

$$EC_{\min} = \pm(E_L/2 + E_L/8) \quad \text{con un minimo di } \pm(E_L/2 + 15 \text{ mm}).$$

   	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>126 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	126 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	126 di 130								

Il giunto fra le testate di due travi adiacenti dovrà consentire una escursione totale pari a:

$$EG_{\min} = \pm(E_L/2 + 10 \text{ mm})$$

Il varco da prevedere fra le testate degli impalcati adiacenti, a temperatura media ambiente, dovrà essere non inferiore a:

$$EV_{\min} = E_L/2 + 20 \text{ mm}$$

Il ritegno sismico dovrà essere disposto ad una distanza, dal bordo della trave supportata dal vincolo mobile, pari a:

$$ER_{\min} = V - 10 \text{ mm}$$

Di seguito vengono valutati preliminarmente i diversi contributi relativi alle diverse azioni (termica, sismica e moto delle fondazioni) e successivamente vengono riportati i calcoli delle diverse grandezze.

9.5.1 SPOSTAMENTO DOVUTO ALLA VARIAZIONE TERMICA UNIFORME

In accordo con quanto indicato nel §1.4.4.1 della specifica RFI per i ponti [3], la variazione termica per la quale si procede al calcolo della massima escursione è pari a

$$DT = 1,50 \cdot 15 \text{ °C} = \pm 22,5 \text{ °C}$$

Tipologico	DT °C	αt 1/°C	ϵ -	L m	D _t mm
L=25 m A CASSONCINI IN C.A.P.	22.5	1.00E-05	2.25E-04	25.00	5.625
L=25 m A CASSONCINI IN C.A.P.	22.5	1.00E-05	2.25E-04	25.00	5.625

OPERA		IMP SX		IMP DX		IMP CON APP. M	D _t	E ₁
		L	VINC	L	VINC			
	-	L	VINC	L	VINC	m	mm	mm
IV04	S01	-	-	25.00	F	-	0	0
IV04	P01	25.00	M	25.00	F	25.00	5.625	11.25
IV04	P02	25.00	M	25.00	F	25.00	5.625	11.25
IV04	S02	25.00	M	-	-	25.00	5.625	11.25

9.5.2 SPOSTAMENTO SISMICO IN SOMMITÀ PILA

Lo spostamento sismico longitudinale viene valutato considerando uno schema statico di mensola incastrata alla base. A vantaggio di sicurezza viene considerato il modulo elastico del calcestruzzo fessurato. Il valore dello spostamento elastico si ottiene a partire dal valore di calcolo allo SLV (per $q=1,5$), moltiplicando quest'ultimo per il fattore μ_d .

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="text-align: center;">COMMESSA</td> <td style="text-align: center;">LOTTO</td> <td style="text-align: center;">CODIFICA</td> <td style="text-align: center;">DOCUMENTO</td> <td style="text-align: center;">REV.</td> <td style="text-align: center;">FOGLIO</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">IF1N</td> <td style="text-align: center;">01 E ZZ</td> <td style="text-align: center;">CL</td> <td style="text-align: center;">IV 04 05 001</td> <td style="text-align: center;">B</td> <td style="text-align: center;">127 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	127 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	127 di 130								

OPERA		COORDINATE		PARAMETRI SISMICI				SPOSTAMENTO LONG.			
		LONG.	LAT.	V _R	a _g	S	F ₀	d1,max	d1,min	d1,sism	E2
		°	°	anni	g	-	-	mm	mm	mm	mm
IV04	S01	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	2.511	-	-	-	-
IV04	P1	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	2.511	25.0	-25	25.0	55.0
IV04	P2	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	2.511	25.0	-25	25.0	55.0
IV04	S02	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	2.511	-	-	-	-

9.5.3 SPOSTAMENTO DEL SUOLO

Lo spostamento relativo tra le pile e spalle d_{eg} dovuto agli spostamenti relativi del terreno si determina in base alle indicazioni riportate nel §3.2.3.3 delle NTC2008 [1].

Il valore dello spostamento assoluto orizzontale del suolo in un punto si determina mediante la seguente espressione:

$$d_g = 0,025 \cdot a_g \cdot S \cdot T_c \cdot T_D$$

Lo spostamento massimo relativo tra due punti i e j, viene stimato:

$$d_{ij,max} = 1,25 \cdot \sqrt{(d_{gi}^2 + d_{gj}^2)}$$

Se i punti ricadono su sottosuolo dello stesso tipo lo spostamento relativo tra due punti a distanza x può essere stimato con le seguenti relazioni:

$$d_{ij}(x) = d_{ij,max} / v_s \cdot 2,3 \cdot x \quad \text{per sottosuolo tipo D}$$

$$d_{ij}(x) = d_{ij,max} / v_s \cdot 3,0 \cdot x \quad \text{per sottosuolo diverso da D}$$

OPERA		COORDINATE		PARAMETRI SISMICI					SPOST. PUNTO
		LONG.	LAT.	V _R	a _g	S	T _c	T _D	d _{gi}
		°	°		g	-	s	s	mm
IV04	S01	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	0.602	2.421	101.9
IV04	P1	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	0.602	2.421	101.9
IV04	P2	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	0.602	2.421	101.9
IV04	S02	14.4538	41.1196	112.5	0.205	1.391	0.602	2.421	101.9

OPERA		d _{gi}	d _{gj}	d _{ij,max}	d _{ij} (x)	E ₃
-	-	mm	mm	mm	mm	mm
IV04	S01	101.9	0.0	127.4	0.0	0.0
IV04	P01	101.9	101.9	180.2	75.1	150.1
IV04	P02	101.9	101.9	180.2	75.1	150.1
IV04	S02	101.9	101.9	180.2	75.1	150.1

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <tr> <td>COMMESSA</td> <td>LOTTO</td> <td>CODIFICA</td> <td>DOCUMENTO</td> <td>REV.</td> <td>FOGLIO</td> </tr> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>128 di 130</td> </tr> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	128 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	128 di 130								

9.5.4 CALCOLO ESCURSIONE LONGITUDINALE, GIUNTI E VARCHI

Sulla base dei valori di E_1 , E_2 e E_3 precedentemente calcolati, di seguito si procede al calcolo di:

- escursione longitudinale EL ;
- corsa degli apparecchi d'appoggio EC ;
- escursione di giunti EG ;
- ampiezza dei varchi EV ;
- distanza minima ritegno sismico ER .

OPERA		E_1	E_2	E_3	E_{L_C}	MAX ($E_1; E_2; E_3; E_{L_C}$)	a_g	EL_{min}	EV_{min}
-	-	mm	mm	mm	mm	mm	g	mm	mm
IV04	S01	0		0.0			0.205	20.0	
IV04	P01	11.25	55	150.1	97.4	150.1	0.205	130.5	85.1
IV04	P02	11.25	55	150.1	97.4	150.1	0.205	130.5	85.1
IV04	S02	11.25		150.1	72.6	150.1	0.205	130.5	85.1

OPERA		EL	EV	EC_{min}	EG_{min}	ER_{min}
-	-	mm	mm	mm	mm	mm
IV04	S01	0	20	15	10	10
IV04	P01	155	100	100	90	90
IV04	P02	155	100	100	90	90
IV04	S02	155	100	100	90	90

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>129 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	129 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	129 di 130								

10 INCIDENZE

Incidenza pulvino:	90 kg/m ³
Incidenza fusto:	185 kg/m ³
Incidenza plinto:	90 kg/m ³
Incidenza pali:	115 kg/m ³

  	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO – BENEVENTO I° LOTTO FUNZIONALE CANCELLO - FRASSO TELESINO E VARIANTE ALLA LINEA ROMA-NAPOLI VIA CASSINO NEL COMUNE DI MADDALONI – PROGETTO ESECUTIVO												
Pile: Relazione di calcolo	<table border="1"> <thead> <tr> <th>COMMESSA</th> <th>LOTTO</th> <th>CODIFICA</th> <th>DOCUMENTO</th> <th>REV.</th> <th>FOGLIO</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1N</td> <td>01 E ZZ</td> <td>CL</td> <td>IV 04 05 001</td> <td>B</td> <td>130 di 130</td> </tr> </tbody> </table>	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	130 di 130
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO								
IF1N	01 E ZZ	CL	IV 04 05 001	B	130 di 130								

11 ALLEGATO A

Le combinazioni di calcolo sono state definite secondo i criteri riportati nel § 7.

NOME COMB.	G - Permanenti		Q1 - Variabili da traffico - Tandem				Q2 - Variabili da traffico - Distribuito							Q3 - Variabili da traffico - Schema 5 Folla				Q4 - Frenatura e accelerazione		Q5 - Centrifuga		Q6 - Var.	Q7 - Az. indir.	E - Azioni sismiche			Descrizione			
	G1	G2	Q11	Q12	Q13	Q14	Q21	Q22	Q23	Q24	Q25	Q26	Q27	Q28	Q31	Q32	Q33	Q34	Q41	Q42	Q51	Q52	Q61	Q71	E1	E2			E3	
SLU-STR-001	1,35	1,5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	G1+G2-Solo permanenti	solo perm
SLU-STR-002	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,5	0	0	0	0	0	Q61-Vento	vento
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0
SLU-STR-003	1,35	1,5	1,35	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0	0,68	0,68	0,68	0,68	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max N	
SLU-STR-004	1,35	1,5	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,68	0,68	0,68	0,68	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max N	
SLU-STR-005	1	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0,68	0	0,68	0	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q13-Tandem Disposizione 3	gruppo 1 - max M1	
SLU-STR-006	1	0	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0,68	0	0,68	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q14-Tandem Disposizione 4	gruppo 1 - max M1	
SLU-STR-007	1	0	1,35	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	0,68	0,68	0	0	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max M2	
SLU-STR-008	1	0	0	1,35	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0,68	0,68	0	0	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max M2	
SLU-STR-009	1,35	1,5	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0,68	0	0,68	0	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q13-Tandem Disposizione 3	gruppo 1 - max M1	
SLU-STR-010	1,35	1,5	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0,68	0	0,68	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q14-Tandem Disposizione 4	gruppo 1 - max M1	
SLU-STR-011	1,35	1,5	1,35	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0	0,68	0,68	0	0	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max M2	
SLU-STR-012	1,35	1,5	0	1,35	0	0	0	1,35	0	0	0	0	0	0	0,68	0,68	0	0	0	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0	
SLU-STR-013	1,35	1,5	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max N	
SLU-STR-014	1,35	1,5	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max N	
SLU-STR-015	1	0	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-STR-016	1	0	0	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-STR-017	1	0	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
SLU-STR-018	1	0	0	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
SLU-STR-019	1,35	1,5	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-STR-020	1,35	1,5	0	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-STR-021	1,35	1,5	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
SLU-STR-022	1,35	1,5	0	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0	
SLU-STR-023	1,35	1,5	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0,9	1,35	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max N	
SLU-STR-024	1,35	1,5	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0,9	1,35	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max N	
SLU-STR-025	1	0	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0,9	1,35	0	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1		
SLU-STR-026	1	0	0	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	1,35	0,9	1,35	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-STR-027	1	0	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
SLU-STR-028	1	0	0	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
SLU-STR-029	1,35	1,5	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	1,35	0,9	1,35	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-STR-030	1,35	1,5	0	0	0	1,01	0	0	0	0	0	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	1,35	0,9	1,35	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-STR-031	1,35	1,5	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
SLU-STR-032	1,35	1,5	0	1,01	0	0	0	0,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	0,9	1,35	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0	
SLU-GEO-001	1	1,3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	G1+G2-Solo permanenti	solo perm	
SLU-GEO-002	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,3	0	0	0	0	Q61-Vento	vento	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0	
SLU-GEO-003	1	1,3	1,15	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0	0,58	0,58	0,58	0,58	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max N	
SLU-GEO-004	1	1,3	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,58	0,58	0,58	0,58	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max N	
SLU-GEO-005	1	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,58	0	0,58	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q13-Tandem Disposizione 3	gruppo 1 - max M1
SLU-GEO-006	1	0	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,58	0	0,58	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q14-Tandem Disposizione 4	gruppo 1 - max M1
SLU-GEO-007	1	0	1,15	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0	0	0,58	0,58	0	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max M2
SLU-GEO-008	1	0	0	1,15	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0	0,58	0,58	0	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max M2
SLU-GEO-009	1	1,3	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,58	0	0,58	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q13-Tandem Disposizione 3	gruppo 1 - max M1
SLU-GEO-010	1	1,3	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,58	0	0,58	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q14-Tandem Disposizione 4	gruppo 1 - max M1

NOME COMB.	G - Permanenti		Q1 - Variabili da traffico - Tandem				Q2 - Variabili da traffico - Distribuito								Q3 - Variabili da traffico - Schema 5 Folla				Q4 - Frenatura e accelerazione		Q5 - Centrifuga		Q6 - Var.	Q7 - Azi. indir.	E - Azioni sismiche			Descrizione	
	G1	G2	Q11	Q12	Q13	Q14	Q21	Q22	Q23	Q24	Q25	Q26	Q27	Q28	Q31	Q32	Q33	Q34	Q41	Q42	Q51	Q52	Q61	Q71	E1	E2	E3		
SLU-GEO-011	1	1,3	1,15	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0	0,58	0,58	0	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max M2
SLU-GEO-012	1	1,3	0	1,15	0	0	0	1,15	0	0	0	0	0	0	0,58	0,58	0	0	0	0	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max M2
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0
SLU-GEO-013	1	1,3	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max N	
SLU-GEO-014	1	1,3	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max N	
SLU-GEO-015	1	0	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-GEO-016	1	0	0	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-GEO-017	1	0	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2		
SLU-GEO-018	1	0	0	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2		
SLU-GEO-019	1	1,3	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-GEO-020	1	1,3	0	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-GEO-021	1	1,3	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2		
SLU-GEO-022	1	1,3	0	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0	0,78	1,15	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2		
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0
SLU-GEO-023	1	1,3	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0,78	1,15	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max N	
SLU-GEO-024	1	1,3	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0,78	1,15	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max N	
SLU-GEO-025	1	0	0	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0,78	1,15	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-GEO-026	1	0	0	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	1,15	0,78	1,15	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-GEO-027	1	0	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0,78	1,15	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
SLU-GEO-028	1	0	0	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0,78	1,15	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
SLU-GEO-029	1	1,3	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0,78	1,15	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-GEO-030	1	1,3	0	0	0	0,86	0	0	0	0	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	1,15	0,78	1,15	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1	
SLU-GEO-031	1	1,3	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0,78	1,15	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
SLU-GEO-032	1	1,3	0	0,86	0	0	0	0,46	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1,15	0	0,78	1,15	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0
SLU-SIS-001	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	solo perm
SLU-SIS-002	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 1 - max N
	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 1 - max N	
SLU-SIS-003	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 1 - max M2	
SLU-SIS-004	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 2a - max N
SLU-SIS-005	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 2a - max M1
SLU-SIS-006	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 2a - max M2
SLU-SIS-007	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	1	0,3	0,3	E1-Sisma x	gruppo 2a - max M2
SLU-SIS-008	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	solo perm	
SLU-SIS-009	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	gruppo 1 - max N	
SLU-SIS-010	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	gruppo 1 - max M2	
SLU-SIS-011	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	gruppo 2a - max N
SLU-SIS-012	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	gruppo 2a - max M1
SLU-SIS-013	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	gruppo 2a - max M2
SLU-SIS-014	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	1	0,3	E2-Sisma y	gruppo 2a - max M2
SLU-SIS-015	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	solo perm	
SLU-SIS-016	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	gruppo 1 - max N	
SLU-SIS-017	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	gruppo 1 - max M2	
SLU-SIS-018	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max N
SLU-SIS-019	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max M1
SLU-SIS-020	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max M2
SLU-SIS-021	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max M2

NOME COMB.	G - Permanenti		Q1 - Variabili da traffico - Tandem				Q2 - Variabili da traffico - Distribuito							Q3 - Variabili da traffico - Schema 5 Folla				Q4 - Frenatura e accelerazioni		Q5 - Centrifuga		Q6 - Var.	Q7 - Az. i ndir.	E - Azioni sismiche			Descrizione			
	G1	G2	Q11	Q12	Q13	Q14	Q21	Q22	Q23	Q24	Q25	Q26	Q27	Q28	Q31	Q32	Q33	Q34	Q41	Q42	Q51	Q52	Q61	Q71	E1	E2			E3	
SLU-SIS-022	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	solo perm	
SLU-SIS-023	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	gruppo 1 - max N	
SLU-SIS-024	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	gruppo 1 - max M2	
SLU-SIS-025	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max N	
SLU-SIS-026	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max M1	
SLU-SIS-027	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max M2	
SLU-SIS-028	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,9	0	0,3	0,3	-1	E3-Sisma z	gruppo 2a - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	
SLE-FRE-001	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	Q61-Vento	solo perm	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	
SLE-FRE-002	1	1	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	Q71-Attrito su vincoli	gruppo 1 - max N	
SLE-FRE-003	1	1	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	Q71-Attrito su vincoli	gruppo 1 - max N	
SLE-FRE-004	1	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	Q71-Attrito su vincoli	gruppo 1 - max M1	
SLE-FRE-005	1	0	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	Q71-Attrito su vincoli	gruppo 1 - max M1	
SLE-FRE-006	1	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	Q71-Attrito su vincoli	gruppo 1 - max M2	
SLE-FRE-007	1	0	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	Q71-Attrito su vincoli	gruppo 1 - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0		
SLE-RAR-001	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	G1+G2-Solo permanenti	solo perm	
SLE-RAR-002	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	Q61-Vento	vento	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0		
SLU-RAR-003	1	1	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,5	0,5	0,5	0,5	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max N	
SLU-RAR-004	1	1	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,5	0,5	0,5	0,5	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max N	
SLU-RAR-005	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,5	0	0,5	0	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q13-Tandem Disposizione 3	gruppo 1 - max M1	
SLU-RAR-006	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,5	0	0,5	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q14-Tandem Disposizione 4	gruppo 1 - max M1	
SLU-RAR-007	1	0	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0,5	0,5	0	0	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max M2	
SLU-RAR-008	1	0	0	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,5	0,5	0	0	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max M2	
SLU-RAR-009	1	1	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,5	0	0,5	0	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q13-Tandem Disposizione 3	gruppo 1 - max M1	
SLU-RAR-010	1	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,5	0	0,5	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q14-Tandem Disposizione 4	gruppo 1 - max M1	
SLU-RAR-011	1	1	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0,5	0,5	0	0	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q11-Tandem Disposizione 1	gruppo 1 - max M2	
SLU-RAR-012	1	1	0	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,5	0,5	0	0	0	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q12-Tandem Disposizione 2	gruppo 1 - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0		
SLU-RAR-013	1	1	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0,6	1	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max N	
SLU-RAR-014	1	1	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0,6	1	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max N	
SLU-RAR-015	1	0	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0,6	1	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-RAR-016	1	0	0	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	1	0	0	0,6	1	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-RAR-017	1	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
SLU-RAR-018	1	0	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
SLU-RAR-019	1	1	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	1	0	0	0,6	1	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-RAR-020	1	1	0	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	1	0	0	0,6	1	0	0	0	Q42-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2a - max M1	
SLU-RAR-021	1	1	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
SLU-RAR-022	1	1	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,6	1	0	0	0	Q41-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2a - max M2	
	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0		
SLU-RAR-023	1	1	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,6	1	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max N
SLU-RAR-024	1	1	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,6	1	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max N
SLU-RAR-025	1	0	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,6	1	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1
SLU-RAR-026	1	0	0	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,6	1	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1
SLU-RAR-027	1	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,6	1	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2

NOME COMB.	G - Permanenti		Q1 - Variabili da traffico - Tandem				Q2 - Variabili da traffico - Distribuito								Q3 - Variabili da traffico - Schema 5 Folla				Q4 - Frenatura e accelerazio ne		Q5 - Centrifuga		Q6 - Var.	Q7 - Az.i ndir.	E - Azioni sismiche			Descrizione	
	G1	G2	Q11	Q12	Q13	Q14	Q21	Q22	Q23	Q24	Q25	Q26	Q27	Q28	Q31	Q32	Q33	Q34	Q41	Q42	Q51	Q52	Q61	Q71	E1	E2	E3		
SLU-RAR-028	1	0	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,6	1	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2
SLU-RAR-029	1	1	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0,6	1	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1
SLU-RAR-030	1	1	0	0	0	0,75	0	0	0	0	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	1	0,6	1	0	0	0	Q52-Disposizioni 5,6,7,8	gruppo 2b - max M1
SLU-RAR-031	1	1	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,6	1	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2
SLU-RAR-032	1	1	0	0,75	0	0	0	0,4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0,6	1	0	0	0	Q51-Disposizioni 1,2,3,4	gruppo 2b - max M2