

COMMITTENTE:



DIREZIONE LAVORI:



APPALTATORE:

MANDATARIA:

MANDANTE:



PROGETTAZIONE:

MANDATARIA:

MANDANTI:



## PROGETTO ESECUTIVO

**LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI, TRATTA NAPOLI-CANCELLO,  
IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE,  
NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014**

### RELAZIONE

VI - VIADOTTI

VI01 - VIADOTTO DAL Km. 6+650 AL Km. 8+490.66

Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo

APPALTATORE	PROGETTAZIONE	
DIRETTORE TECNICO Ing. M. PANISI	DIRETTORE DELLA PROGETTAZIONE Ing. A. CHECCHI	

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA Progr. REV SCALA:

I	F	1	M	0	0	E	Z	Z	C	L	V	I	0	1	G	5	0	0	1	A	-
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato	Data
A	EMISSIONE ESECUTIVA	S. CHECCHI	14/06/18	PINTI	15/06/18	D'ANGELO	15/06/18	COPPA	
									30/06/18

File: IF1M.0.0.E.ZZ.CL.VI.01.G.5.001.A

n. Elab.:

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 2 di 128

<b>1</b>	<b>PREMESSA.....</b>	<b>5</b>
<b>2</b>	<b>DESCRIZIONE DELLA STRUTTURA.....</b>	<b>6</b>
<b>3</b>	<b>NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....</b>	<b>12</b>
<b>4</b>	<b>CARATTERISTICHE DEI MATERIALI.....</b>	<b>13</b>
4.1	CALCESTRUZZO .....	13
4.1.1	Strutture di elevazione.....	13
4.1.2	Plinto di fondazione.....	13
4.1.3	Pali di fondazione.....	14
4.2	ACCIAIO PER ARMATURE ORDINARIE .....	15
4.3	COPRIFERRI MINIMI.....	15
<b>5</b>	<b>CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA.....</b>	<b>16</b>
5.1	STRATIGRAFIA E PARAMETRI GEOTECNICI.....	16
5.2	LIQUEFACIBILITÀ DEI TERRENI.....	17
<b>6</b>	<b>ANALISI DEI CARICHI E CONDIZIONI DI CARICO.....</b>	<b>18</b>
6.1	CARICHI TRASMESSI DALL'IMPALCATO .....	18
6.2	AZIONE DEL VENTO SULLA PILA Q <sub>6</sub> .....	18
6.3	AZIONI SISMICHE Q <sub>7</sub> .....	19
6.3.1	Spettri di risposta elastici .....	27
6.3.2	Spettri di risposta di progetto.....	29
6.3.3	Combinazione delle componenti dell'azione sismica e valutazione delle masse 34	
6.4	VARIAZIONI TERMICHE $\epsilon_3$ .....	34
<b>7</b>	<b>COMBINAZIONI DI CARICO.....</b>	<b>35</b>

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 3 di 128

<b>8</b>	<b>CRITERI DI VERIFICA .....</b>	<b>41</b>
8.1	VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO.....	41
8.1.1	<i>Verifica a fessurazione .....</i>	<i>41</i>
8.1.2	<i>Verifica delle tensioni in esercizio.....</i>	<i>42</i>
8.2	VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI .....	44
8.2.1	<i>Sollecitazioni flettenti .....</i>	<i>44</i>
8.2.2	<i>Sollecitazioni taglianti .....</i>	<i>44</i>
<b>9</b>	<b>CRITERI DI MODELLAZIONE .....</b>	<b>46</b>
9.1	MODELLO STRUTTURALE DI ANALISI .....	46
9.2	MODELLAZIONE FEM .....	48
<b>10</b>	<b>ANALISI DEI RISULTATI: SOLLECITAZIONI E VERIFICHE DELLA PILA....</b>	<b>49</b>
10.1	SOLLECITAZIONI AGENTI .....	52
10.2	VERIFICA DEL FUSTO .....	59
<b>11</b>	<b>ANALISI DEI RISULTATI: SOLLECITAZIONI E VERIFICHE DEL SISTEMA DI FONDAZIONE.....</b>	<b>76</b>
11.1	SOLLECITAZIONI AGENTI .....	78
11.2	VERIFICHE STRUTTURALI.....	84
11.2.1	<i>Plinto di fondazione .....</i>	<i>84</i>
11.2.2	<i>Pali.....</i>	<i>92</i>
<b>12</b>	<b>ANALISI DEI RISULTATI: SOLLECITAZIONI E VERIFICHE DEL SISTEMA DI FONDAZIONE – PILA P44 .....</b>	<b>100</b>
12.1	SOLLECITAZIONI AGENTI .....	102
12.2	VERIFICHE STRUTTURALI.....	108
12.2.1	<i>Plinto di fondazione .....</i>	<i>108</i>

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>4 di 128</b>

<b>12.2.2 Pali.....</b>	<b>116</b>
<b>13 TABULATI DI CALCOLO.....</b>	<b>125</b>
<b>14 INDICE DELLE FIGURE .....</b>	<b>128</b>

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>5 di 128</b>

## **1    PREMESSA**

La presente relazione afferisce ai calcoli e alle verifiche strutturali della pile tipo B.11, previste lungo i viadotti VI01-04, nell'ambito della redazione dei documenti tecnici relativi alla progettazione esecutiva della linea ferroviaria Napoli-Bari, tratta Napoli-Cancello, in variante tra le pk 0+000 e 15+585.

In particolare, lungo il viadotto VI01 sono presenti due pile del tipo in esame: P37-P44.

Le strutture sono state progettate coerentemente con quanto previsto dalla normativa vigente, "Norme Tecniche per le Costruzioni"- DM 14.1.2008 e Circolare n .617 "Istruzioni per l'applicazione delle Nuove norme tecniche per le costruzioni".

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b> PAGINA <b>6 di 128</b>

## 2 DESCRIZIONE DELLA STRUTTURA

La tipologia di pila in esame prevede una sezione pseudorettangolare cava biconnessa, con larghezza pari a 3.30m in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto e lunghezza di 11.50m in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto; i setti esterni prevedono uno spessore di 0.40m; quello centrale uno spessore pari a 0.50m (Geometria tipo B).

Geometria fusto pila		Proprietà geometriche					
Sigla	Descrizione	A	s	I <sub>y</sub>	I <sub>z</sub>	B <sub>T</sub>	B <sub>L</sub>
		Sezione fusto	Spessore pulvino	Inerzia dir. trasversale	Inerzia dir. longitudinale	Lunghezza pila	Larghezza pila
[-]	[-]	[m <sup>2</sup> ]	[m]	[mm <sup>4</sup> ]	[mm <sup>4</sup> ]	[m]	[m]
B	Cava biconnessa 3,3x11,5	11.451	1.2	1.347E+14	1.899E+13	11.5	3.3

L'altezza delle pile oggetto di analisi è pari a 9.1m e 11.4m lungo il viadotto VI01.

Il sistema di fondazione previsto è del tipo indiretto, con plinti di spessore pari a 2m e dimensioni in pianta 12x16.5m, su n.12 pali di diametro  $\phi$ 1500 (Pilinto tipo F1).

Tipologia sistema di fondazione		Geometria plinto			Pali	
Sigla	Descrizione	B <sub>L</sub>	B <sub>T</sub>	s	n	$\phi$
		Dimensione in pianta in direz.parallela all'asse del viadotto	Dimensione in pianta in direz. trasversale rispetto all'asse del viadotto	Spessore	Numero pali	diametro
[-]	[-]	[m]	[m]	[m]	[-]	[mm]
F1	12x16.5x2	12	16.5	2	12	1500

La pila P44 prevede un sistema di fondazione speciale, del tipo indiretto, con plinto di spessore pari a 2.5m e dimensioni in pianta 9.2x15.2m, su n.6 pali di diametro  $\phi$ 2000 (Pilinto tipo F4).

Tipologia sistema di fondazione		Geometria plinto			Pali	
Sigla	Descrizione	B <sub>L</sub>	B <sub>T</sub>	s	n	$\phi$
		Dimensione in pianta in direz.parallela all'asse del viadotto	Dimensione in pianta in direz. trasversale rispetto all'asse del viadotto	Spessore	Numero pali	diametro
[-]	[-]	[m]	[m]	[m]	[-]	[mm]
F4	9.2x15.2x2.5	9.2	15.2	2.5	6	2000

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b> PAGINA <b>7 di 128</b>

La tipologia di impalcati afferenti il gruppo di pile in esame è individuata nel prospetto di seguito:

Coppia impalcati afferenti					
Sigla	Impalcato lato fisso pila			Impalcato lato mobile pila	
[-]	Luce [m]	Tipo [-]		Luce [m]	Tipo [-]
<b>11</b>	40	Acciaio-cls (travi)		25	Cassoncini cls precompressi

Nelle Figure riportate di seguito si forniscono le immagini delle carpenterie della tipologia di pila in esame. Si rimanda agli elaborati grafici per l'ottenimento di dettagli ulteriori.

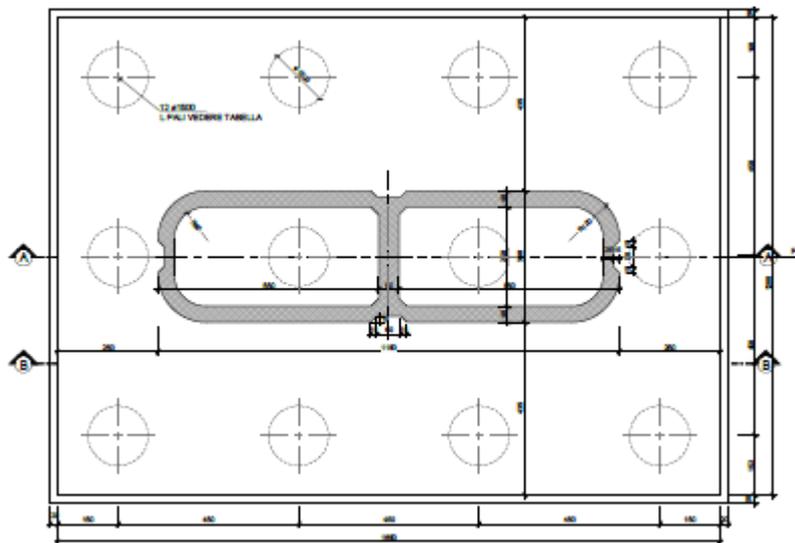


Figura 1: Vista in pianta tipo B11-P37

<b>APPALTATORE:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>		<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
<b>PROGETTISTA:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>							
<b>PROGETTO ESECUTIVO</b> <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		<b>PROGETTO</b> <b>IF1M</b>	<b>LOTTO</b> <b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CODIFICA</b> <b>CL</b>	<b>DOCUMENTO</b> <b>VI.01.G5.001</b>	<b>REV.</b> <b>A</b>	<b>PAGINA</b> <b>8 di 128</b>

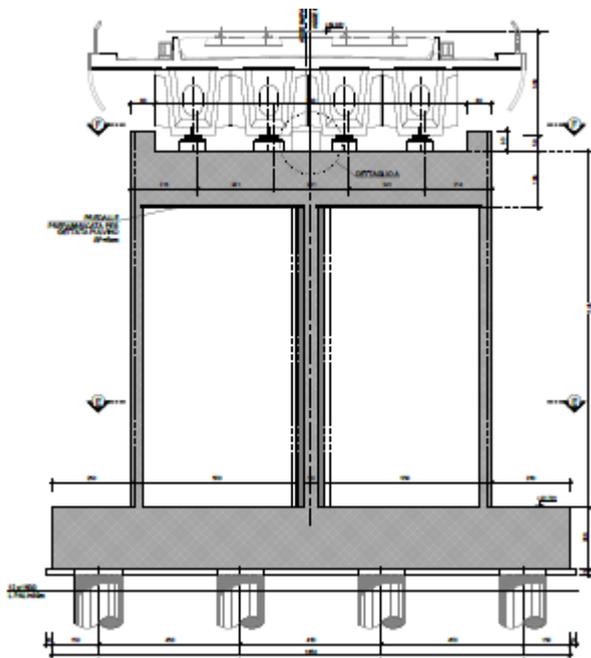


Figura 2: Sezione in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P37

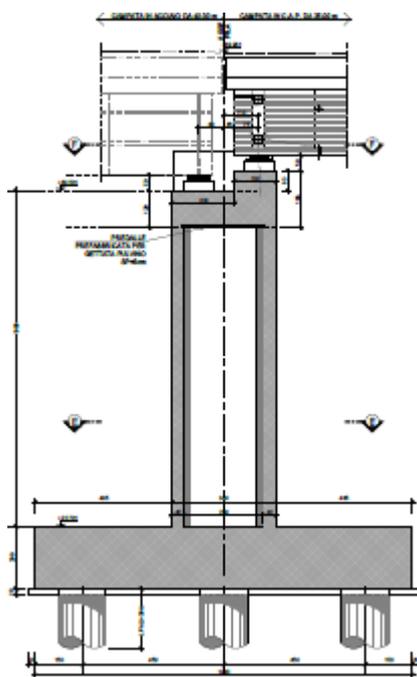


Figura 3: Sezione in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P37

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>		<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>									
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>				PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>9 di 128</b>

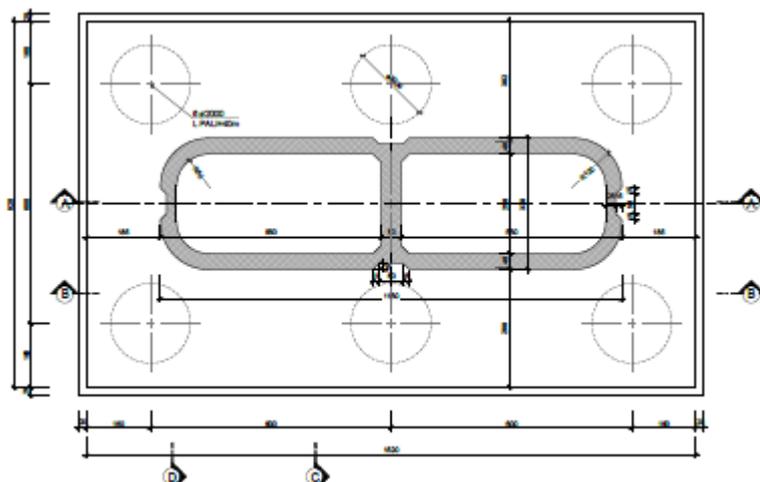


Figura 4: Vista in pianta tipo B11-P44

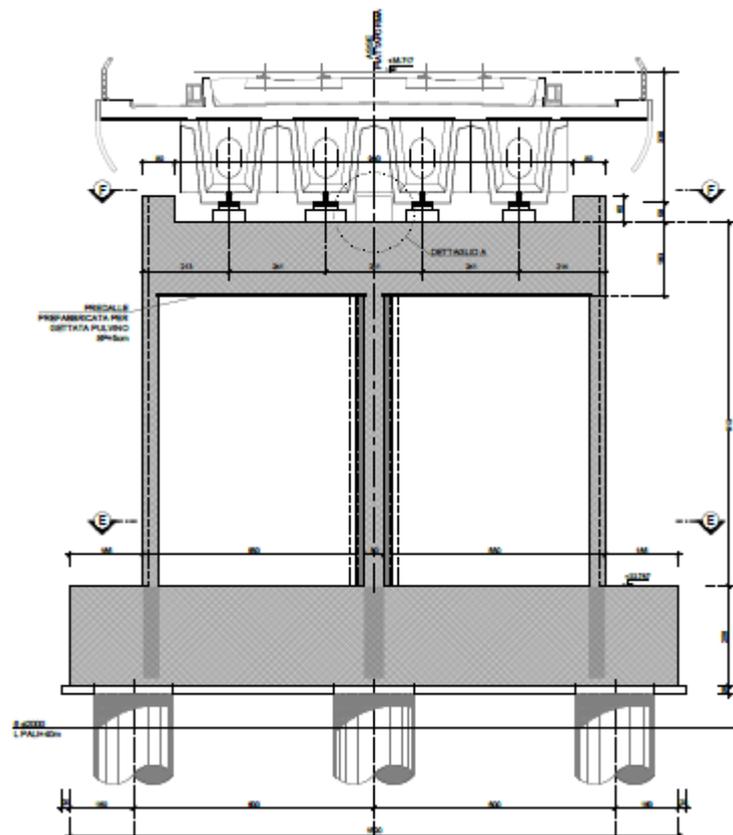


Figura 5: Sezione in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P44

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>		<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>		
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b> PAGINA <b>10 di 128</b>

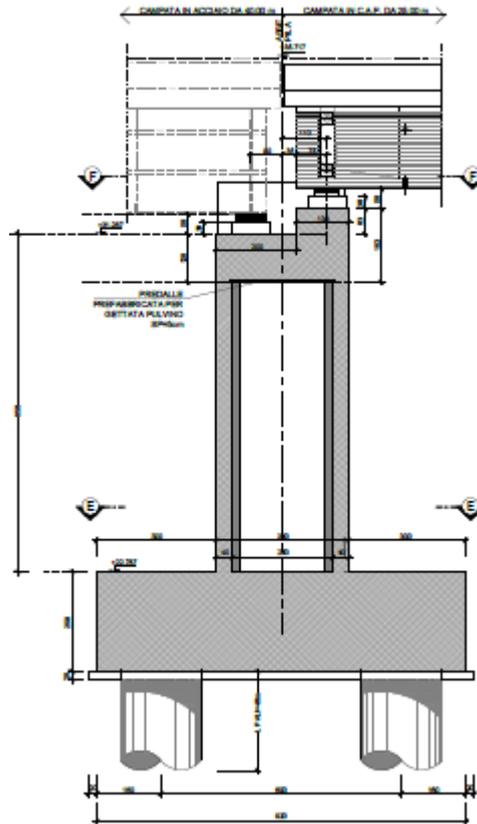


Figura 6: Sezione in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P44

Di seguito si fornisce l'elenco delle pile del tipo in esame relativamente al viadotto VI01.

Per l'individuazione dei criteri adottati per la classificazione tipologica delle pile si faccia riferimento all'elaborato dedicato.

VI	N°pila	Sigla geometria pila	Sigla coppia impalcati afferenti	Altezza pila (m)	Sigla plinto relativo	Condizioni terreno	Diametro pali (mm)	Rapporto Momento/Taglio testa palo $\alpha$ (m)	PK pila	Tipologia armatura
01	37	B	11	11.4	F1	Non liquefacibile	1500	2.9	7+955.65	Armatura tipo 5
01	44	B	11	9.1	F4	Non liquefacibile	2000	3.9	8+175.66	Armatura tipo 5v

Nei paragrafi successivi, le verifiche strutturali esibite sono quelle relative alla pila caratterizzata dall'altezza massima fra quelle della tipologia in esame che prevedono la medesima tipologia di armatura.

In favore di sicurezza, per le pile di cui si mostrano le verifiche strutturali, si adotta il valore massimo del coefficiente  $\alpha$ , indicativo del rapporto momento taglio in testa al palo, tra quelli

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<p style="text-align: center;"><b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b>  <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b></p> <p style="text-align: center;"><b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE  OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI  CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b></p>												
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>													
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: left;">PROGETTO</th> <th style="text-align: left;">LOTTO</th> <th style="text-align: left;">CODIFICA</th> <th style="text-align: left;">DOCUMENTO</th> <th style="text-align: left;">REV.</th> <th style="text-align: left;">PAGINA</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1M</td> <td>0.0.E.ZZ</td> <td>CL</td> <td>VI.01.G5.001</td> <td>A</td> <td>11 di 128</td> </tr> </tbody> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	11 di 128
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA								
IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	11 di 128								

relativi alle pile del tipo in esame con la stessa tipologia di armatura. Le condizioni del terreno considerate sono quelle associate al valore di  $\alpha$  adottato.

I dati identificativi delle pile di cui si mostrano le verifiche strutturali, evidenziati in grassetto nel prospetto riportato sopra, sono sintetizzati nel capitolo di analisi dei risultati.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>						
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA		
	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	12 di 128		

### 3 **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

L'analisi dell'opera e le verifiche degli elementi strutturali sono state condotte in accordo con le vigenti disposizioni legislative e in particolare con le seguenti norme e circolari:

- Decreto Ministeriale del 14 gennaio 2008: "Norme Tecniche per le Costruzioni".
- Circolare M.LL.PP. n. 617 del 2 febbraio 2009: Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni di cui al Decreto Ministeriale del 14/01/2008".

Si è tenuto inoltre conto dei seguenti documenti:

- UNI EN 1990 – Aprile 2006: Eurocodice: Criteri generali di progettazione strutturale.
- UNI EN 1991-1-1 – Agosto 2004: Eurocodice 1 – Parte 1-1: Azioni in generale – Pesì per unità di volume, pesì propri e sovraccarichi variabili.
- UNI EN 1991-1-4 – Luglio 2005: Eurocodice 1. Azioni sulle strutture. Parte 1-4: Azioni in generale - Azioni del vento.
- UNI EN 1992-1-1 – Novembre 2005: Eurocodice 2 – Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 1992-2 – Gennaio 2006: Eurocodice 2. Progettazione delle strutture di calcestruzzo. Parte 2: Ponti di calcestruzzo – Progettazione e dettagli costruttivi.
- UNI-EN 1997-1 – Febbraio 2005: Eurocodice 7. Progettazione geotecnica. Parte 1: Regole generali.
- UNI-EN 1998-1 – Marzo 2005: Eurocodice 8: Progettazione delle strutture per la resistenza sismica. Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici.
- UNI-EN 1998-5 – Gennaio 2005: Eurocodice 8: Progettazione delle strutture per la resistenza sismica. Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.
- Legge 5-1-1971 n° 1086: "Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso, ed a struttura metallica".
- Legge. 2 febbraio 1974, n. 64.: "Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche".
- UNI EN 206-1-2016: Calcestruzzo. "Specificazione, prestazione, produzione e conformità".
- RFI DTC SI MA IFS 001 A – Dicembre 2016: Manuale di progettazione delle opere civili.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	13 di 128

## 4 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Di seguito si riportano le caratteristiche dei materiali impiegati, ricavate con riferimento alle indicazioni contenute D.M.14 gennaio 2008. Le classi di esposizione dei calcestruzzi sono coerenti con la UNI EN 206-1-2001.

### 4.1 CALCESTRUZZO

#### 4.1.1 Strutture di elevazione

Per il getto in opera del fusto della pila si adotta un calcestruzzo con le caratteristiche riportate di seguito:

Classe d'esposizione: XC4

C32/40  $f_{ck} \geq 32$  MPa  $R_{ck} \geq 40$  MPa

Classe minima di consistenza: S4-S5

In accordo con le norme vigenti, risulta per il materiale in esame:

Resistenza caratteristica cubica a 28 giorni	$R_{ck}$	<b>40</b>	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni	$f_{ck} = 0.83 R_{ck}$	33.20	N/mm <sup>2</sup>
Valore medio della resistenza cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	41.20	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo breve durata	$f_{cd} \text{ (Breve durata)} = f_{ck} / 1.5$	22.13	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo lunga durata	$f_{cd} \text{ (Lungo durata)} = 0.85 f_{cd}$	18.81	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza media a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.3 (f_{ck})^{2/3}$ [ $R_{ck} < 50/60$ ]	3.10	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk 0,05} = 0.7 f_{ctm}$	2.17	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza media a trazione per flessione	$f_{cfm} = 1.2 f_{ctm}$	3.72	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo a trazione	$f_{ctd} = f_{ctk 0,05} / 1.5$	1.45	N/mm <sup>2</sup>
Modulo di Young	$E = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3}$	33643	N/mm <sup>2</sup>

#### 4.1.2 Plinto di fondazione

Per il getto in opera del plinto di fondazione della pila si adotta un calcestruzzo con le caratteristiche riportate di seguito:

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 14 di 128</b>

Classe d'esposizione: XC2

C28/35  $f_{ck} \geq 28$  MPa  $R_{ck} \geq 35$  MPa

Classe minima di consistenza: S4-S5

In accordo con le norme vigenti, risulta per il materiale in esame:

Resistenza caratteristica cubica a 28 giorni	$R_{ck}$	<b>35</b>	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni	$f_{ck} = 0.83 R_{ck}$	29.05	N/mm <sup>2</sup>
Valore medio della resistenza cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	37.05	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo breve durata	$f_{cd} \text{ (Breve durata)} = f_{ck} / 1.5$	19.37	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo lunga durata	$f_{cd} \text{ (Lunqo durata)} = 0.85 f_{cd}$	16.46	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza media a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.3 (f_{ck})^{2/3}$ [Rck<50/60]	2.83	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk 0,05} = 0.7 f_{ctm}$	1.98	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza media a trazione per flessione	$f_{ctm} = 1.2 f_{ctm}$	3.40	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo a trazione	$f_{ctd} = f_{ctk 0,05} / 1.5$	1.32	N/mm <sup>2</sup>
Modulo di Young	$E = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3}$	32588	N/mm <sup>2</sup>

#### 4.1.3 Pali di fondazione

Per il getto in opera dei pali di fondazione della pila si adotta un calcestruzzo con le caratteristiche riportate di seguito:

Classe d'esposizione: XC2

C25/30  $f_{ck} \geq 25$  MPa  $R_{ck} \geq 30$  MPa

Classe minima di consistenza: S4-S5

In accordo con le norme vigenti, risulta per il materiale in esame:

Resistenza caratteristica cubica a 28 giorni	$R_{ck}$	<b>30</b>	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni	$f_{ck} = 0.83 R_{ck}$	24.90	N/mm <sup>2</sup>
Valore medio della resistenza cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	32.90	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo breve durata	$f_{cd} \text{ (Breve durata)} = f_{ck} / 1.5$	16.60	N/mm <sup>2</sup>

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 15 di 128</b>

Resistenza di calcolo lunga durata	$f_{cd} \text{ (Lunqo durata)} = 0.85 f_{cd}$	14.11	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza media a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.3 (f_{ck})^{2/3} \quad [R_{ck} < 50/60]$	2.56	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk 0.05} = 0.7 f_{ctm}$	1.79	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza media a trazione per flessione	$f_{cfm} = 1.2 f_{ctm}$	3.07	N/mm <sup>2</sup>
Resistenza di calcolo a trazione	$f_{ctd} = f_{ctk 0.05} / 1.5$	1.19	N/mm <sup>2</sup>
Modulo di Young	$E = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3}$	31447	N/mm <sup>2</sup>

#### 4.2 ACCIAIO PER ARMATURE ORDINARIE

Classe acciaio per armature ordinarie	B450C
Tensione di snervamento caratteristica	$f_{yk} \geq 450 \text{ MPa}$
Tensione caratteristica di rottura	$f_t \geq 540 \text{ MPa}$
Modulo di elasticità	$E_a = 210000 \text{ MPa}$

#### 4.3 COPRIFERRI MINIMI

Si riportano di seguito i copriferri minimi per le strutture in calcestruzzo armato:

Strutture di elevazione	4.0 cm
Plinto di fondazione	4.0 cm
Pali di fondazione	6.0 cm

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 16 di 128</b>

## 5 CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

### 5.1 STRATIGRAFIA E PARAMETRI GEOTECNICI

Si esibiscono di seguito le caratteristiche geotecniche relative al terreno di fondazione di ogni tratta omogenea in cui ricadono le pile in esame. Le formazioni indicate nei prospetti di seguito fanno riferimento alle unità geotecniche descritte nel seguente elenco:

- Unità **DI** – Piroclastiti rimaneggiati sabbioso limose;
- Unità **Po** – Piroclastiti recenti sabbioso limose;
- Unità **Ts** – Tufo sfatto;
- Unità **TL** – Tufo litoide;
- Unità **Pb** – Piroclastiti di base sabbioso limose.

Si riportano, inoltre, per ciascuna tratta omogenea del viadotto, in cui ricadono le pile del tipo in esame, i dati relativi alla profondità di falda e la quota testa palo rispetto al piano campagna considerata.

#### VI01 – P37

strato	Formazione	spessore strato	zbase strato	$\gamma$	$\phi$
		(m)	(m da pc)	(kN/m <sup>3</sup> )	(°)
1	DI	4.0	4.0	16	30
2	Po	11.0	15.0	16	33
3	Ts	10.0	25.0	15	37
4	Pb	10.0	35.0	16	37
5	Pb	15.0	50.0	16	37

<b>zw</b>	Profondità della falda dal p.c.	3.00 m
<b>zp</b>	Quota testa palo	3.00 m

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>17 di 128</b>

## VI01 – P44

strato	Formazione	spessore strato	zbase strato	$\gamma$	$\phi$
		(m)	(m da pc)	(kN/m <sup>3</sup> )	(°)
1	DI	5.5	5.5	16	30
2	Po	9.5	15.0	16	33
3	Ts	8.0	23.0	15	37
4	Ts	7.0	30.0	16	37
5	Pb	20.0	50.0	16	37
<b>zw</b>	Profondità della falda dal p.c.				<b>3.50 m</b>
<b>zp</b>	Quota testa palo				<b>3.50 m</b>

## **5.2 LIQUEFACIBILITÀ DEI TERRENI**

Sono stati rilevati livelli di terreno potenzialmente liquefacibile in corrispondenza delle fondazioni pile da P29 a P32, da P34 a P36, da P39 a P43, P55 nel VI01. Le pile del tipo in esame non sono dunque interessate dalla liquefazione.

Dall'eventuale liquefacibilità del suolo, dipende inoltre il valore del coefficiente  $\alpha$ , in quanto funzione delle caratteristiche di rigidità relative palo-terreno, oltre che del diametro del palo. Tale parametro, espresso in metri, è indicativo del rapporto momento/taglio in testa al palo.

La sintesi delle condizioni del terreno associate a ciascuna pila e dei rispettivi valori del parametro  $\alpha$  assunti nei calcoli è riportata nei paragrafi descrittivi iniziali.

Per ulteriori dettagli, si rimanda alla Relazione Geotecnica di riferimento.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>18 di 128</b>

## 6 ANALISI DEI CARICHI E CONDIZIONI DI CARICO

L'analisi dei carichi che interessano la pila è stata effettuata considerando le azioni provenienti dagli impalcati afferenti e quelle direttamente applicate sulla pila.

I carichi trasmessi dagli impalcati sono relativi alle condizioni di carico elementari, opportunamente combinate secondo le vigenti normative, analizzate nel dettaglio nelle rispettive relazioni di calcolo degli impalcati tipo che afferiscono alla pila in esame.

Si riportano di seguito la sintesi delle azioni provenienti dagli impalcati e l'analisi dei carichi elementari che interessano direttamente la pila.

### 6.1 CARICHI TRASMESSI DALL'IMPALCATO

Per la sintesi degli scarichi espletati dagli appoggi d'impalcato sulla pila, relativamente ai due lati, fisso e mobile, per ciascuna delle condizioni di carico elementari analizzate, si faccia riferimento al capitolo relativo alle sollecitazioni e alle verifiche della pila, presentato nell'analisi dei risultati.

In particolare, per quanto riguarda i carichi da traffico ferroviario trasmessi dall'impalcato, si sono considerati coefficienti dinamici unitari, conformemente con quanto prescritto nel par.2.5.1.4.2.5.2 del "Manuale di progettazione delle opere civili", poiché le pile in esame presentano un valore di snellezza  $\lambda < 30$ .

### 6.2 AZIONE DEL VENTO SULLA PILA $Q_6$

Si riporta di seguito il calcolo dell'azione del vento sul fusto della pila in direzione trasversale e longitudinale rispetto all'asse del viadotto. La sezione della pila è assimilata, per questo calcolo, a un rettangolo di dimensioni  $B_L \times B_T$ .

Si assume cautelativamente una pressione di progetto pari a  $2,5\text{kN/m}^2$ .

Risulta pertanto sui due lati del fusto della pila:

$$q_{T,vento} = 2,5\text{kN/m}^2 \times B_L - \text{Carico unitario in direzione trasversale all'asse del viadotto}$$

$$q_{L,vento} = 2,5\text{kN/m}^2 \times B_T - \text{Carico unitario in direzione parallela all'asse del viadotto}$$

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 19 di 128

### 6.3 AZIONI SISMICHE Q<sub>7</sub>

Nel presente paragrafo si riportano la descrizione e la valutazione dell'azione sismica secondo le specifiche del DM 14.1.2008.

L'azione sismica è descritta mediante spettri di risposta elastici e di progetto. In particolare nel DM 14.1.2008, vengono presentati gli spettri di risposta in termini di accelerazioni orizzontali e verticali.

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

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

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

$$T_C \leq T \leq T_D \longrightarrow S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left( \frac{T_C}{T} \right)$$

$$T_D \leq T \longrightarrow S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left( \frac{T_C \cdot T_D}{T} \right)$$

In cui:

$$S = S_s \cdot S_T;$$

$S_s$ : coefficiente di amplificazione stratigrafico;

$S_T$ : coefficiente di amplificazione topografica;

$\eta$ : fattore che tiene conto di un coefficiente di smorzamento viscoso equivalente  $\xi$ , espresso in punti percentuali diverso da 5 ( $\eta=1$  per  $\xi=5$ ):

$$\eta = \sqrt{\frac{10}{5 + \xi}} \geq 0,55$$

$F_0$ : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

$a_g$ : accelerazione massima al suolo;

T: periodo di vibrazione dell'oscillatore semplice;

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014				
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A	PAGINA 20 di 128

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

$$T_C = C_C \cdot T^*_C$$

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

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

In cui :

$C_C$ : coefficiente che tiene conto della categoria del terreno;

$T^*_C$ : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

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

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

$$T_B \leq T \leq T_C \longrightarrow S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v$$

$$T_C \leq T \leq T_D \longrightarrow S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left( \frac{T_C}{T} \right)$$

$$T_D \leq T \longrightarrow S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left( \frac{T_C \cdot T_D}{T} \right)$$

nelle quali:

$S = S_S \times S_T$ : con  $S_S$  pari sempre a 1 per lo spettro verticale;

$\eta$ : fattore che tiene conto di un coefficiente di smorzamento viscoso equivalente  $\xi$ , espresso in punti percentuali diverso da 5 ( $\eta=1$  per  $\xi=5$ ):

$$\eta = \sqrt{\frac{10}{5 + \xi}} \geq 0,55$$

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.	IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014			
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A	PAGINA 21 di 128

T: periodo di vibrazione dell'oscillatore semplice;

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

$$T_C = 0.05 \quad T_B = 0.15 \quad T_D = 1.0$$

$F_V$ : fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima mediante la relazione:

$$F_V = 1.35 \cdot F_0 \cdot \left( \frac{a_g}{g} \right)^{0.5}$$

Di seguito si riporta il calcolo dei parametri per la valutazione degli spettri in accelerazione orizzontale e verticale, effettuata mediante l'utilizzo del software "Spettri NTC ver. 1.0.3" reperibile presso il sito del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici.

### Vita Nominale

La vita nominale di un'opera strutturale ( $V_N$ ), è intesa come il numero di anni nel quale la struttura, purchè soggetta alla manutenzione ordinaria, deve potere essere usata per lo scopo al quale è destinata. La vita nominale delle infrastrutture ferroviarie può, di norma, assumersi come indicato nella seguente tabella.

TIPI DI COSTRUZIONE	Vita Nominale (VN)
Opere nuove su infrastrutture ferroviarie progettate con le norme vigenti prima del DM14/1/2008 a velocità convenzionale $V < 250$ Km/h	50
Altre opere nuove a velocità $V < 250$ Km/h	75
Altre opere nuove a velocità $V > 250$ Km/h	100
Opere di grandi dimensioni: ponti e viadotti con campate di luce maggiore di 150 m	$\geq 100$

Per l'opera in oggetto si considera una vita nominale  $V_N = 75$  anni.

### Classi D'uso

Il Decreto Ministeriale del 14 gennaio 2008 prevede quattro categorie di classi d'uso riportate nel seguito:

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>22 di 128</b>

**Classe I:** Costruzioni con presenza solo occasionale di persone, edifici agricoli.

**Classe II:** Costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività non pericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in Classe III o in Classe IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti.

**Classe III:** Costruzioni il cui uso preveda affollamenti significativi. Industrie con attività pericolose per l'ambiente. Reti viarie extraurbane non ricadenti in Classe IV. Ponti e reti ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza. Dighe rilevanti per le conseguenze di un loro eventuale collasso.

**Classe IV:** Costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, anche con riferimento alla gestione della protezione civile in caso di calamità. Industrie particolarmente pericolose per l'ambiente. Reti viarie di tipo A o B, di cui al D.M. 5 novembre 2001, n. 6792, "Norme funzionali e geometriche per la costruzione di strade", e di tipo quando appartenenti ad itinerari di collegamento tra capoluoghi di provincia non altresì serviti da strade di tipo A o B. Ponti o reti ferroviarie di importanza critica per il mantenimento delle vie di comunicazione, particolarmente dopo un evento sismico. Dighe connesse al funzionamento di acquedotti e a impianti di produzione di energia elettrica.

Per l'opera in oggetto si considera una **Classe d'uso III**.

### Periodo di Riferimento dell'Azione Sismica

Le azioni sismiche su ciascuna costruzione vengono valutate in relazione ad un periodo di riferimento  $V_R$  che si ricava per ciascun tipo di costruzione, moltiplicando la vita nominale  $V_n$  per il coefficiente d'uso  $C_U$ :

$$V_R = V_N \cdot C_U$$

Il valore del coefficiente d'uso  $C_U$  è definito, al variare della classe d'uso, come mostrato nella tabella seguente:

CLASSE D'USO	I	II	III	IV
COEFFICIENTE $C_U$	0.7	1	1.5	2

Pertanto per l' opera in oggetto il periodo di riferimento è pari a  $75 \times 1,5 = 112,5$  anni.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A	PAGINA 23 di 128

### Stati limite e relative probabilità di superamento

Nei confronti delle azioni sismiche gli stati limite, sia di esercizio che ultimi, sono individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti.

La probabilità di superamento nel periodo di riferimento  $P_{VR}$ , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportati nella tabella successiva.

Stati Limite		$P_{VR}$ : Probabilità di superamento nel periodo di riferimento $V_R$
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

### Accelerazione ( $a_g$ ), fattore ( $F_0$ ) e periodo ( $T^*_c$ )

Ai fini del D.M. 14-01-2008 le forme spettrali, per ciascuna delle probabilità di superamento nel periodo di riferimento  $P_{VR}$ , sono definite a partire dai valori dei seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

$a_g$ : accelerazione orizzontale massima sul sito;

$F_0$ : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

$T^*_c$ : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

I parametri prima elencati dipendono dalle coordinate geografiche, espresse in termini di latitudine e longitudine, del sito interessato dall'opera, dal periodo di riferimento ( $V_R$ ), e quindi dalla vita nominale ( $V_N$ ) e dalla classe d'uso ( $C_u$ ) e dallo stato limite considerato. Si riporta nel seguito la valutazione di detti parametri per i vari stati limite.

Latitudine: 40.934039°

Longitudine: 14.355459°

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.		ROCKSOIL S.p.A.		
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A
					PAGINA 24 di 128	

SLATO LIMITE	$T_R$ [anni]	$a_g$ [g]	$F_o$ [-]	$T_C^*$ [s]
SLO	68	0.072	2.345	0.324
SLD	113	0.092	2.351	0.335
SLV	1068	0.218	2.470	0.357
SLC	2193	0.269	2.560	0.359

Tabella 1: Valutazione dei parametri  $a_g$ ,  $F_o$  e  $T_C^*$  per i periodi di ritorno associati a ciascuno stato limite

I parametri ai quali si è fatto riferimento nella definizione dell'azione sismica di progetto, indicati nella tabella precedente, corrispondono, cautelativamente, a quei parametri che danno luogo al sisma di massima entità, fra tutti quelli individuati lungo le progressive dell'opera in progetto.

Sono stati presi in esame, secondo quanto previsto dal DM 14.1.2008 "Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni", cap. 7.1, i seguenti Stati Limite sismici:

- SLV: Stato Limite di Salvaguardia della Vita (Stato Limite Ultimo)
- SLD: Stato Limite di Danno (Stato Limite di Esercizio)
- SLC: Stato Limite di Collasso (Stato Limite Ultimo)
- SLO: Stato Limite di Operatività (Stato Limite di Esercizio)

Le azioni sismiche relative allo stato limite di operatività (SLO) e allo stato limite di danno (SLD) non sono state considerate perché poco significative in relazione alle combinazioni di natura statica. Per quanto riguarda lo stato limite di collasso (SLC), questo è stato considerato per le combinazioni sismiche di verifica dei ritegni sismici; si faccia pertanto riferimento alle considerazioni presentate nelle rispettive relazioni di calcolo di impalcato.

Si riportano al termine dell'analisi, i parametri ed i punti dello spettro di risposta elastici e di progetto per il restante stato limite (SLV).

## Classificazione dei terreni

Per la definizione dell'azione sismica di progetto, la valutazione dell'influenza delle condizioni litologiche e morfologiche locali sulle caratteristiche del moto del suolo in superficie, deve essere basata su studi specifici di risposta sismica locale esistenti nell'area di intervento. In mancanza di tali studi la normativa prevede la classificazione, riportata

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>		<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	25 di 128

nella tabella seguente, basata sulla stima dei valori della velocità media delle onde sismiche di taglio  $V_{s30}$ , ovvero sul numero medio di colpi NSPT ottenuti in una prova penetrometrica dinamica (per terreni prevalentemente granulari), ovvero sulla coesione non drenata media  $c_u$  (per terreni prevalentemente coesivi).

Categoria di suolo di fondazione	Descrizione
Cat. A	Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ superiori a 800 m/s eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo di 3 m.
Cat. B	Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori $V_{s,30}$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $N_{spt,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina)
Cat. C	Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero $15 < N_{spt,30} < 50$ nei terreni a grana grossa e $70 < c_{u,30} < 250$ kPa nei terreni a grana fina)
Cat. D	Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti, con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori $V_{s,30}$ inferiori a 180 m/s (ovvero $N_{spt,30} < 15$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} < 70$ kPa nei terreni a grana fina)
Cat. E	Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m, posti sul substrato di riferimento (con $V_s > 800$ m/s)
Cat. S1	Depositi di terreni caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 100 m/s (ovvero $10 < c_{u,30} < 20$ kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche.
Cat. S2	Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

Si considera una **categoria C** di suolo di fondazione.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.	IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014		
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 26 di 128

### Amplificazione stratigrafica

I due coefficienti prima definiti,  $S_s$  e  $C_c$ , dipendono dalla categoria del sottosuolo come mostrato nel prospetto seguente.

Per i terreni di categoria A, entrambi i coefficienti sono pari a 1, mentre per le altre categorie i due coefficienti sono pari a:

Categoria sottosuolo	$S_s$	$C_c$
A	1,00	1,00
B	$1,00 \leq 1,40 - 0,40 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,20$	$1,10 \cdot (T_c^*)^{-0,20}$
C	$1,00 \leq 1,70 - 0,60 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,50$	$1,05 \cdot (T_c^*)^{-0,33}$
D	$0,90 \leq 2,40 - 1,50 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,80$	$1,25 \cdot (T_c^*)^{-0,50}$
E	$1,00 \leq 2,00 - 1,10 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,60$	$1,15 \cdot (T_c^*)^{-0,40}$

Nel caso in esame (categoria di sottosuolo C) allo SLV risulta:

$$S_s = 1.38$$

$$C_c = 1.48$$

### Amplificazione topografica

Per poter tenere conto delle condizioni topografiche e in assenza di specifiche analisi di risposta sismica, si utilizzano i valori del coefficiente topografico  $S_T$  riportati nella seguente tabella.

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	$S_T$
T1	-	1
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1.2
T3	In corrispondenza della cresta del rilievo con inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$	1.2
T4	In corrispondenza della cresta del rilievo con inclinazione media $i > 30^\circ$	1.4

Nel caso in esame  $S_T = 1$

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>27 di 128</b>

### 6.3.1 Spettri di risposta elastici

In accordo con le prescrizioni normative, lo spettro di risposta elastico è stato considerato solo ai fini della valutazione delle azioni in fondazione e delle azioni sugli apparecchi di appoggio.

#### Stato limite di salvaguardia della vita

Di seguito si forniscono lo spettro di risposta elastico per lo stato limite di salvaguardia della vita e la tabella dei parametri rispettivi.

#### Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLV

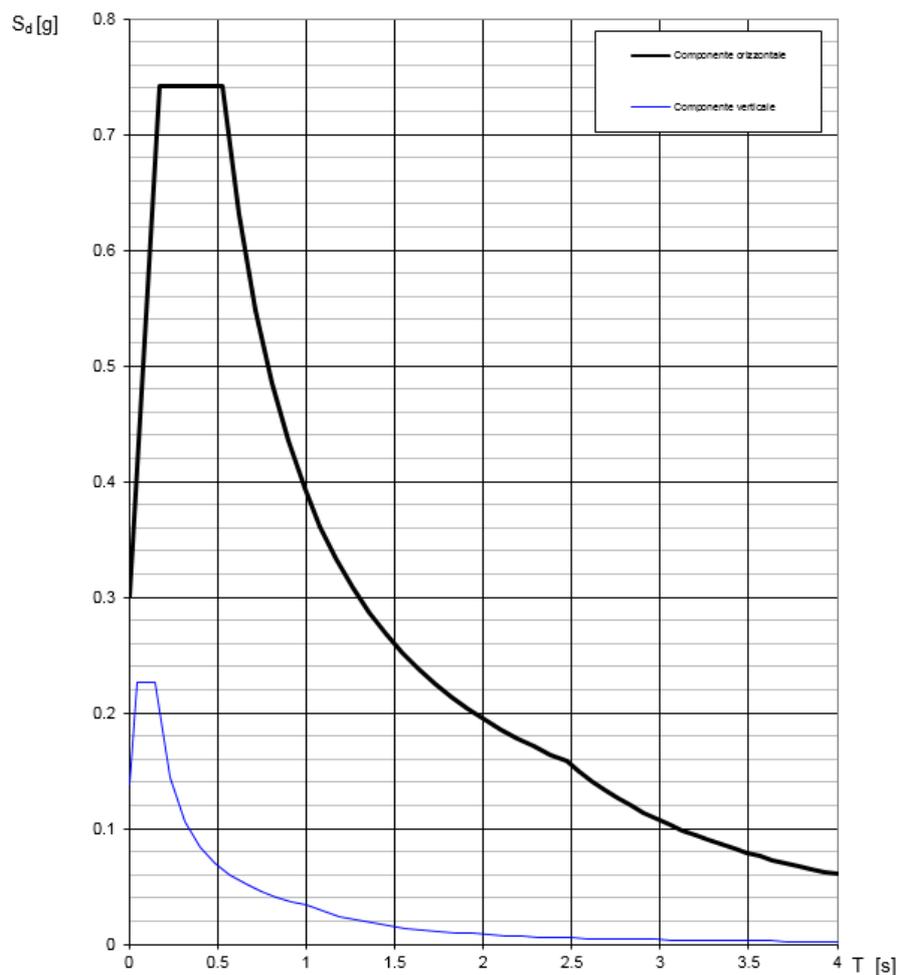


Figura 7: Spettri di risposta elastici\_SLV (Componente orizzontale e verticale)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.		<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.		<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>		
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.				
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV.    PAGINA A      28 di 128

### Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
$a_g$	0.218 g
$F_0$	2.470
$T_C$	0.357 s
$S_S$	1.377
$C_C$	1.476
$S_T$	1.000
$q$	1.000

### Parametri dipendenti

$S$	1.377
$\eta$	1.000
$T_B$	0.175 s
$T_C$	0.526 s
$T_D$	2.473 s

### Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_S \cdot S_T \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.5})$$

$$\eta = \sqrt{10/(S+\xi)} \geq 0,55; \quad \eta = 1/q \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5})$$

$$T_B = T_C / 3 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.8})$$

$$T_C = C_C \cdot T_C^* \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.7})$$

$$T_D = 4,0 \cdot a_g / g + 1,6 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.9})$$

### Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

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

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

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

$$T_D \leq T \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left( \frac{T_C T_D}{T^2} \right)$$

Lo spettro di progetto  $S_d(T)$  per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico  $S_e(T)$  sostituendo  $\eta$  con  $1/q$ , dove  $q$  è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

### Punti dello spettro di risposta

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.300
$T_B$	0.175	0.742
$T_C$	0.526	0.742
	0.619	0.631
	0.712	0.549
	0.804	0.485
	0.897	0.435
	0.990	0.394
	1.082	0.361
	1.175	0.332
	1.268	0.308
	1.360	0.287
	1.453	0.269
	1.546	0.253
	1.638	0.238
	1.731	0.225
	1.824	0.214
	1.916	0.204
	2.009	0.194
	2.102	0.186
	2.195	0.178
	2.287	0.171
	2.380	0.164
$T_D$	2.473	0.158
	2.545	0.149
	2.618	0.141
	2.691	0.133
	2.764	0.126
	2.836	0.120
	2.909	0.114
	2.982	0.109
	3.054	0.103
	3.127	0.099
	3.200	0.094
	3.273	0.090
	3.345	0.086
	3.418	0.083
	3.491	0.079
	3.564	0.076
	3.636	0.073
	3.709	0.070
	3.782	0.067
	3.855	0.065
	3.927	0.063
	4.000	0.060

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.	IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014			
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	29 di 128

### 6.3.2 Spettri di risposta di progetto

In accordo con il par. 3.2.3.5 del DM 14.1.2008 le capacità dissipative delle strutture possono essere prese in considerazione attraverso una riduzione delle forze elastiche. Tale riduzione tiene conto in modo semplificato della capacità dissipativa anelastica della struttura, della sua sovraresistenza, dell'incremento del suo periodo proprio a seguito delle plasticizzazioni. Lo spettro di progetto  $S_d(T)$  che ne risulta, sia per le componenti orizzontali, che per la componente verticale, deriva dunque dallo spettro elastico con le ordinate ridotte e lo si ottiene sostituendo, nelle espressioni che lo definiscono, il termine  $\eta$  con il termine  $1/q$ , dove  $q$  è il cosiddetto fattore di struttura.

Il fattore di struttura è definito in accordo con il par. 7.3.1 del DM 14.1.2008:

$$q = q_0 \cdot K_R$$

dove:

$q_0$  è il valore massimo del fattore di struttura che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto  $\alpha_u / \alpha_1$  tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione;

$K_R$  è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

Nel caso di pile da ponte in c.a. in **classe di duttilità "B" (CD "B")**, in accordo con il par. 7.9.2.1 (Tabella 7.9.I) DM 14.1.2008 (Tabella 7.9.I), il valore di  $q_0$  è pari ad 1.5 mentre il valore di  $K_R$  è pari ad 1, per cui, in definitiva, per le componenti orizzontali dell'azione sismica si adotta:

$$q = 1.5$$

Per la componente verticale, il fattore di struttura per i ponti è unitario ( $q = 1$ ), quindi si utilizza lo spettro elastico.

L'utilizzo di uno spettro di risposta di progetto ( $q > 1$ ) implica il rispetto di quelli che sono i requisiti normativi della gerarchia delle resistenze, descritti nello specifico nei paragrafi relativi al calcolo e alla verifica dei singoli elementi strutturali.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.		ROCKSOIL S.p.A.		IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014	
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A	PAGINA 30 di 128

### Stato limite di salvaguardia della vita

Secondo quanto riportato nel DM 14/01/2008 "Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni", cap. 3.2.3.5, lo spettro di progetto delle componenti orizzontali per lo SLV è stato determinato secondo le seguenti relazioni:

$$\begin{aligned}
 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{1}{q} \cdot F_0 \cdot \left[ \frac{T}{T_B} + \frac{1}{\frac{1}{q} \cdot F_0} \cdot \left( 1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\
 T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{1}{q} \cdot F_0 \\
 T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{15}{q} \cdot F_0 \cdot \left( \frac{T_C}{T} \right) \\
 T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \frac{1}{q} \cdot F_0 \cdot \left( \frac{T_C T_D}{T^2} \right)
 \end{aligned}$$

In cui:

$$S = S_s \cdot S_T;$$

$S_s$ : coefficiente di amplificazione stratigrafico;

$S_T$ : coefficiente di amplificazione topografica;

$F_0$ : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

$T_C$ : periodo corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello spettro ed è ottenuto mediante la seguente relazione:

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

In cui :

$C_C$ : coefficiente che tiene conto della categoria del terreno;

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>31 di 128</b>

$T^*_C$ : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

$T_B$ : periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante ed è ottenuto mediante la seguente relazione:

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

$T_D$ : periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a spostamento costante ed è ottenuto mediante la seguente relazione:

$$T_D = 4,0 \cdot \frac{a_g}{g} + 1,6$$

$q$ : fattore di struttura.

Sulla base delle coordinate geografiche del sito su cui sorge l'opera in esame, sono stati determinati gli spettri di risposta di progetto ed i parametri per lo *SLV*, riportati di seguito:

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>		<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>									
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>				PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>32 di 128</b>

**Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLV**

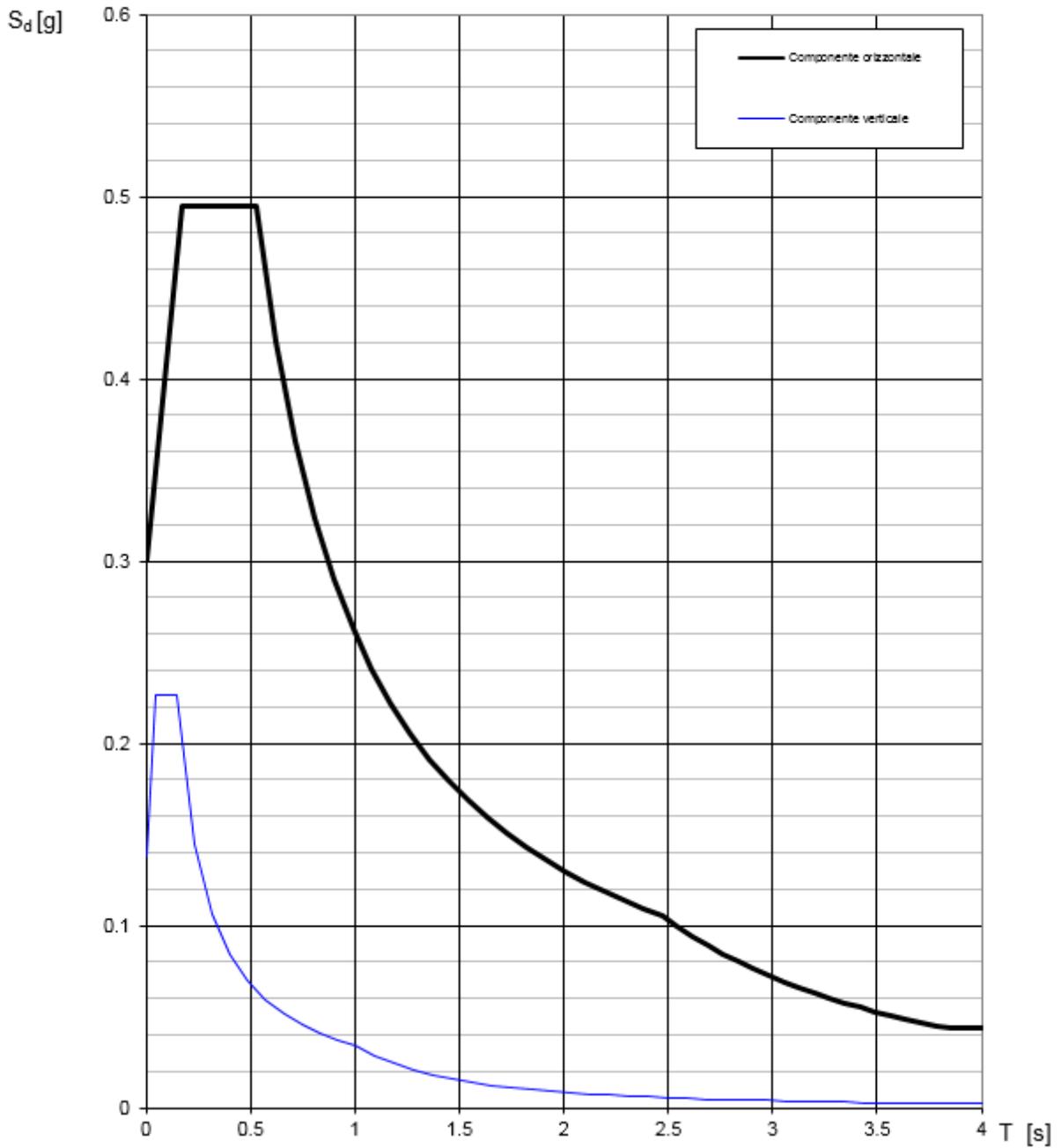


Figura 8: Spettri di risposta di progetto ( $q=1,5$ )\_SLV (Componente orizzontale e verticale)

APPALTATORE: Mandatario: <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	Mandante: <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: Mandatario: <b>SYSTRA S.A.</b>	Mandante: <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>33 di 128</b>

### Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
$a_g$	0.218 g
$F_0$	2.470
$T_C$	0.357 s
$S_S$	1.377
$C_C$	1.476
$S_T$	1.000
$q$	1.500

### Parametri dipendenti

$S$	1.377
$\eta$	0.667
$T_B$	0.175 s
$T_C$	0.526 s
$T_D$	2.473 s

### Espressioni dei parametri dipendenti

$$S = S_S \cdot S_T \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.5})$$

$$\eta = \sqrt{10/(S+\xi)} \geq 0,55; \quad \eta = 1/q \quad (\text{NTC-08 Eq. 3.2.6; §. 3.2.3.5})$$

$$T_B = T_C / 3 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.8})$$

$$T_C = C_C \cdot T_C^* \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.7})$$

$$T_D = 4,0 \cdot a_g / g + 1,6 \quad (\text{NTC-07 Eq. 3.2.9})$$

### Espressioni dello spettro di risposta (NTC-08 Eq. 3.2.4)

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

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

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

$$T_D \leq T \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left( \frac{T_C T_D}{T^2} \right)$$

Lo spettro di progetto  $S_d(T)$  per le verifiche agli Stati Limite Ultimi è ottenuto dalle espressioni dello spettro elastico  $S_e(T)$  sostituendo  $\eta$  con  $\eta/q$ , dove  $q$  è il fattore di struttura. (NTC-08 § 3.2.3.5)

### Punti dello spettro di risposta

	T [s]	Se [g]
	0.000	0.300
$T_B$	0.175	0.495
$T_C$	0.526	0.495
	0.619	0.421
	0.712	0.366
	0.804	0.324
	0.897	0.290
	0.990	0.263
	1.082	0.240
	1.175	0.221
	1.268	0.205
	1.360	0.191
	1.453	0.179
	1.546	0.168
	1.638	0.159
	1.731	0.150
	1.824	0.143
	1.916	0.136
	2.009	0.130
	2.102	0.124
	2.195	0.119
	2.287	0.114
	2.380	0.109
$T_D$	2.473	0.105
	2.545	0.099
	2.618	0.094
	2.691	0.089
	2.764	0.084
	2.836	0.080
	2.909	0.076
	2.982	0.072
	3.054	0.069
	3.127	0.066
	3.200	0.063
	3.273	0.060
	3.345	0.057
	3.418	0.055
	3.491	0.053
	3.564	0.051
	3.636	0.049
	3.709	0.047
	3.782	0.045
	3.855	0.044
	3.927	0.044
	4.000	0.044

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>34 di 128</b>

### **6.3.3 Combinazione delle componenti dell'azione sismica e valutazione delle masse**

Il sisma viene convenzionalmente considerato come agente separatamente in due direzioni tra loro ortogonali prefissate (direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto e trasversale); per tenere conto che nella realtà il moto del terreno durante l'evento sismico ha direzione casuale e in accordo con le prescrizioni normative, per ottenere l'effetto complessivo del sisma, a partire dagli effetti delle direzioni calcolati separatamente, si è provveduto a sommare i massimi ottenuti in una direzione con il 30% dei massimi ottenuti per l'azione applicata nell'altra direzione.

Per quanto riguarda la valutazione delle masse sismiche, nel caso di ponti, in accordo con il par. 3.2.4 del D.M. 14/01/2008, oltre alla massa efficace dell'impalcato e della pila, è stata considerata un'aliquota pari al 20% del carico dovuto al transito dei treni: questo è stato ottenuto tenendo conto dello scenario più gravoso tra quello che vede la presenza sui due binari di due treni di carico LM71 e quello caratterizzato da un treno LM71 e da un treno tipo SW/2.

In direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto, la lunghezza di impalcato di competenza della pila, per il calcolo delle masse sismiche, è quella relativa all'impalcato "lato fisso"; in direzione trasversale, è pari alla somma della metà della luce dell'impalcato "lato fisso" e della metà di quella dell'impalcato "lato mobile".

La valutazione delle masse sismiche è esplicitata nell'analisi dei risultati, per ciascuna delle due direzioni di verifica.

### **6.4 VARIAZIONI TERMICHE $\epsilon_3$**

Per l'analisi termica delle pile cave, eseguita in accordo con quanto previsto nel par. 5.2.2.5.2 del DM 14.1.2008, si rimanda all'apposita relazione di calcolo.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>35 di 128</b>

## 7 COMBINAZIONI DI CARICO

Le combinazioni delle azioni sono state definite in accordo con quanto riportato al par. 2.5.3 del DM 14.1.2008:

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

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.1)$$

- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7:

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.2)$$

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

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.3)$$

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

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.4)$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2):

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad (2.5.5)$$

- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto  $A_d$  (v. § 3.6):

$$G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad (2.5.6)$$

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza  $\gamma_{Gi}$  e  $\gamma_{Qj}$  e quelli dei coefficienti di combinazione  $\psi_{ij}$  sono stati desunti dal par. 5.2.3.3.1 del DM 14.1.2008, relativo al capitolo sui 'Ponti ferroviari'. Di seguito si riportano le Tabelle di riferimento.

Per quanto riguarda il coefficiente di combinazione  $\psi_{2j}$  relativo ai carichi dovuti al transito dei treni, come anticipato in precedenza, questo si assume pari a 0,2 nelle combinazioni sismiche, conformemente a quanto prescritto nel par. 3.2.4 del DM 14.1.2008.

APPALTATORE: Mandatario: <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	Mandante: <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: Mandatario: <b>SYSTRA S.A.</b>		Mandante: <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>36 di 128</b>

		Coefficiente	EQU <sup>(1)</sup>	A1 STR	A2 GEO	Combinazione eccezionale	Combinazione Sismica
Carichi permanenti	favorevoli	$\gamma_{G1}$	0,90	1,00	1,00	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,10	1,35	1,00	1,00	1,00
Carichi permanenti non strutturali <sup>(2)</sup>	favorevoli	$\gamma_{G2}$	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30	1,00	1,00
Ballast <sup>(3)</sup>	favorevoli	$\gamma_B$	0,90	1,00	1,00	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30	1,00	1,00
Carichi variabili da traffico <sup>(4)</sup>	favorevoli	$\gamma_Q$	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,45	1,45	1,25	0,20 <sup>(5)</sup>	0,20 <sup>(5)</sup>
Carichi variabili	favorevoli	$\gamma_{Qi}$	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30	1,00	0,00
Precompressione	favorevole	$\gamma_P$	0,90	1,00	1,00	1,00	1,00
	sfavorevole		1,00 <sup>(6)</sup>	1,00 <sup>(7)</sup>	1,00	1,00	1,00

<sup>(1)</sup> Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.  
<sup>(2)</sup> 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.  
<sup>(3)</sup> Quando si prevedano variazioni significative del carico dovuto al ballast, se ne dovrà tener conto esplicitamente nelle verifiche.  
<sup>(4)</sup> Le componenti delle azioni da traffico sono introdotte in combinazione considerando uno dei gruppi di carico gr della Tab. 5.2.IV.  
<sup>(5)</sup> Aliquota di carico da traffico da considerare.  
<sup>(6)</sup> 1,30 per instabilità in strutture con precompressione esterna  
<sup>(7)</sup> 1,20 per effetti locali

Figura 9: Valori dei coefficienti parziali di sicurezza – Tabella 5.2.V del D.M. 14 gennaio 2008

Azioni		$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
Azioni singole da traffico	Carico sul rilevato a tergo delle spalle	0,80	0,50	0,0
	Azioni aerodinamiche generate dal transito dei convogli	0,80	0,50	0,0
Gruppi di carico	$\mathcal{E}1$	0,80 <sup>(2)</sup>	0,80 <sup>(1)</sup>	0,0
	$\mathcal{E}2$	0,80 <sup>(2)</sup>	0,80 <sup>(1)</sup>	-
	$\mathcal{E}3$	0,80 <sup>(2)</sup>	0,80 <sup>(1)</sup>	0,0
	$\mathcal{E}4$	1,00	1,00 <sup>(1)</sup>	0,0
Azioni del vento	$F_{Wk}$	0,60	0,50	0,0
Azioni da neve	in fase di esecuzione	0,80	0,0	0,0
	SLU e SLE	0,0	0,0	0,0
Azioni termiche	$T_k$	0,60	0,60	0,50

<sup>(1)</sup> 0,80 se è carico solo un binario, 0,60 se sono carichi due binari e 0,40 se sono carichi tre o più binari.

<sup>(2)</sup> Quando come azione di base venga assunta quella del vento, i coefficienti  $\psi_0$  relativi ai gruppi di carico delle azioni da traffico vanno assunti pari a 0,0.

Figura 10: Valori dei coefficienti di combinazione – Tabella 5.2.VI del D.M. 14 gennaio 2008

APPALTATORE: Mandatario: <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	Mandante: <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: Mandatario: <b>SYSTRA S.A.</b>	Mandante: <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>37 di 128</b>

Azioni		$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
Azioni singole da traffico	Treno di carico LM 71	0,80 <sup>(3)</sup>	<sup>(1)</sup>	0,0
	Treno di carico SW /0	0,80 <sup>(3)</sup>	0,80	0,0
	Treno di carico SW/2	0,0 <sup>(3)</sup>	0,80	0,0
	Treno scarico	1,00 <sup>(3)</sup>	-	-
	Centrifuga	<sup>(2)</sup>	<sup>(2)</sup>	<sup>(2)</sup>
	Azione laterale (serpeggio)	1,00 <sup>(3)</sup>	0,80	0,0

(1) 0,80 se è carico solo un binario, 0,60 se sono carichi due binari e 0,40 se sono carichi tre o più binari.

(2) Si usano gli stessi coefficienti  $\Psi$  adottati per i carichi che provocano dette azioni.

(3) Quando come azione di base venga assunta quella del vento, i coefficienti  $\Psi_0$  relativi ai gruppi di carico delle azioni da traffico vanno assunti pari a 0,0.

Figura 11: Ulteriori valori dei coefficienti di combinazione – Tabella 5.2.VII del D.M. 14 gennaio 2008

Conformemente con quanto prescritto al par.5.2.3.1.3 del D.M. 14 gennaio 2008, gli effetti dei carichi verticali dovuti alla presenza dei convogli vanno sempre combinati con le altre azioni derivanti dal traffico ferroviario, adottando i coefficienti indicati nella Tabella 5.2.IV del D.M. 14 gennaio 2008, riportata di seguito.

TIPO DI CARICO	Azioni verticali		Azioni orizzontali			Commenti
	Carico verticale (1)	Treno scarico	Frenatura e avviamento	Centrifuga	Serpeggio	
Gruppo 1 (2)	1,00	-	0,5 (0,0)	1,0 (0,0)	1,0 (0,0)	massima azione verticale e laterale
Gruppo 2 (2)	-	1,00	0,00	1,0 (0,0)	1,0(0,0)	stabilità laterale
Gruppo 3 (2)	1,0 (0,5)	-	1,00	0,5 (0,0)	0,5 (0,0)	massima azione longitudinale
Gruppo 4	0,8 (0,6; 0,4)	-	0,8 (0,6; 0,4)	0,8 (0,6; 0,4)	0,8 (0,6; 0,4)	fessurazione

Azione dominante  
(1) Includendo tutti i fattori ad essi relativi ( $\Phi, \alpha$ , ecc.)  
(2) La simultaneità di due o tre valori caratteristici interi (assunzione di diversi coefficienti pari ad 1), sebbene improbabile, è stata considerata come semplificazione per i gruppi di carico 1, 2, 3 senza che ciò abbia significative conseguenze progettuali.

Figura 12: Valutazione dei carichi da traffico – Tabella 5.2.IV del D.M. 14 gennaio 2008

Sulla base dei criteri esposti sopra, si riportano nel prospetto di seguito i coefficienti dedotti per ciascuna delle combinazioni di carico adottate nell'analisi strutturale, per i diversi stati limite.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A. ROCKSOIL S.p.A.</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>
	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>
	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>38 di 128</b>

Combinazione	Gruppo	Traffico	G1	G2	Q3,a B1-SW2	Q3,a B1-LM71	Q3,a B2-LM71	Q3,f B1-SW2	Q3,f B1-LM71	Q3,f B2-LM71	Q4 B1-SW2	Q4 B1-LM71	Q4 B2-LM71	Q5 B1-SW2	Q5 B1-LM71	Q5 B2-LM71	Q6	LM71_B1	LM71_B2	SW2_B1	A_Gk	A_Qk	
SLU-Gr.1(N)	Gr.1	(N)	1.35	1.5	0	0.725	0	0	0	0.725	0	1.45	1.45	0	1.45	1.45	0.9	1.45	1.45	0	-1.35	-1.45	
SLU-Gr.3(N)	Gr.3	(N)	1.35	1.5	0	1.45	0	0	0	1.45	0	0.725	0.725	0	0.725	0.725	0.9	1.45	1.45	0	-1.35	-1.45	
SLU-Gr.1(P)	Gr.1	(P)	1.35	1.5	0	0	0.725	0.725	0	0	1.45	0	1.45	1.45	0	1.45	0.9	0	1.45	1.45	-1.35	-1.45	
SLU-Gr.3(P)	Gr.3	(P)	1.35	1.5	0	0	1.45	1.45	0	0	0.725	0	0.725	0.725	0	0.725	0.9	0	1.45	1.45	-1.35	-1.45	
SLU-Gr.1-1SW/2	Gr.1	1SW/2	1.35	1.5	0	0	0	0.725	0	0	1.45	0	0	1.45	0	0	0.9	0	0	1.45	-1.35	-0.725	
SLU-Gr.3-1SW/2	Gr.3	1SW/2	1.35	1.5	0	0	0	1.45	0	0	0.725	0	0	0.725	0	0	0.9	0	0	1.45	-1.35	-0.725	
SLU-Gr.1-MaxML(P)	Gr.1	MaxML	1.35	1.5	0	0	0.725	0.725	0	0	1.45	0	1.45	1.45	0	1.45	0.9	0	1.45	1.45	-1.35	-0.725	
SLU-Gr.3-MaxML(P)	Gr.3	MaxML	1.35	1.5	0	0	1.45	1.45	0	0	0.725	0	0.725	0.725	0	0.725	0.9	0	1.45	1.45	-1.35	-0.725	
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	Gr.1	(N)	1	1	0	0.725	0	0	0	0.725	0	1.45	1.45	0	1.45	1.45	0.9	1.45	1.45	0	-1	-1.45	
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	Gr.3	(N)	1	1	0	1.45	0	0	0	1.45	0	0.725	0.725	0	0.725	0.725	0.9	1.45	1.45	0	-1	-1.45	
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	Gr.1	(P)	1	1	0	0	0.725	0.725	0	0	1.45	0	1.45	1.45	0	1.45	0.9	0	1.45	1.45	-1	-1.45	
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	Gr.3	(P)	1	1	0	0	1.45	1.45	0	0	0.725	0	0.725	0.725	0	0.725	0.9	0	1.45	1.45	-1	-1.45	
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	Gr.1	1SW/2	1	1	0	0	0	0.725	0	0	1.45	0	0	1.45	0	0	0.9	0	0	1.45	-1	-0.725	
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	Gr.3	1SW/2	1	1	0	0	0	1.45	0	0	0.725	0	0	0.725	0	0	0.9	0	0	1.45	-1	-0.725	
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	Gr.1	MaxML	1	1	0	0	0.725	0.725	0	0	1.45	0	1.45	1.45	0	1.45	0.9	0	1.45	1.45	-1	-1.45	
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	Gr.3	MaxML	1	1	0	0	1.45	1.45	0	0	0.725	0	0.725	0.725	0	0.725	0.9	0	1.45	1.45	-1	-1.45	
SLV-EL+0.3ET	\	\	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1	0
SLV-0.3EL+ET	\	\	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-1	0
SLE-C-Gr.1(N)	Gr.1	(N)	1	1	0	0.5	0	0	0	0.5	0	1	1	0	1	1	0.6	1	1	0	-1	-1	
SLE-C-Gr.3(N)	Gr.3	(N)	1	1	0	1	0	0	0	1	0	0.5	0.5	0	0.5	0.5	0.6	1	1	0	-1	-1	
SLE-C-Gr.1(P)	Gr.1	(P)	1	1	0	0	0.5	0.5	0	0	1	0	1	1	0	1	0.6	0	1	1	-1	-1	
SLE-C-Gr.3(P)	Gr.3	(P)	1	1	0	0	1	1	0	0	0.5	0	0.5	0.5	0	0.5	0.6	0	1	1	-1	-1	
SLE-C-Gr.1-1SW/2	Gr.1	1SW/2	1	1	0	0	0	0.5	0	0	1	0	0	1	0	0	0.6	0	0	1	-1	-0.5	
SLE-C-Gr.3-1SW/2	Gr.3	1SW/2	1	1	0	0	0	1	0	0	0.5	0	0	0.5	0	0	0.6	0	0	1	-1	-0.5	
SLE-C-Gr.1-MaxML(P)	Gr.1	MaxML	1	1	0	0	0.5	0.5	0	0	1	0	1	1	0	1	0.6	0	1	1	-1	-1	
SLE-C-Gr.3-MaxML(P)	Gr.3	MaxML	1	1	0	0	1	1	0	0	0.5	0	0.5	0.5	0	0.5	0.6	0	1	1	-1	-1	
SLE-F-Gr.1(N)	Gr.1	(N)	1	1	0	0.4	0	0	0	0.4	0	0.8	0.8	0	0.8	0.8	0	0.8	0.8	0	-1	-0.8	
SLE-F-Gr.3(N)	Gr.3	(N)	1	1	0	0.8	0	0	0	0.8	0	0.4	0.4	0	0.4	0.4	0	0.8	0.8	0	-1	-0.8	
SLE-F-Gr.1(P)	Gr.1	(P)	1	1	0	0	0.4	0.4	0	0	0.8	0	0.8	0.8	0	0.8	0	0	0.8	0.8	-1	-0.8	
SLE-F-Gr.3(P)	Gr.3	(P)	1	1	0	0	0.8	0.8	0	0	0.4	0	0.4	0.4	0	0.4	0	0	0.8	0.8	-1	-0.8	
SLE-F-Gr.1-1SW/2	Gr.1	1SW/2	1	1	0	0	0	0.4	0	0	0.8	0	0	0.8	0	0	0	0	0	0.8	-1	-0.4	
SLE-F-Gr.3-1SW/2	Gr.3	1SW/2	1	1	0	0	0	0.8	0	0	0.4	0	0	0.4	0	0	0	0	0	0.8	-1	-0.4	
SLE-F-Gr.1-MaxML(P)	Gr.1	MaxML	1	1	0	0	0.4	0.4	0	0	0.8	0	0.8	0.8	0	0.8	0	0	0.8	0.8	-1	-0.8	
SLE-F-Gr.3-MaxML(P)	Gr.3	MaxML	1	1	0	0	0.8	0.8	0	0	0.4	0	0.4	0.4	0	0.4	0	0	0.8	0.8	-1	-0.8	
SLE-QP	\	\	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Tabella 2: Combinazioni di carico

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>39 di 128</b>

I casi di carico che figurano nelle combinazioni sopra riportate, fanno riferimento alle seguenti azioni.

CASI DI CARICO		
Sigla	Tipologia	Descrizione
-	-	-
G1	Carichi permanenti strutturali	Peso proprio travi+soletta
G2 (G2,1+G2,2+G2,3+G2,4)	Carichi permanenti non strutturali	Ballast e armamento-velette-paraballast-canalette e impianti-barriere antirumore
Q3,a B1-SW2	Avviamento treno	Azione di avviamento per treno SW/2 su binario 1
Q3,a B1-LM71	Avviamento treno	Azione di avviamento per treno LM71 su binario 1
Q3,a B2-LM71	Avviamento treno	Azione di avviamento per treno LM71 su binario 2
Q3,f B1-SW2	Frenatura treno	Azione di frenatura per treno SW/2 su binario 1
Q3,f B1-LM71	Frenatura treno	Azione di frenatura per treno LM71 su binario 1
Q3,f B2-LM71	Frenatura treno	Azione di frenatura per treno LM71 su binario 2
Q4 B1-SW2	Azione centrifuga	Azione centrifuga per treno SW/2 su binario 1
Q4 B1-LM71	Azione centrifuga	Azione centrifuga per treno LM71 su binario 1
Q4 B2-LM71	Azione centrifuga	Azione centrifuga per treno LM71 su binario 2
Q5 B1-SW2	Serpeggio	Azione di serpeggio per treno SW/2 su binario 1
Q5 B1-LM71	Serpeggio	Azione di serpeggio per treno LM71 su binario 1
Q5 B2-LM71	Serpeggio	Azione di serpeggio per treno LM71 su binario 2
Q6	Vento	Azione del vento
LM71_B1	Traffico ferroviario	Carico verticale per treno LM71 su binario 1
LM71_B2	Traffico ferroviario	Carico verticale per treno LM71 su binario 2
SW2_B1	Traffico ferroviario	Carico verticale per treno SW/2 su binario 1
A_Gk	Resistenze parassite	Resistenze parassite dei vincoli (aliquota dovuta ai carichi permanenti)
A_Qk	Resistenze parassite	Resistenze parassite dei vincoli (aliquota dovuta ai carichi variabili)

Tabella 3 – Casi di carico

Per quanto riguarda le condizioni di traffico indicate nel prospetto dei coefficienti di combinazioni adottati, queste fanno riferimento rispettivamente a:

- **(N)**: Condizioni di traffico normale (modello di carico LM71 su binario 1 e 2) su entrambe le campate afferenti;

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE  OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI  CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>40 di 128</b>

- **(P)**: Condizioni di traffico pesante (modello di carico SW/2 su binario 1 e LM71 su binario 2) su entrambe le campate afferenti;
- **1SW/2**: Condizioni di traffico pesante con un solo binario carico (SW/2 su binario 1) su entrambe le campate afferenti;
- **Max ML**: Condizioni di traffico pesante (SW/2 su binario 1, LM71 su binario 2) solo sulla campata lato appoggi fissi.

Per quanto riguarda i gruppi di carico analizzati, come visibile nel prospetto dei coefficienti di combinazioni adottati, le azioni agenti sull'impalcato sono state combinate secondo i gruppi 1 e 3 (Gr.1-3), che danno luogo a sollecitazioni maggiori per le strutture in elevazione e in fondazione.

Inoltre, in accordo con la Tabella 5.2.V del DM 14.1.2008, le combinazioni allo SLU sono state duplicate considerando sia il possibile effetto sfavorevole che quello favorevole dei carichi permanenti strutturali e non. Nel secondo caso si sono quindi assunti valori unitari per i coefficienti  $\gamma_{Gk}$ .

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 41 di 128

## 8 CRITERI DI VERIFICA

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

In particolare vengono effettuate le verifiche agli stati limite di servizio ed allo stato limite ultimo. Le combinazioni di carico considerate ai fini delle verifiche sono quelle indicate nei precedenti paragrafi.

Si espongono di seguito i criteri di verifica adottati per le verifiche degli elementi strutturali.

### 8.1 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO

#### 8.1.1 Verifica a fessurazione

Le verifiche a fessurazione sono eseguite adottando i criteri definiti nel paragrafo 4.1.2.2.4.5 del DM 14.1.2008, tenendo inoltre conto delle ulteriori prescrizioni riportate nel "Manuale di progettazione delle opere civili".

Con riferimento alle classi di esposizione delle varie parti della struttura (si veda il paragrafo relativo alle caratteristiche dei materiali impiegati), alle corrispondenti condizioni ambientali ed alla sensibilità delle armature alla corrosione (armature sensibili per gli acciai da precompresso; poco sensibili per gli acciai ordinari), si individua lo stato limite di fessurazione per assicurare la funzionalità e la durata delle strutture, in accordo con il DM 14.1.2008:

Gruppi di esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	$w_d$	Stato limite	$w_d$
a	Ordinarie	frequente	ap. fessure	$\leq w_2$	ap. fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
b	Aggressive	frequente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$
c	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	ap. fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$

Tabella 4: Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione - Tabella 4.1.IV del DM 14.1.2008

Nella Tabella sopra riportata,  $w_1=0.2\text{mm}$ ,  $w_2=0.3\text{mm}$ ;  $w_3=0.4\text{mm}$ .

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.				<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	42 di 128

Più restrittivi risultano i limiti di apertura delle fessure riportati nel “Manuale di progettazione delle opere civili”. L’apertura convenzionale delle fessure, calcolata con la combinazione caratteristica (rara) per gli SLE, deve risultare:

- a)  $\delta_f \leq w_1$  per strutture in condizioni ambientali aggressive e molto aggressive, così come identificate nel par. 4.1.2.2.4.3 del DM 14.1.2008, per tutte le strutture a permanente contatto con il terreno e per le zone non ispezionabili di tutte le strutture;
- b)  $\delta_f \leq w_2$  per strutture in condizioni ambientali ordinarie secondo il citato paragrafo del DM 14.1.2008.

Si assume pertanto per tutti gli elementi strutturali analizzati nel presente documento:

- *Stato limite di fessurazione:*  $w_d \leq w_1 = 0.2$  mm - combinazione di carico rara

In accordo con la vigente normativa, il valore di calcolo di apertura delle fessure  $w_d$  è dato da:

$$w_d = 1,7 w_m$$

dove  $w_m$  rappresenta l’ampiezza media delle fessure calcolata come prodotto della deformazione media delle barre d’armatura  $\varepsilon_{sm}$  per la distanza media tra le fessure  $\Delta_{sm}$ :

$$w_m = \varepsilon_{sm} \Delta_{sm}$$

Per il calcolo di  $\varepsilon_{sm}$  e  $\Delta_{sm}$  vanno utilizzati i criteri consolidati riportati nella letteratura tecnica.

### 8.1.2 Verifica delle tensioni in esercizio

Valutate le azioni interne nelle varie parti della struttura, dovute alle combinazioni caratteristica e quasi permanente delle azioni, si calcolano le massime tensioni sia nel calcestruzzo sia nelle armature; si verifica che tali tensioni siano inferiori ai massimi valori consentiti, di seguito riportati.

Le prescrizioni riportate di seguito fanno riferimento al par. 2.5.1.8.3.2.1 del “Manuale di progettazione delle opere civili”.

La massima tensione di compressione del calcestruzzo  $\sigma_c$ , deve rispettare la limitazione seguente:

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>									
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>43 di 128</b>				

$\sigma_c < 0,55 f_{ck}$  per combinazione caratteristica (rara)

$\sigma_c < 0,40 f_{ck}$  per combinazione quasi permanente.

Per l'acciaio ordinario, la tensione massima  $\sigma_s$  per effetto delle azioni dovute alla combinazione caratteristica deve rispettare la limitazione seguente:

$\sigma_s < 0,75 f_{yk}$

dove  $f_{yk}$  per armatura ordinaria è la tensione caratteristica di snervamento dell'acciaio.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014	
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A	PAGINA 44 di 128

## 8.2 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI

### 8.2.1 Sollecitazioni flettenti

La verifica di resistenza (SLU) è stata condotta attraverso il calcolo dei domini di interazione N-M, ovvero il luogo dei punti rappresentativi di sollecitazioni che portano in crisi la sezione di verifica secondo i criteri di resistenza da normativa.

Nel calcolo dei domini sono state mantenute le consuete ipotesi, tra cui:

- conservazione delle sezioni piane;
- legame costitutivo del calcestruzzo parabolo-rettangolo non reagente a trazione, con plateau ad una deformazione pari a 0.002 e a rottura pari a 0.0035 ( $\sigma_{max} = 0.85 \times 0.83 \times R_{ck} / 1.5$ );
- legame costitutivo dell'armatura d'acciaio elastico-perfettamente plastico con deformazione limite di rottura a 0.01 ( $\sigma_{max} = f_{yk} / 1.15$ )

### 8.2.2 Sollecitazioni taglianti

La resistenza a taglio  $V_{Rd}$  di elementi sprovvisti di specifica armatura è stata calcolata sulla base della resistenza a trazione del calcestruzzo.

Con riferimento all'elemento fessurato da momento flettente, la resistenza al taglio si valuta con:

$$V_{Rd} = \left\{ 0,18 \cdot k \cdot (100 \cdot \rho_1 \cdot f_{ck})^{1/3} / \gamma_c + 0,15 \cdot \sigma_{cp} \right\} \cdot b_w \cdot d \geq (v_{min} + 0,15 \cdot \sigma_{cp}) \cdot b_w \cdot d$$

con:

$$k = 1 + (200/d)^{1/2} \leq 2$$

$$v_{min} = 0,035 k^{3/2} f_{ck}^{1/2}$$

e dove:

$d$  è l'altezza utile della sezione (in mm);

$\rho_1 = A_{s1} / (b_w \cdot d)$  è il rapporto geometrico di armatura longitudinale ( $\leq 0,02$ );

$\sigma_{cp} = N_{Ed} / A_c$  è la tensione media di compressione nella sezione ( $\leq 0,2 f_{cd}$ );

$b_w$  è la larghezza minima della sezione (in mm).

La resistenza a taglio  $V_{Rd}$  di elementi strutturali dotati di specifica armatura a taglio deve essere valutata sulla base di una adeguata schematizzazione a traliccio. Gli elementi resistenti dell'ideale traliccio sono: le armature trasversali, le armature longitudinali, il

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>45 di 128</b>

corrente compresso di calcestruzzo e i puntoni d'anima inclinati. L'inclinazione  $\theta$  dei puntoni di calcestruzzo rispetto all'asse della trave deve rispettare i limiti seguenti:

$$1 \leq \operatorname{ctg} \theta \leq 2.5$$

La verifica di resistenza (SLU) si pone con:

$$V_{Rd} \geq V_{Ed}$$

dove  $V_{Ed}$  è il valore di calcolo dello sforzo di taglio agente.

Con riferimento all'armatura trasversale, la resistenza di calcolo a "taglio trazione" è stata calcolata con:

$$V_{Rsd} = 0,9 \cdot d \cdot \frac{A_{sw}}{s} \cdot f_{yd} \cdot (\operatorname{ctg} \alpha + \operatorname{ctg} \theta) \cdot \sin \alpha$$

Con riferimento al calcestruzzo d'anima, la resistenza di calcolo a "taglio compressione" è stata calcolata con:

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

La resistenza al taglio della trave è la minore delle due sopra definite:

$$V_{Rd} = \min (V_{Rsd}, V_{Rcd})$$

In cui:

$d$  è l'altezza utile della sezione;

$b_w$  è la larghezza minima della sezione;

$\sigma_{cp}$  è la tensione media di compressione della sezione;

$A_{sw}$  è l'area dell'armatura trasversale;

$S$  è interasse tra due armature trasversali consecutive;

$\theta$  è l'angolo di inclinazione dell'armatura trasversale rispetto all'asse della trave;

$f'_{cd}$  è la resistenza a compressione ridotta del calcestruzzo d'anima ( $f'_{cd}=0.5f_{cd}$ );

$\alpha$  è un coefficiente maggiorativo, pari ad 1 per membrature non compresse.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 46 di 128

## 9 CRITERI DI MODELLAZIONE

### 9.1 MODELLO STRUTTURALE DI ANALISI

Conformemente con quanto prescritto nel par.7.9.4.1 del DM 14.1.2008, risulta applicabile, nel caso in esame di ponte a travate semplicemente appoggiate, per entrambe le direzioni di verifica della pila (longitudinale e trasversale rispetto all'asse del viadotto), un'analisi statica lineare, sviluppata riconducendo la pila allo schema di oscillatore semplice con incastro alla base, a quota estradosso plinto di fondazione.

L'analisi prevede l'applicazione sulla pila di forze statiche equivalenti alle forze di inerzia indotte dall'azione sismica. L'entità di queste forze si ottiene desumendo l'accelerazione corrispondente al periodo della pila nella direzione considerata dallo spettro elastico/di progetto. Il periodo fondamentale  $T_1$ , in corrispondenza del quale valutare la risposta spettrale in accelerazione  $S_d(T_1)$  è dato in entrambi i casi dall'espressione:

$$T_1 = 2 \pi \sqrt{M/K}$$

in cui la massa  $M$ , da considerare concentrata in testa alla pila, in corrispondenza dell'impalcato, vale la massa di impalcato afferente alla pila, più la massa della metà superiore della pila (massa efficace) e  $K$  consiste nella rigidezza laterale della pila nella direzione considerata.

La massa efficace della pila non risulta superiore ad 1/5 della massa di impalcato da essa portata, requisito necessario per l'applicabilità dell'analisi statica lineare.

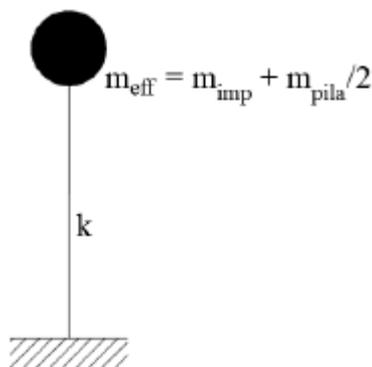


Figura 14: Modello della pila ad oscillatore semplice

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	47 di 128

Per tener conto dell'influenza della fessurazione sulla rigidezza, in accordo con il par.7.2.6 del DM 14.1.2008, si è considerato un abbattimento del modulo elastico pari al 50%, rispetto al valore iniziale  $E_{cm}$  con conseguente abbattimento delle rigidezze flessionali della pila nelle due direzioni e corrispondente aumento dei periodi di vibrazione. Questa condizione rappresenta lo scenario più gravoso per la struttura in esame: in condizioni iniziali non fessurate, le pile sono caratterizzate da rigidezze molto alte, dunque periodi di vibrazione molto bassi (spesso  $T_1 < T_B$  o al più  $T_B < T_1 \ll T_C$ ) ai quali corrispondono ordinate spettrali prossime o uguali a quelle di massima amplificazione (plateau dello spettro di risposta). In definitiva, in questo ramo dello spettro, un aumento del periodo di vibrazione, legato ad un abbattimento della rigidezza, comporta un aumento dell'accelerazione sismica considerata.

Inoltre, secondo quanto anticipato nel paragrafo relativo alle azioni sismiche, la valutazione degli effetti dell'azione sismica viene effettuata considerando uno spettro di progetto, ottenuto riducendo lo spettro elastico mediante un fattore di struttura pari ad 1.5, in modo da tener conto in maniera semplificata della capacità dissipativa anelastica della struttura.

Per questioni legate al criterio di gerarchia delle resistenze, gli spettri elastici ( $q=1$ ) verranno utilizzati solo nel caso della verifica degli apparecchi di appoggio e per la valutazione delle azioni in fondazione; si rimanda ai relativi paragrafi per approfondimenti in merito all'applicazione del criterio di gerarchia delle resistenze per i diversi elementi strutturali.

Si ribadisce inoltre che per la valutazione delle masse sismiche del viadotto, oltre alla massa efficace dell'impalcato e della pila, è stata considerata anche un'aliquota pari al 20% del carico dovuto al transito dei mezzi.

Nel paragrafo relativo all'analisi dei risultati si riportano tutte le valutazioni effettuate per l'analisi sismica della pila in esame, sia in ipotesi di sezione fessurata che non fessurata, con riferimento allo spettro elastico ( $q=1$ ) e allo spettro di progetto ( $q=1.5$ ).

Oltre alle sollecitazioni destinate in condizioni sismiche, desunte seguendo i criteri sopra elencati, le sollecitazioni di verifica della pila indotte in condizioni statiche, sono state determinate a partire dai valori delle azioni trasmesse dagli impalcati afferenti, alla quota degli apparecchi di appoggio. Queste sono state trasportate in corrispondenza della testa della pila per le singole condizioni di carico e quindi alla base della pila, facendo riferimento a uno schema a mensola.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>48 di 128</b>

## 9.2 MODELLAZIONE FEM

I risultati desunti dall'analisi strutturale semplificata descritta nel paragrafo precedente, sono stati verificati con quelli ottenuti da un modello FEM tridimensionale eseguito mediante il software di calcolo agli elementi finiti Midas-Gen.

Il fusto della pila è stato schematizzato mediante un elemento frame monodimensionale (beam), cui si è assegnata la sezione corrispondente, distinguendo tra quella cava corrente e quella piena in corrispondenza della zona pulvino; il plinto di fondazione è stato modellato mediante elementi bidimensionali a piastra (shell), cui si è assegnato lo spessore corrispondente; la palificata di sostegno è stata simulata con elementi monodimensionali a trave (beam): l'interazione tra il terreno e i pali di fondazione è stata modellata tramite l'applicazione di molle non lineari orizzontali e molle lineari verticali.

I carichi assegnati nei vari punti della struttura sono stati desunti dall'analisi dei carichi descritta in precedenza.

Il calcolo delle sollecitazioni è stato condotto attraverso il modello tridimensionale agli elementi finiti descritto, schematizzato nelle Figure seguenti.

Gli assi di riferimento adottati sono:

- x = asse trasversale rispetto all'asse del viadotto
- y = asse longitudinale rispetto all'asse del viadotto
- z = asse verticale

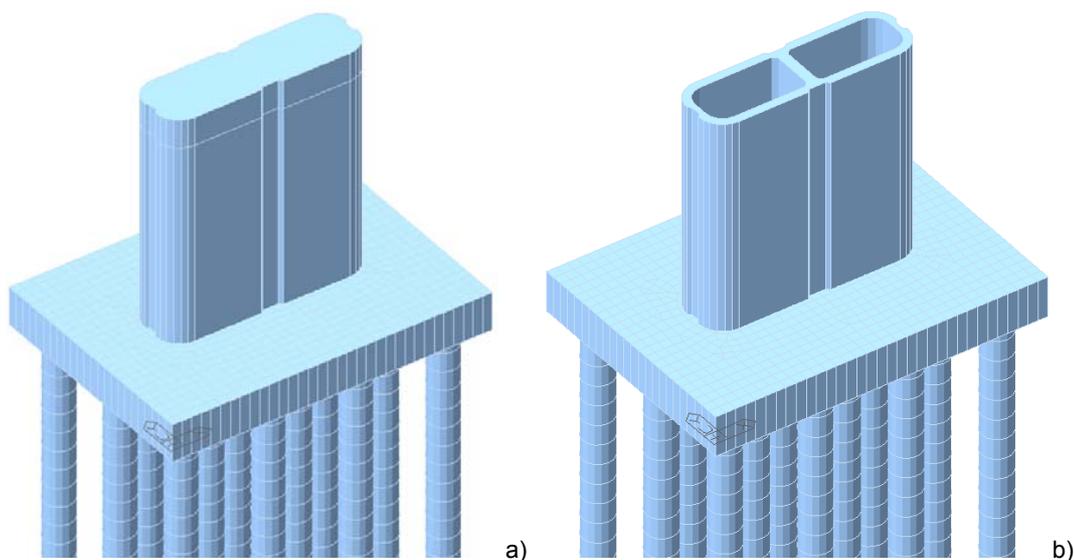


Figura 15: Modellazione tridimensionale agli Elementi Finiti – a) Vista 3D b) Spaccato

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE          OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI          CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>49 di 128</b>

## 10 ANALISI DEI RISULTATI: SOLLECITAZIONI E VERIFICHE DELLA PILA

Nei paragrafi successivi si esibiscono le sollecitazioni e le verifiche strutturali relative al fusto della pila caratterizzata dall'altezza massima fra quelle del tipo in esame che prevedono la medesima tipologia di armatura.

Per le sollecitazioni relative a ciascuna delle pile, si faccia riferimento ai tabulati di calcolo.

I dati identificativi della pila di cui si mostrano le verifiche strutturali, sono sintetizzati nel prospetto di seguito.

	<b>VI. 01</b>	-	WBS viadotto
	<b>P 37</b>	-	Numero pila
Sigla geometria	B		Codice pila per tipologia geometria
Sigla impalcati afferenti	11	-	Codice pila per tipologia impalcati afferenti
H <sub>p</sub>	11.43	m	Altezza pila

Si riportano di seguito la sintesi delle proprietà geometriche e meccaniche delle pile di calcolo, nonché le valutazioni effettuate per l'analisi sismica, sia in ipotesi di sezione fessurata che non fessurata, con riferimento allo spettro elastico (q=1) e allo spettro di progetto (q=1.5): come anticipato nei criteri di modellazione, l'analisi è stata sviluppata riconducendo la pila allo schema di oscillatore semplice con incastro alla base.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO    LOTTO    CODIFICA    DOCUMENTO    REV.    PAGINA <b>IF1M    0.0.E.ZZ    CL    VI.01.G5.001    A    50 di 128</b>	

PROPRIETA' MECCANICHE E GEOMETRICHE PILA			
	<b>VI. 01</b>	-	WBS viadotto
	<b>P 37</b>	-	Numero pila
Sigla pila	B	-	Tipologia pila per geometria
H <sub>p</sub>	11.4	m	Altezza pila
γ	25	kN/m <sup>3</sup>	Peso per unità di volume
f <sub>ck</sub>	32	MPa	Resistenza caratteristica cilindrica a 28 giorni
s	1.2	m	Altezza sezione piena estremità superiore pila
s*	0.65	m	Altezza protuberanze pila
A	11.45	m <sup>2</sup>	Sezione trasversale fusto pila
A <sub>sup</sub>	36.32	m <sup>2</sup>	Sezione trasversale estremità superiore pila
A <sub>sup</sub> *	3.88	m <sup>2</sup>	Sezione protuberanze testa pila (2 totali)
I <sub>y</sub>	1.35E+14	mm <sup>4</sup>	Inerzia mensola direzione trasversale
I <sub>z</sub>	1.90E+13	mm <sup>4</sup>	Inerzia mensola longitudinale
E	33346	MPa	Modulo di elasticità
K <sub>T</sub>	9024559	N/mm	Rigidità flessionale direzione trasversale
K <sub>L</sub>	1271891	N/mm	Rigidità flessionale direzione longitudinale
K <sub>T,fess</sub>	4512279	N/mm	Rigidità flessionale in condizioni fessurate direzione trasversale
K <sub>L,fess</sub>	635945	N/mm	Rigidità flessionale in condizioni fessurate direzione longitudinale
P <sub>pila_tot</sub>	4081	kN	Peso proprio pila
P <sub>sup.pila</sub>	2617	kN	Peso proprio della metà superiore della pila (Peso metà fusto+Peso pulvino)
P <sub>inf.pila</sub>	1464	kN	Peso proprio della metà inferiore della pila (Peso metà fusto)
m <sub>pila_tot</sub>	416	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa pila
m <sub>sup.pila</sub>	267	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa della metà superiore della pila
m <sub>inf.pila</sub>	149	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa della metà inferiore della pila
Applicabilità analisi statica lineare		<b>Analisi statica lineare applicabile</b>	

CALCOLO MASSA EFFICACE PILA/IMPALCATO			
Sigla impalcato afferenti	11	-	
<u>Direzione longitudinale</u>			
P <sub>impalcato</sub>	8200	kN	Peso dell'impalcato (travi+soletta)
P <sub>permanenti portati</sub>	8900	kN	Carichi permanenti portati totali
P <sub>traffico ferroviario</sub>	10600	kN	Carico ferroviario
0.2xP <sub>traffico ferroviario</sub>	2120	kN	20% del carico dovuto al transito dei mezzi
m <sub>impalcato</sub>	1960	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa impalcato (PP+PERM.+0.2ACC) - direzione longitudinale
<b>m<sub>efficace tot - longitudinale</sub></b>	<b>2237</b>	<b>kN/m/s<sup>2</sup></b>	<b>Massa efficace pila sup.+impalcato - direzione longitudinale</b>
<u>Direzione trasversale</u>			
P <sub>impalcato</sub>	7274	kN	Peso dell'impalcato (travi+soletta)
P <sub>permanenti portati</sub>	7107	kN	Carichi permanenti portati totali
P <sub>traffico ferroviario</sub>	8840	kN	Carico ferroviario
0.2xP <sub>traffico ferroviario</sub>	1768	kN	20% del carico dovuto al transito dei mezzi
m <sub>impalcato</sub>	1647	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa impalcato (PP+PERM.+0.2ACC) - direzione trasversale
<b>m<sub>efficace tot - trasversale</sub></b>	<b>1924</b>	<b>kN/m/s<sup>2</sup></b>	<b>Massa efficace pila sup.+impalcato - direzione trasversale</b>

PARAMETRI SPETTRALI		
a <sub>g</sub>	0.218	g    PGA
S <sub>S</sub>	1.377	Coefficiente stratigrafico
a <sub>g</sub> (T=0)	0.300	g    Accelerazione spettrale al suolo (a <sub>g</sub> *S)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>51 di 128</b>
		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					

<b>CALCOLO PERIODO DI VIBRAZIONE PILA IN DIREZIONE LONGITUDINALE</b>		
<u>Ipotesi sezione non fessurata (<math>E = E_m</math>)</u>		
TL	0.263 s	Periodo di vibrazione
<b>Spettro di progetto (<math>q = 1.5</math>)</b>		
ag(T)	0.494 g	Accelerazione spettrale in direzione longitudinale ( $q=1.5$ )
FL	10843 kN	Taglio longitudinale base pila
ML	123941 kNm	Flessione nel piano parallelo all'asse longitudinale dell'impalcato
<b>Spettro elastico (<math>q = 1</math>)</b>		
ag(T)	0.741 g	Accelerazione spettrale in direzione longitudinale ( $q=1$ )
FL	16265 kN	Taglio longitudinale
ML	185911 kNm	Flessione nel piano parallelo all'asse longitudinale dell'impalcato
<u>Ipotesi sezione fessurata (<math>E_f = 0.5E</math>)</u>		
TL,fess	0.372 s	
<b>Spettro di progetto (<math>q = 1.5</math>)</b>		
ag(T)	0.494 g	Accelerazione spettrale in direzione longitudinale ( $q=1.5$ )
FL	10843 kN	Taglio longitudinale base pila
ML	123941 kNm	Flessione nel piano parallelo all'asse longitudinale dell'impalcato
<b>Spettro elastico (<math>q = 1</math>)</b>		
ag(T)	0.741 g	Accelerazione spettrale in direzione longitudinale ( $q=1$ )
Fi,sup	16190 kN	Forza di inerzia parte superiore
Fi,inf	3410 kN	Forza di inerzia parte inferiore
FL	19600 kN	Taglio longitudinale intradosso plinto
ML	220846 kNm	Flessione nel piano parallelo all'asse longitudinale dell'impalcato

<b>CALCOLO PERIODO DI VIBRAZIONE PILA IN DIREZIONE TRASVERSALE</b>		
<u>Ipotesi sezione non fessurata (<math>E = E_m</math>)</u>		
Tt	0.092 s	
<b>Spettro di progetto (<math>q = 1.5</math>)</b>		
ag(T)	0.400 g	Accelerazione spettrale in direzione trasversale ( $q=1.5$ )
FT	7541 kN	Taglio trasversale
MT	86191 kNm	Flessione nel piano ortogonale all'asse longitudinale dell'impalcato
<b>Spettro elastico (<math>q = 1</math>)</b>		
ag(T)	0.526 g	Accelerazione spettrale in direzione trasversale ( $q=1$ )
FT	9931 kN	Taglio trasversale
MT	113516 kNm	Flessione nel piano ortogonale all'asse longitudinale dell'impalcato
<u>Ipotesi sezione fessurata (<math>E_f = 0.5E</math>)</u>		
TT,fess	0.130	
<b>Spettro di progetto (<math>q = 1.5</math>)</b>		
ag(T)	0.441 g	Accelerazione spettrale in direzione trasversale ( $q=1.5$ )
FT	8323 kN	Taglio trasversale
MT	95133 kNm	Flessione nel piano ortogonale all'asse longitudinale dell'impalcato
<b>Spettro elastico (<math>q = 1</math>)</b>		
ag(T)	0.621 g	Accelerazione spettrale in direzione trasversale ( $q=1$ )
Fi,sup	11647 kN	Forza di inerzia parte superiore
Fi,inf	3410 kN	Forza di inerzia parte inferiore
FT	15057 kN	Taglio trasversale
MT	159832 kNm	Flessione nel piano ortogonale all'asse longitudinale dell'impalcato

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE  OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI  CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>52 di 128</b>

## 10.1 SOLLECITAZIONI AGENTI

Si riporta di seguito la sintesi degli scarichi espletati dagli appoggi d'impalcato sulla pila, relativamente ai due lati, fisso e mobile, per ciascuna delle condizioni di carico elementari analizzate. Le grandezze che figurano nella Tabella di seguito fanno riferimento alle seguenti azioni trasmesse dagli appoggi:

N: Reazione verticale (positiva, se diretta verso l'alto)

Ht: Reazione orizzontale, in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto

Hi: Reazione orizzontale, in direzione parallela all'asse del viadotto

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. PAGINA <b>IF1M    0.0.E.ZZ    CL    VI.01.G5.001    A    53 di 128</b>	

CASI DI CARICO		APPOGGIO 1			APPOGGIO 2			APPOGGIO 3			APPOGGIO 4		
Sigla	Tipologia	N	Ht	HI	N	Ht	HI	N	Ht	HI	N	Ht	HI
-	-	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN
G1	Carichi permanenti strutturali	1100.0	0.0	0.0	950.0	0.0	0.0	950.0	0.0	0.0	1100.0	0.0	0.0
G2 (G2,1+G2,2+G2,3+G2,4)	Carichi permanenti non strutturali	1250.0	0.0	0.0	900.0	0.0	40.0	900.0	0.0	70.0	1400.0	0.0	0.0
Q3,a B1-SW2	Aviamento treno	-50.0	0.0	0.0	-100.0	40.0	520.0	-100.0	40.0	540.0	-50.0	0.0	0.0
Q3,a B1-LM71	Aviamento treno	-50.0	0.0	0.0	-100.0	50.0	580.0	-100.0	50.0	590.0	-50.0	0.0	0.0
Q3,a B2-LM71	Aviamento treno	50.0	0.0	0.0	100.0	50.0	-590.0	100.0	50.0	-580.0	50.0	0.0	0.0
Q3,f B1-SW2	Frenatura treno	50.0	0.0	0.0	100.0	-60.0	-710.0	150.0	-60.0	-720.0	50.0	0.0	0.0
Q3,f B1-LM71	Frenatura treno	50.0	0.0	0.0	100.0	-40.0	-450.0	100.0	-40.0	-450.0	50.0	0.0	0.0
Q3,f B2-LM71	Frenatura treno	-50.0	0.0	0.0	-100.0	-40.0	450.0	-100.0	-40.0	450.0	-50.0	0.0	0.0
Q4 B1-SW2	Azione centrifuga	-100.0	0.0	0.0	-50.0	110.0	0.0	50.0	110.0	0.0	150.0	0.0	0.0
Q4 B1-LM71	Azione centrifuga	-150.0	0.0	0.0	-100.0	170.0	30.0	100.0	170.0	-20.0	200.0	0.0	0.0
Q4 B2-LM71	Azione centrifuga	-200.0	0.0	0.0	-100.0	170.0	20.0	100.0	170.0	-30.0	150.0	0.0	0.0
Q5 B1-SW2	Serpeggio	-50.0	0.0	0.0	-50.0	60.0	0.0	100.0	60.0	0.0	100.0	0.0	0.0
Q5 B1-LM71	Serpeggio	-50.0	0.0	0.0	-50.0	60.0	0.0	100.0	60.0	0.0	150.0	0.0	0.0
Q5 B2-LM71	Serpeggio	-150.0	0.0	0.0	-100.0	60.0	0.0	50.0	60.0	0.0	50.0	0.0	0.0
Q6	Vento	-150.0	0.0	0.0	-50.0	190.0	30.0	50.0	190.0	-30.0	200.0	0.0	0.0
LM71_B1	Traffico ferroviario	50.0	0.0	0.0	400.0	0.0	120.0	1000.0	0.0	110.0	1050.0	0.0	0.0
LM71_B2	Traffico ferroviario	850.0	0.0	0.0	1000.0	0.0	90.0	500.0	0.0	100.0	100.0	0.0	0.0
SW2_B1	Traffico ferroviario	50.0	0.0	0.0	500.0	0.0	130.0	1100.0	0.0	130.0	1200.0	0.0	0.0
A_Gk	Resistenze parassite	0.0	120.0	120.0	0.0	230.0	100.0	0.0	100.0	100.0	0.0	130.0	130.0
A_Qk	Resistenze parassite	0.0	30.0	30.0	0.0	90.0	50.0	0.0	50.0	50.0	0.0	40.0	40.0

Tabella 5: Scarichi espletati dagli appoggi per le singole condizioni di carico – Lato fisso

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>54 di 128</b>

CASI DI CARICO		APPOGGIO 5			APPOGGIO 6			APPOGGIO 7			APPOGGIO 8		
Sigla	Tipologia	N	Ht	HI	N	Ht	HI	N	Ht	HI	N	Ht	HI
-	-	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN	kN
G1	Carichi permanenti strutturali	794.5	0.0	0.0	792.4	0.0	0.0	792.4	0.0	0.0	794.5	0.0	0.0
G2 (G2,1+G2,2+G2,3+G2,4)	Carichi permanenti non strutturali	688.3	0.0	0.0	640.0	0.0	0.0	640.0	0.0	0.0	688.3	0.0	0.0
Q3,a B1-SW2	Aviamento treno	40.8	0.0	0.0	32.5	-86.2	0.0	27.1	0.0	0.0	31.3	0.0	0.0
Q3,a B1-LM71	Aviamento treno	44.8	0.0	0.0	35.8	-94.8	0.0	29.8	0.0	0.0	34.5	0.0	0.0
Q3,a B2-LM71	Aviamento treno	-27.6	0.0	0.0	-36.7	-94.8	0.0	-42.6	0.0	0.0	-38.0	0.0	0.0
Q3,f B1-SW2	Frenatura treno	-43.2	0.0	0.0	-34.5	91.4	0.0	-28.7	0.0	0.0	-33.2	0.0	0.0
Q3,f B1-LM71	Frenatura treno	-27.2	0.0	0.0	-21.7	57.5	0.0	-18.1	0.0	0.0	-20.9	0.0	0.0
Q3,f B2-LM71	Frenatura treno	16.7	0.0	0.0	22.2	57.5	0.0	25.8	0.0	0.0	23.0	0.0	0.0
Q4 B1-SW2	Azione centrifuga	-127.7	0.0	0.0	-40.2	184.3	0.0	46.9	0.0	0.0	121.0	0.0	0.0
Q4 B1-LM71	Azione centrifuga	-141.7	0.0	0.0	-43.8	203.5	0.0	52.5	0.0	0.0	133.0	0.0	0.0
Q4 B2-LM71	Azione centrifuga	-147.8	0.0	0.0	-37.8	203.6	0.0	58.5	0.0	0.0	127.1	0.0	0.0
Q5 B1-SW2	Serpeggio	-21.0	0.0	0.0	-5.3	49.8	0.0	8.9	0.0	0.0	17.4	0.0	0.0
Q5 B1-LM71	Serpeggio	-23.1	0.0	0.0	-5.8	54.7	0.0	9.7	0.0	0.0	19.2	0.0	0.0
Q5 B2-LM71	Serpeggio	-23.1	0.0	0.0	-5.8	54.7	0.0	9.8	0.0	0.0	19.2	0.0	0.0
Q6	Vento	-223.7	0.0	0.0	-60.4	400.3	0.0	87.5	0.0	0.0	196.7	0.0	0.0
LM71_B1	Traffico ferroviario	-11.4	0.0	0.0	292.6	0.0	0.0	574.5	0.0	0.0	810.8	0.0	0.0
LM71_B2	Traffico ferroviario	815.6	0.0	0.0	568.7	0.0	0.0	290.5	0.0	0.0	-11.4	0.0	0.0
SW2_B1	Traffico ferroviario	-9.0	0.0	0.0	322.3	0.0	0.0	639.9	0.0	0.0	923.0	0.0	0.0
A_Gk	Resistenze parassite	0.0	0.0	8.9	0.0	0.0	8.6	0.0	0.0	8.6	0.0	0.0	8.9
A_Qk	Resistenze parassite	0.0	0.0	29.5	0.0	0.0	32.1	0.0	0.0	33.6	0.0	0.0	33.4

Tabella 6: Scarichi espletati dagli appoggi per le singole condizioni di carico – Lato mobile

<b>APPALTATORE:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<p style="text-align: center;"><b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b>  <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b></p> <p style="text-align: center;"><b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b></p>												
<b>PROGETTISTA:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>													
<b>PROGETTO ESECUTIVO</b> <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: left;">PROGETTO</th> <th style="text-align: left;">LOTTO</th> <th style="text-align: left;">CODIFICA</th> <th style="text-align: left;">DOCUMENTO</th> <th style="text-align: left;">REV.</th> <th style="text-align: left;">PAGINA</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1M</td> <td>0.0.E.ZZ</td> <td>CL</td> <td>VI.01.G5.001</td> <td>A</td> <td>55 di 128</td> </tr> </tbody> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	55 di 128
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA								
IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	55 di 128								

Si riporta di seguito la sintesi delle sollecitazioni indotte nella sezione a quota testa pila, desunte dagli scarichi espletati dagli appoggi. I momenti flettenti nei due piani di verifica sono ricavati tenendo in considerazione le eccentricità, rispetto all'asse pila, dei singoli appoggi su ciascun lato, in direzione longitudinale e in direzione trasversale.

I tagli agenti in condizioni sismiche, riportati nella seguente Tabella sono ricavati, come anticipato in precedenza, dallo schema di oscillatore semplice, considerando lo spettro di risposta di progetto.

Le grandezze che figurano nelle Tabelle riportate di seguito fanno riferimento al seguente gruppo di sollecitazioni:

N: Sforzo normale (negativo, se di compressione)

Ht: Taglio in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto

Hi: Taglio in direzione parallela all'asse del viadotto

Mt: Momento flettente che produce flessione nel piano ortogonale all'asse del viadotto

Ml: Momento flettente che produce flessione nel piano parallelo all'asse del viadotto

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>56 di 128</b>
		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI TESTA PILA				
	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
-	kN	kN	kN	kNm	kNm
SLU-Gr.1(N)	-32264	2773	727	17452	604
SLU-Gr.3(N)	-31998	1719	2228	11521	71
SLU-Gr.1(P)	-33535	2559	1082	17774	1755
SLU-Gr.3(P)	-33836	1605	2960	12551	2388
SLU-Gr.1-1SW/2	-27748	1514	495	22292	1509
SLU-Gr.3-1SW/2	-27792	1077	1532	20061	1736
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-27811	1848	1082	13615	7174
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-27303	1253	2960	10164	7580
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-26165	2773	782	17137	359
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-25899	1719	2283	11206	174
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-27436	2559	1137	17459	1510
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-27737	1605	3015	12236	2143
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-21649	1514	550	21977	1264
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-21692	1077	1587	19746	1491
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-21712	1848	1137	13300	6929
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-21204	1253	3015	9849	7335
SLV-EL+0.3ET	-13458	2604	10847	0	0
SLV-0.3EL+ET	-13950	8355	3266	0	0
SLE-C-Gr.1(N)	-22507	1896	505	11945	379
SLE-C-Gr.3(N)	-22323	1169	1540	7856	12
SLE-C-Gr.1(P)	-23383	1749	750	12168	1173
SLE-C-Gr.3(P)	-23591	1091	2045	8566	1610
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-19392	1028	345	15283	1003
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-19422	727	1060	13745	1160
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-19435	1258	750	9300	4910
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-19085	848	2045	6920	5190
SLE-F-Gr.1(N)	-20858	1142	382	8094	370
SLE-F-Gr.3(N)	-20711	561	1210	4823	75
SLE-F-Gr.1(P)	-21558	1025	578	8272	1005
SLE-F-Gr.3(P)	-21725	498	1614	5391	1354
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-18366	448	254	10765	869
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-18390	207	826	9534	994
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-18400	632	578	5978	3995
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-18120	304	1614	4074	4219
SLE-QP	-14380	0	110	630	427

Tabella 7: Sollecitazioni nella sezione a quota testa pila

<b>APPALTATORE:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>									
<b>PROGETTISTA:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE  OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI  CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
<b>PROGETTO ESECUTIVO</b> <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		<b>PROGETTO</b> <b>IF1M</b>	<b>LOTTO</b> <b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CODIFICA</b> <b>CL</b>	<b>DOCUMENTO</b> <b>VI.01.G5.001</b>	<b>REV.</b> <b>A</b>	<b>PAGINA</b> <b>57 di 128</b>				

Il calcolo delle massime sollecitazioni agenti a quota spiccato plinto è stato effettuato trasportando le azioni relative alla sezione di testa pila e considerando i carichi aggiuntivi relativi al peso proprio della pila e all'azione del vento sulla pila.

Di seguito se ne riporta una sintesi.

Le grandezze che figurano nelle Tabelle riportate di seguito fanno riferimento al medesimo gruppo di sollecitazioni individuato in precedenza per la sezione a quota testa pila.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	58 di 128

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI BASE PILA				
	N	Ht	HI	Mt	MI
-	kN	kN	kN	kNm	kNm
SLU-Gr.1(N)	-37774	2858	1023	49628	10601
SLU-Gr.3(N)	-37508	1804	2523	31651	27221
SLU-Gr.1(P)	-39045	2644	1378	47511	15813
SLU-Gr.3(P)	-39346	1690	3256	31385	37908
SLU-Gr.1-1SW/2	-33257	1599	791	40081	8854
SLU-Gr.3-1SW/2	-33301	1162	1827	32856	20932
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-33321	1933	1378	35220	21232
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-32813	1338	3256	24974	43101
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-30247	2858	1078	49313	10985
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-29980	1804	2578	31336	27953
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-31517	2644	1433	47196	16196
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-31818	1690	3311	31070	38292
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-25730	1599	846	39766	9238
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-25774	1162	1882	32541	21315
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-25793	1933	1433	34905	21616
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-25285	1338	3311	24659	43484
SLV-EL+0.3ET	-17539	2604	10847	32447	126004
SLV-0.3EL+ET	-18031	8355	3266	108156	37924
SLE-C-Gr.1(N)	-26588	1953	702	33940	7278
SLE-C-Gr.3(N)	-26404	1226	1737	21542	18741
SLE-C-Gr.1(P)	-27464	1805	947	32481	10872
SLE-C-Gr.3(P)	-27672	1148	2242	21359	26111
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-23473	1085	542	27356	6074
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-23503	783	1257	22374	14403
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-23517	1315	947	24004	14610
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-23167	905	2242	16938	29692
SLE-F-Gr.1(N)	-24939	1142	382	21151	4736
SLE-F-Gr.3(N)	-24792	561	1210	11232	13906
SLE-F-Gr.1(P)	-25640	1025	578	19983	7611
SLE-F-Gr.3(P)	-25806	498	1614	11086	19802
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-22447	448	254	15884	3772
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-22471	207	826	11897	10435
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-22482	632	578	13202	10601
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-22202	304	1614	7549	22667
SLE-QP	-18462	0	110	630	1684

Tabella 8: Sollecitazioni nella sezione di spiccato

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.		ROCKSOIL S.p.A.		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO IF1M	LOTTO 0.0.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO VI.01.G5.001	REV. A	PAGINA 59 di 128

## 10.2 VERIFICA DEL FUSTO

Le verifiche strutturali allo stato limite ultimo e allo stato limite di esercizio sono state svolte, seguendo i criteri esposti in precedenza, con il codice di calcolo RC-SEC, per ciascuna delle combinazioni di carico considerate.

La sezione di verifica è quella relativa allo spiccato della pila (quota estradosso plinto).

L'armatura longitudinale del fusto della pila prevede ferri distribuiti lungo il perimetro, sia lungo il lato interno che quello esterno.

Una sintesi delle caratteristiche dell'armatura longitudinale e a taglio (staffe) previste è esibita nei prospetti di seguito. Il valore del copriferro  $c$  che figura è valutato in asse barra; l'area di armatura minima da garantire, rispetto alla sezione di calcestruzzo, segue le prescrizioni riportate nel par.2.5.2.2.6 del "Manuale di progettazione delle opere civili".

ARMATURA LONGITUDINALE FUSTO								
n°strati	c (cm)	$\phi$ (mm)	$s_{ext}$ (cm)	$s_{int}$ (cm)	n°tot	$A_s$ (cm <sup>2</sup> )	$A_s/A_{cls}$ (%)	$A_{min}/A_{cls}$ (%)
1	7.7	26	10	20	432	2292.5	2.00	0.6

ARMATURA TRASVERSALE FUSTO (STAFFE)							
Direzione longitudinale				Direzione trasversale			
nb	$\phi$ (mm)	s (cm)	$A_{v, st}/s$ (cm <sup>2</sup> /m)	nb	$\phi$ (mm)	s (cm)	$A_{v, st}/s$ (cm <sup>2</sup> /m)
6	16	20	60.32	4	16	20	40.21

Le grandezze che figurano nelle verifiche riportate di seguito fanno riferimento al seguente gruppo di sollecitazioni:

N: Sforzo normale (positivo, se di compressione)

Vx: Taglio in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto

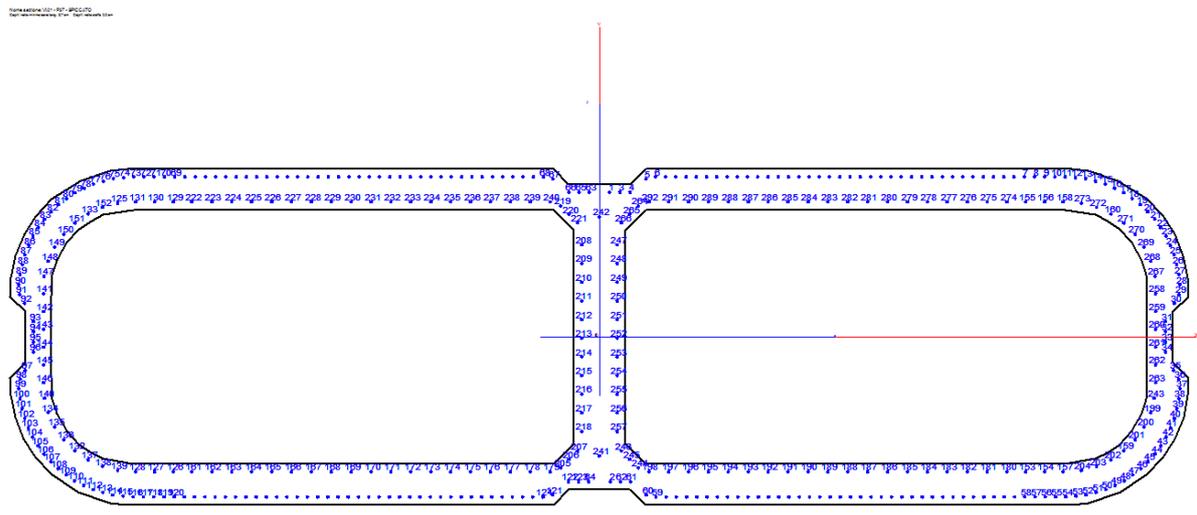
Vy: Taglio in direzione parallela all'asse del viadotto

My: Momento flettente che produce flessione nel piano ortogonale all'asse del viadotto

Mx: Momento flettente che produce flessione nel piano parallelo all'asse del viadotto

Di seguito le verifiche strutturali relative alla sezione di spiccato della pila.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO    LOTTO    CODIFICA    DOCUMENTO    REV.    PAGINA <b>IF1M    0.0.E.ZZ    CL    VI.01.G5.001    A    60 di 128</b>	



**CARATTERISTICHE DOMINI CONGLOMERATO**

**DOMINIO N° 1**

Forma del Dominio: Poligonale  
 Classe Conglomerato: C32/40

N° vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	477.1	163.0
2	506.1	153.6
3	534.2	135.2
4	549.6	118.9
5	561.0	101.2
6	569.9	79.6
7	574.3	58.1
8	575.0	39.6
9	560.0	24.6
10	560.0	-25.4
11	575.0	-40.4
12	574.4	-57.5
13	570.2	-79.0
14	561.5	-100.8
15	550.1	-118.6
16	534.7	-135.1
17	508.7	-152.7
18	477.2	-163.3
19	461.2	-165.0
20	45.0	-165.0
21	30.0	-150.0
22	-30.0	-150.0
23	-45.0	-165.0
24	-461.2	-165.0
25	-477.2	-163.3
26	-508.6	-152.8

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 61 di 128</b>

27	-534.6	-135.2
28	-549.9	-118.8
29	-561.3	-101.0
30	-570.1	-79.3
31	-574.4	-57.8
32	-575.0	-40.4
33	-560.0	-25.4
34	-560.0	24.6
35	-575.0	39.6
36	-574.3	57.8
37	-570.0	79.3
38	-561.2	100.9
39	-549.7	118.7
40	-534.4	135.0
41	-506.2	153.5
42	-477.1	163.0
43	-461.2	164.9
44	-45.0	165.0
45	-30.0	150.0
46	30.0	150.0
47	45.0	165.0
48	461.2	164.9

**DOMINIO N° 2**

Forma del Dominio: Poligonale vuoto  
Classe Conglomerato: C32/40

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	533.6	-61.1
2	529.2	-75.4
3	519.6	-92.8
4	507.5	-105.7
5	495.7	-114.0
6	484.2	-119.7
7	455.0	-125.0
8	45.0	-125.0
9	25.0	-105.0
10	25.0	105.0
11	45.0	125.0
12	455.0	125.0
13	484.2	119.7
14	495.7	114.1
15	507.5	105.8
16	519.6	92.9
17	529.2	75.5
18	533.6	61.2
19	535.0	40.0
20	535.0	-40.0

**DOMINIO N° 3**

Forma del Dominio: Poligonale vuoto  
Classe Conglomerato: C32/40

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
------------	--------	--------

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>62 di 128</b>

1	-535.0	40.0
2	-533.6	61.2
3	-529.2	75.5
4	-519.6	92.9
5	-507.5	105.8
6	-495.7	114.1
7	-484.2	119.7
8	-455.0	125.0
9	-45.0	125.0
10	-25.0	105.0
11	-25.0	-105.0
12	-45.0	-125.0
13	-455.0	-125.0
14	-484.2	-119.7
15	-495.7	-114.0
16	-507.5	-105.7
17	-519.6	-92.8
18	-529.2	-75.4
19	-533.6	-61.1
20	-535.0	-40.0

#### DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	9.9	142.3	26
2	10.5	-142.4	26
3	19.9	142.3	26
4	29.8	142.3	26
5	45.3	155.1	26
6	54.5	157.3	26
7	414.5	157.3	26
8	424.5	157.3	26
9	434.5	157.3	26
10	444.5	157.3	26
11	454.5	157.3	26
12	464.5	156.5	26
13	474.5	155.6	26
14	484.1	153.0	26
15	493.7	150.4	26
16	502.8	146.1	26
17	511.8	141.7	26
18	520.0	136.0	26
19	527.9	130.0	26
20	535.0	122.9	26
21	541.8	115.6	26
22	547.5	107.4	26
23	552.8	99.0	26
24	557.0	89.9	26
25	560.7	80.6	26
26	563.3	71.0	26
27	565.3	61.2	26
28	566.6	51.3	26
29	565.6	41.8	26

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>63 di 128</b>

30	560.9	32.9	26
31	552.3	15.1	26
32	552.3	5.1	26
33	552.3	-4.9	26
34	552.3	-14.9	26
35	560.2	-32.8	26
36	565.3	-41.4	26
37	566.6	-50.8	26
38	565.4	-60.7	26
39	563.4	-70.5	26
40	560.8	-80.2	26
41	557.3	-89.5	26
42	553.0	-98.5	26
43	547.8	-107.0	26
44	542.1	-115.2	26
45	535.4	-122.6	26
46	528.3	-129.7	26
47	520.4	-135.7	26
48	512.2	-141.4	26
49	503.3	-145.9	26
50	494.2	-150.1	26
51	484.6	-152.9	26
52	474.9	-155.5	26
53	465.0	-156.5	26
54	455.0	-157.3	26
55	445.0	-157.3	26
56	435.0	-157.3	26
57	425.0	-157.3	26
58	415.0	-157.3	26
59	55.0	-157.4	26
60	45.7	-155.5	26
61	30.2	-142.4	26
62	20.4	-142.4	26
63	-9.9	142.3	26
64	-10.5	-142.4	26
65	-19.9	142.3	26
66	-29.8	142.3	26
67	-45.3	155.1	26
68	-54.5	157.3	26
69	-414.5	157.3	26
70	-424.5	157.3	26
71	-434.5	157.3	26
72	-444.5	157.3	26
73	-454.5	157.3	26
74	-464.5	156.5	26
75	-474.5	155.6	26
76	-484.1	153.0	26
77	-493.7	150.4	26
78	-502.8	146.1	26
79	-511.8	141.7	26
80	-520.0	136.0	26
81	-527.9	130.0	26
82	-535.0	122.9	26
83	-541.8	115.6	26
84	-547.5	107.4	26

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>64 di 128</b>

85	-552.8	99.0	26
86	-557.0	89.9	26
87	-560.7	80.6	26
88	-563.3	71.0	26
89	-565.3	61.2	26
90	-566.6	51.3	26
91	-565.6	41.8	26
92	-560.9	32.9	26
93	-552.3	15.1	26
94	-552.3	5.1	26
95	-552.3	-4.9	26
96	-552.3	-14.9	26
97	-560.2	-32.8	26
98	-565.3	-41.4	26
99	-566.6	-50.8	26
100	-565.4	-60.7	26
101	-563.4	-70.5	26
102	-560.8	-80.2	26
103	-557.3	-89.5	26
104	-553.0	-98.5	26
105	-547.8	-107.0	26
106	-542.1	-115.2	26
107	-535.4	-122.6	26
108	-528.3	-129.7	26
109	-520.4	-135.7	26
110	-512.2	-141.4	26
111	-503.3	-145.9	26
112	-494.2	-150.1	26
113	-484.6	-152.9	26
114	-474.9	-155.5	26
115	-465.0	-156.5	26
116	-455.0	-157.3	26
117	-445.0	-157.3	26
118	-435.0	-157.3	26
119	-425.0	-157.3	26
120	-415.0	-157.3	26
121	-45.7	-155.5	26
122	-30.2	-142.4	26
123	-20.4	-142.4	26
124	-55.0	-157.4	26
125	-470.2	131.4	26
126	-415.9	-132.7	26
127	-434.2	-132.7	26
128	-452.5	-132.7	26
129	-415.9	132.7	26
130	-434.2	132.7	26
131	-452.5	132.7	26
132	-511.7	-112.0	26
133	-499.1	120.8	26
134	-538.0	-74.4	26
135	-531.5	-88.4	26
136	-522.7	-101.1	26
137	-499.1	-120.8	26
138	-485.1	-127.4	26
139	-470.2	-131.4	26

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>65 di 128</b>

140	-541.3	-60.2	26
141	-542.7	42.5	26
142	-542.7	25.0	26
143	-542.7	7.5	26
144	-542.7	-10.0	26
145	-542.7	-27.5	26
146	-542.7	-45.0	26
147	-542.0	59.5	26
148	-538.0	74.4	26
149	-531.5	88.4	26
150	-522.7	101.1	26
151	-511.7	112.0	26
152	-485.1	127.4	26
153	415.9	-132.7	26
154	434.2	-132.7	26
155	415.9	132.7	26
156	434.2	132.7	26
157	452.5	-132.7	26
158	452.5	132.7	26
159	511.7	-112.0	26
160	499.1	120.8	26
161	-397.7	-132.7	26
162	-378.3	-132.7	26
163	-358.8	-132.7	26
164	-339.4	-132.7	26
165	-320.0	-132.7	26
166	-300.6	-132.7	26
167	-281.2	-132.7	26
168	-261.7	-132.7	26
169	-242.3	-132.7	26
170	-222.9	-132.7	26
171	-203.5	-132.7	26
172	-184.1	-132.7	26
173	-164.6	-132.7	26
174	-145.2	-132.7	26
175	-125.8	-132.7	26
176	-106.4	-132.7	26
177	-86.9	-132.7	26
178	-67.5	-132.7	26
179	-48.1	-132.7	26
180	397.7	-132.7	26
181	378.3	-132.7	26
182	358.8	-132.7	26
183	339.4	-132.7	26
184	320.0	-132.7	26
185	300.6	-132.7	26
186	281.2	-132.7	26
187	261.7	-132.7	26
188	242.3	-132.7	26
189	222.9	-132.7	26
190	203.5	-132.7	26
191	184.1	-132.7	26
192	164.6	-132.7	26
193	145.2	-132.7	26
194	125.8	-132.7	26

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A 66 di 128</b>

195	106.4	-132.7	26
196	86.9	-132.7	26
197	67.5	-132.7	26
198	48.1	-132.7	26
199	538.0	-74.4	26
200	531.5	-88.4	26
201	522.7	-101.1	26
202	499.1	-120.8	26
203	485.1	-127.4	26
204	470.2	-131.4	26
205	-37.8	-128.7	26
206	-29.6	-120.4	26
207	-21.3	-112.2	26
208	-17.3	90.5	26
209	-17.3	72.1	26
210	-17.3	53.8	26
211	-17.3	35.4	26
212	-17.3	17.1	26
213	-17.3	-1.3	26
214	-17.3	-19.6	26
215	-17.3	-37.9	26
216	-17.3	-56.3	26
217	-17.3	-74.6	26
218	-17.3	-93.0	26
219	-37.8	128.7	26
220	-29.6	120.4	26
221	-21.3	112.2	26
222	-397.7	132.7	26
223	-378.3	132.7	26
224	-358.8	132.7	26
225	-339.4	132.7	26
226	-320.0	132.7	26
227	-300.6	132.7	26
228	-281.2	132.7	26
229	-261.7	132.7	26
230	-242.3	132.7	26
231	-222.9	132.7	26
232	-203.5	132.7	26
233	-184.1	132.7	26
234	-164.6	132.7	26
235	-145.2	132.7	26
236	-125.8	132.7	26
237	-106.4	132.7	26
238	-86.9	132.7	26
239	-67.5	132.7	26
240	-48.1	132.7	26
241	-0.2	-117.1	26
242	-0.1	117.9	26
243	541.3	-60.2	26
244	37.8	-128.7	26
245	29.6	-120.4	26
246	21.3	-112.2	26
247	17.3	90.5	26
248	17.3	72.1	26
249	17.3	53.8	26

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 67 di 128</b>

250	17.3	35.4	26
251	17.3	17.1	26
252	17.3	-1.3	26
253	17.3	-19.6	26
254	17.3	-37.9	26
255	17.3	-56.3	26
256	17.3	-74.6	26
257	17.3	-93.0	26
258	542.7	42.5	26
259	542.7	25.0	26
260	542.7	7.5	26
261	542.7	-10.0	26
262	542.7	-27.5	26
263	542.7	-45.0	26
264	37.8	128.7	26
265	29.6	120.4	26
266	21.3	112.2	26
267	542.0	59.5	26
268	538.0	74.4	26
269	531.5	88.4	26
270	522.7	101.1	26
271	511.7	112.0	26
272	485.1	127.4	26
273	470.2	131.4	26
274	397.7	132.7	26
275	378.3	132.7	26
276	358.8	132.7	26
277	339.4	132.7	26
278	320.0	132.7	26
279	300.6	132.7	26
280	281.2	132.7	26
281	261.7	132.7	26
282	242.3	132.7	26
283	222.9	132.7	26
284	203.5	132.7	26
285	184.1	132.7	26
286	164.6	132.7	26
287	145.2	132.7	26
288	125.8	132.7	26
289	106.4	132.7	26
290	86.9	132.7	26
291	67.5	132.7	26
292	48.1	132.7	26

#### DATI GENERAZIONI LINEARI DI BARRE

N°Gen.	Numero assegnato alla singola generazione lineare di barre			
N°Barra Ini.	Numero della barra iniziale cui si riferisce la generazione			
N°Barra Fin.	Numero della barra finale cui si riferisce la generazione			
N°Barre	Numero di barre generate equidistanti cui si riferisce la generazione			
Ø	Diametro in mm delle barre della generazione			

N°Gen.	N°Barra Ini.	N°Barra Fin.	N°Barre	Ø
1	68	69	35	26

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>68 di 128</b>

2	6	7	35	26
3	120	124	35	26
4	58	59	35	26

#### ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)				
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.				
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.				
Vy	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y				
Vx	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x				
N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	37774.13	10601.33	49627.95	0.00	0.00
2	37507.69	27221.48	31650.51	0.00	0.00
3	39044.59	15812.70	47511.27	0.00	0.00
4	39345.76	37908.35	31385.38	0.00	0.00
5	33257.46	8854.28	40081.37	0.00	0.00
6	33301.25	20931.66	32856.27	0.00	0.00
7	33320.55	21231.90	35220.45	0.00	0.00
8	32813.05	43100.58	24974.31	0.00	0.00
9	30246.56	10985.02	49312.95	0.00	0.00
10	29980.12	27953.21	31335.51	0.00	0.00
11	31517.03	16196.39	47196.27	0.00	0.00
12	31818.19	38292.04	31070.38	0.00	0.00
13	25729.89	9237.97	39766.37	0.00	0.00
14	25773.68	21315.35	32541.27	0.00	0.00
15	25792.98	21615.59	34905.45	0.00	0.00
16	25285.48	43484.27	24659.31	0.00	0.00
17	17538.98	126003.91	32446.85	0.00	0.00
18	18030.84	37924.37	108156.15	0.00	0.00

#### COMB. FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)		
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione		
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione		
N°Comb.	N	Mx	My
1	26588.14	7278.38 (0.00)	33940.33 (0.00)
2	26404.39	18740.55 (2367285.39)	21542.09 (2721172.49)
3	27464.32	10872.43 (0.00)	32480.55 (0.00)
4	27672.02	26110.81 (194210.62)	21359.25 (158868.81)
5	23473.19	6073.52 (0.00)	27356.48 (0.00)
6	23503.39	14402.75 (0.00)	22373.65 (0.00)
7	23516.70	14609.81 (3105896.36)	24004.12 (5103032.60)
8	23166.70	29691.66 (109408.89)	16937.82 (62413.11)
9	24938.79	4735.96 (0.00)	21150.73 (0.00)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>69 di 128</b>

10	24791.79	13905.70 (0.00)	11232.14 (0.00)
11	25639.74	7611.20 (0.00)	19982.91 (0.00)
12	25805.90	19801.90 (0.00)	11085.86 (0.00)
13	22446.83	3772.07 (0.00)	15883.65 (0.00)
14	22470.99	10435.45 (0.00)	11897.38 (0.00)
15	22481.64	10601.10 (0.00)	13201.76 (0.00)
16	22201.64	22666.58 (353695.11)	7548.72 (117792.16)

### COMB. QUASI PERMANENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)		
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione		
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione		

N°Comb.	N	Mx	My
1	18461.64	1683.86 (0.00)	630.00 (0.00)

### RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 6.4 cm

### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata								
N Sn	Sforzo normale allo snervamento [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione)								
Mx Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia								
My Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia								
N Ult	Sforzo normale ultimo [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)								
Mx Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia								
My Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia								
Mis.Sic.	Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N Ult,Mx Ult,My Ult) e (N,Mx,My) Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000								
As Tesa	Area armature [cm <sup>2</sup> ] in zona tesa (solo trav). Tra parentesi l'area minima di normativa								

N°Comb	Ver	N Sn	Mx Sn	My Sn	N Ult	Mx Ult	My Ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	37774.13	70061.76	314576.53	37774.29	91014.72	422584.86	8.519	-----
2	S	37507.69	128230.31	146575.56	37507.82	172485.03	202218.82	6.370	-----
3	S	39044.59	90075.39	278309.05	39044.39	120870.41	365140.91	7.683	-----
4	S	39345.76	140486.34	102275.75	39345.69	182334.00	150591.10	4.807	-----
5	S	33257.46	68657.42	302670.33	33257.64	91513.70	415046.69	10.356	-----
6	S	33301.25	113549.61	185241.41	33301.17	158864.07	247352.08	7.549	-----
7	S	33320.55	110459.40	196831.92	33320.71	155571.05	260004.77	7.370	-----
8	S	32813.05	141057.06	60603.31	32813.20	178008.15	103808.64	4.139	-----
9	S	30246.56	67355.29	295097.44	30246.55	91332.75	410460.33	8.324	-----
10	S	29980.12	124759.65	121105.88	29980.12	167386.83	187227.79	5.983	-----
11	S	31517.03	87139.82	258232.95	31516.97	121540.93	350967.74	7.445	-----
12	S	31818.19	134586.76	86362.71	31818.09	174530.39	142676.24	4.573	-----
13	S	25729.89	65932.03	282318.48	25729.75	91945.23	401349.70	10.087	-----
14	S	25773.68	109085.74	165143.08	25773.49	153904.57	237707.93	7.282	-----

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>								
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>			<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>						PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA			
						<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>70 di 128</b>			

15	S	25792.98	106713.15	174464.76	25793.03	151854.35	246978.26	7.064	-----
16	S	25285.48	133558.71	50796.84	25285.64	168375.32	95555.72	3.874	-----
17	S	17538.98	129750.84	19725.53	17538.72	158953.60	40724.91	1.261	-----
18	S	18030.84	78206.90	226922.43	18030.96	117275.30	332206.40	3.074	-----

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
ec 3/7	Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.00025	506.1	153.6	0.00342	511.8	141.7	-0.00516	-512.2	-141.4
2	0.00350	-0.00118	477.1	163.0	0.00332	474.5	155.6	-0.00722	-474.9	-155.5
3	0.00350	-0.00021	506.1	153.6	0.00340	493.7	150.4	-0.00505	-494.2	-150.1
4	0.00350	-0.00197	461.2	164.9	0.00326	474.5	155.6	-0.00902	-465.0	-156.5
5	0.00350	-0.00035	506.1	153.6	0.00342	511.8	141.7	-0.00541	-512.2	-141.4
6	0.00350	-0.00081	477.1	163.0	0.00335	474.5	155.6	-0.00640	-474.9	-155.5
7	0.00350	-0.00070	477.1	163.0	0.00336	474.5	155.6	-0.00615	-474.9	-155.5
8	0.00290	-0.00275	461.2	164.9	0.00263	454.5	157.3	-0.01000	-455.0	-157.3
9	0.00350	-0.00043	506.1	153.6	0.00342	511.8	141.7	-0.00559	-512.2	-141.4
10	0.00350	-0.00189	477.1	163.0	0.00328	474.5	155.6	-0.00885	-474.9	-155.5
11	0.00350	-0.00041	506.1	153.6	0.00340	493.7	150.4	-0.00551	-494.2	-150.1
12	0.00331	-0.00251	461.2	164.9	0.00303	464.5	156.5	-0.01000	-455.0	-157.3
13	0.00350	-0.00056	506.1	153.6	0.00341	511.8	141.7	-0.00588	-512.2	-141.4
14	0.00350	-0.00125	477.1	163.0	0.00333	474.5	155.6	-0.00740	-474.9	-155.5
15	0.00350	-0.00113	477.1	163.0	0.00334	474.5	155.6	-0.00712	-474.9	-155.5
16	0.00259	-0.00292	461.2	164.9	0.00232	454.5	157.3	-0.01000	-455.0	-157.3
17	0.00200	-0.00326	461.2	164.9	0.00173	454.5	157.3	-0.01000	-455.0	-157.3
18	0.00350	-0.00082	506.1	153.6	0.00338	493.7	150.4	-0.00647	-494.2	-150.1

#### POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c	Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.
x/d	Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless. (travi)
C.Rid.	Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000005799	0.000009331	-0.000867799	----	----
2	0.000003496	0.000023222	-0.001952123	----	----
3	0.000005012	0.000011660	-0.000827304	----	----
4	0.000002929	0.000030529	-0.002883762	----	----
5	0.000005936	0.000009701	-0.000994168	----	----
6	0.000004035	0.000019016	-0.001523904	----	----
7	0.000004161	0.000017863	-0.001396350	----	----
8	0.000001884	0.000034685	-0.003686795	----	----
9	0.000006050	0.000009931	-0.001087213	----	----

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>71 di 128</b>

10	0.000003465	0.000028412	-0.002783103	----	----
11	0.000005160	0.000012671	-0.001057467	----	----
12	0.000002717	0.000033576	-0.003482122	----	----
13	0.000006202	0.000010391	-0.001234954	----	----
14	0.000004130	0.000021896	-0.002038471	----	----
15	0.000004238	0.000020690	-0.001893545	----	----
16	0.000001594	0.000034544	-0.003840997	----	----
17	0.000000627	0.000035465	-0.004136164	----	----
18	0.000005590	0.000014422	-0.001543948	----	----

### COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver	S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max	Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]
Xc max, Yc max	Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min	Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]
Xs min, Ys min	Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff.	Area di calcestruzzo [cm <sup>2</sup> ] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff.	Area barre [cm <sup>2</sup> ] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
D barre	Distanza tra le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
Beta12	Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	2.07	-45.0	125.0	6.1	-512.2	-141.4	----	----	----	----
2	S	2.66	-45.0	125.0	0.6	-474.9	-155.5	----	----	----	----
3	S	2.31	-45.0	125.0	4.4	-494.2	-150.1	----	----	----	----
4	S	3.12	-45.0	125.0	-5.7	-474.9	-155.5	3018	95.6	10.0	1.00
5	S	1.82	-45.0	125.0	6.8	-512.2	-141.4	----	----	----	----
6	S	2.25	-45.0	125.0	1.3	-474.9	-155.5	----	----	----	----
7	S	2.26	-45.0	125.0	0.5	-474.9	-155.5	----	----	----	----
8	S	3.01	-45.0	125.0	-18.4	-465.0	-156.5	4919	143.4	10.0	1.00
9	S	1.86	-45.0	125.0	12.1	-512.2	-141.4	----	----	----	----
10	S	2.34	-45.0	125.0	7.6	-474.9	-155.5	----	----	----	----
11	S	2.06	-45.0	125.0	10.7	-494.2	-150.1	----	----	----	----
12	S	2.70	-45.0	125.0	3.1	-455.0	-157.3	----	----	----	----
13	S	1.66	-45.0	125.0	12.6	-512.2	-141.4	----	----	----	----
14	S	2.01	-45.0	125.0	8.2	-474.9	-155.5	----	----	----	----
15	S	2.01	-45.0	125.0	7.5	-474.9	-155.5	----	----	----	----
16	S	2.61	-45.0	125.0	-2.1	-455.0	-157.3	1235	58.4	10.0	1.00

### COMBINAZIONI FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§B.6.6 DM96]

Ver.	La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a fctm
S1	Esito della verifica
S2	Massima tensione [Mpa] di trazione nel calcestruzzo valutata in sezione non fessurata
k2	Minima tensione [Mpa] di trazione nel calcestruzzo valutata in sezione fessurata
k3	= 0.4 per barre ad aderenza migliorata
Ø	= 0.125 per flessione e presso-flessione; =(e1 + e2)/(2*e1) per trazione eccentrica
Cf	Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff
Psi	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa
e sm	= 1-Beta12*(Ssr/Ss) <sup>2</sup> = 1-Beta12*(fctm/S2) <sup>2</sup> = 1-Beta12*(Mfess/M) <sup>2</sup> [B.6.6 DM96]
srm	Deformazione unitaria media tra le fessure [4.3.1.7.1.3 DM96]. Il valore limite = 0.4*Ss/Es è tra parentesi
wk	Distanza media tra le fessure [mm]
MX fess.	Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = 1.7 * e sm * srm . Valore limite tra parentesi
MY fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]
	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

<b>APPALTATORE:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>									
<b>PROGETTISTA:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A. ROCKSOIL S.p.A.</b>												
<b>PROGETTO ESECUTIVO</b> <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>			<b>PROGETTO</b> <b>IF1M</b>	<b>LOTTO</b> <b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CODIFICA</b> <b>CL</b>	<b>DOCUMENTO</b> <b>VI.01.G5.001</b>	<b>REV.</b> <b>A</b>	<b>PAGINA</b> <b>72 di 128</b>				

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	0.4	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
2	S	0.0	0	----	----	----	----	----	----	----	2367285.39	2721172.49
3	S	0.3	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
4	S	-0.4	0	0.125	26	67	-54.323	0.00001 (0.00001)	195	0.004 (0.20)	194210.62	158868.81
5	S	0.4	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
6	S	0.0	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
7	S	0.0	0	----	----	----	----	----	----	----	3105896.36	5103032.60
8	S	-0.8	0	0.125	26	68	-12.578	0.00004 (0.00004)	201	0.013 (0.20)	109408.89	62413.11
9	S	0.8	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
10	S	0.5	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
11	S	0.7	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
12	S	0.1	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
13	S	0.8	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
14	S	0.5	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
15	S	0.5	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00
16	S	-0.2	0	0.125	26	64	-242.493	0.00000 (0.00000)	175	0.001 (0.20)	353695.11	117792.16

**COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE**

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	1.33	-45.0	125.0	16.8	-455.0	-157.3	----	----	----	----

**COMBINAZIONI QUASI PERMANENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§B.6.6 DM96]**

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	1.1	0	----	----	----	----	----	----	----	0.00	0.00

**VERIFICA A TAGLIO IN DIREZIONE X**

bw	=	80	cm
h	=	1150	cm
c	=	5.6	cm
d	=	h-c	= 1144.4 cm

**MATERIALI**

fywd	=	391.30	MPa
Rck	=	40	MPa
gc	=	1.5	
fck	=	0.83xRck	= 33.2 MPa

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>73 di 128</b>

$$f_{cd} = 0.85 \cdot f_{ck} / \gamma_c = 18.81 \text{ MPa}$$

#### ARMATURE A TAGLIO

$$\begin{aligned} \phi_{st} &= 16 \\ \text{braccia} &= 4 \\ \phi_{st2} &= 0 \\ \text{braccia} &= 0 \\ \text{passo} &= 20 \text{ cm} \\ (A_{sw} / s) &= 40.212 \text{ cm}^2 / \text{m} \\ \alpha &= 90^\circ \quad (90^\circ \text{ staffe verticali}) \end{aligned}$$

#### ARMATURE LONGITUDINALI

$$\begin{aligned} \phi &= 26 \\ \text{Numero} &= 4 \\ A_{sl} &= 21.237 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{TAGLIO AGENTE} \quad V_{Ed} &= 8355 \text{ (KN)} \\ \text{SFORZO NORMALE} \quad N_{Ed} &= 18031 \text{ (KN)} \end{aligned}$$

#### ELEMENTI SENZA ARMATURA A TAGLIO

$$\begin{aligned} k &= 1.13 \\ v_{min} &= 0.243 \\ r_l &= 0.0002 \\ s_{cp} &= 1.9599 \text{ (Mpa)} \\ V_{Rd} &= 3831.60 \text{ (KN)} \quad \text{NO} \quad 4915.732285 \text{ (KN)} \\ V_{Rd} &= 4915.73 \text{ (KN)} \\ \alpha_c &= 1.1042 \quad N_{Ed}/A_c = 1.9599 \text{ (Mpa)} \end{aligned}$$

#### ELEMENTI CON ARMATURA A TAGLIO

$$\begin{aligned} \text{IPOTESI 1} \quad \text{Cot } \alpha &= 2,5 \quad \alpha = 21,8^\circ \\ \text{Armatura trasversale} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} V_{Rsd} &= 40516.78 \text{ (KN)} \\ V_{Rcd} &= 29511.14 \text{ (KN)} \\ V_{Rd} &= 29511.14 \text{ (KN)} \quad \min(V_{Rsd}, V_{Rcd}) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{IPOTESI 2} \quad \text{Cot } \alpha &= 1 \quad \alpha = 45^\circ \\ \text{Armatura trasversale} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} V_{Rsd} &= 16206.71 \text{ (KN)} \\ V_{Rcd} &= 42791.15 \text{ (KN)} \\ V_{Rd} &= 16206.71 \text{ (KN)} \quad \min(V_{Rsd}, V_{Rcd}) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{IPOTESI 3} \quad \text{Cot } \alpha \text{ in cui } V_{Rsd} &= V_{Rcd} \quad \text{: Rottura bilanciata} \\ \text{cot}(\alpha) &= 2.07 \text{ (calcolato)} \quad \text{cot}(\alpha) = 2.07 \quad \text{(limitato)} \\ \alpha &= 25.80^\circ \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} V_{Rsd} &= 33531.33 \text{ (KN)} \\ V_{Rcd} &= 33531.33 \text{ (KN)} \end{aligned}$$

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>74 di 128</b>

VRd = 33531.33 (KN)

MASSIMO TAGLIO RESISTENTE

VRd = 33531 (KN)

VERIFICA A TAGLIO IN DIREZIONE Y

bw = 130 cm  
h = 330 cm  
c = 5.6 cm  
d = h-c = 324.4 cm

MATERIALI

fywd = 391.30 MPa  
Rck = 40 MPa  
gc = 1.5  
fck = 0.83xRck = 33.2 MPa  
fcd = 0.85xfck/gc = 18.81 MPa

ARMATURE A TAGLIO

øst = 16  
braccia = 6  
øst2 = 0  
braccia = 0  
passo = 20 cm  
(Asw / s) = 60.3 cm<sup>2</sup> / m  
a = 90 ° (90° staffe verticali)

ARMATURE LONGITUDINALI

øl = 26  
Numero = 7  
Asl = 37.165 cm<sup>2</sup>

TAGLIO AGENTE VEd = 10847 (KN)  
SFORZO NORMALE Ned = 18031 (KN)

ELEMENTI SENZA ARMATURA A TAGLIO

k = 1.25  
vmin = 0.281  
rl = 0.0009  
scp = 3.7627 (Mpa)  
VRd = 3283.71 (KN) NO 3566.336278 (KN)  
VRd = 3566.34 (KN)  
ac = 1.2234 Ned/Ac= 4.2030 (Mpa)

ELEMENTI CON ARMATURA A TAGLIO

IPOSTESI 1 Cot q = 2,5 q = 21,8°  
Armatura trasversale

VRsd = 17227.77 (KN)

VRcd = 15061.73 (KN)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>							
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	PROGETTO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>75 di 128</b>

VRd = 15061.73 (KN) min(VRsd, VRcd)

IPOTESI 2 Cot q = 1 q = 45°  
 Armatura trasversale

VRsd = 6891.11 (KN)

VRcd = 21839.50 (KN)

VRd = 6891.11 (KN) min(VRsd, VRcd)

IPOTESI 3 Cot q in cui VRsd=VRcd :Rottura bilanciata  
 cot(q) = 2.31 (calcolato) cot(q) = 2.31 (limitato)

q = 23.40 °  
 VRsd = 15921.98 (KN)

VRcd = 15921.98 (KN)

VRd = 15921.98 (KN)

MASSIMO TAGLIO RESISTENTE

VRd = 15922 (KN)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>76 di 128</b>

## **11 ANALISI DEI RISULTATI: SOLLECITAZIONI E VERIFICHE DEL SISTEMA DI FONDAZIONE**

Nei paragrafi successivi si forniscono le sollecitazioni e le verifiche strutturali relative al sistema di fondazione. In particolare, le verifiche strutturali esibite riguardano il plinto di fondazione e la palificata relativi alla pila di altezza massima, fra quelle in esame aventi medesima tipologia di armatura.

I dati identificativi del sistema di fondazione sono sintetizzati nei prospetti di seguito:

<b>PROPRIETA' MECCANICHE E GEOMETRICHE PLINTO DI FONDAZIONE</b>			
Sigla plinto	<b>F1</b>	-	Tipologia plinto per geometria
$\gamma$	25	kN/m <sup>3</sup>	Peso per unità di volume
$f_{ck}$	28	MPa	Resistenza cilindrica caratteristica del calcestruzzo
$B_T$	16.5	m	Dimensione plinto in pianta in direz. trasversale rispetto all'asse del viadotto
$B_L$	12.0	m	Dimensione plinto in pianta in direz. longitudinale rispetto all'asse del viadotto
$s$	2.0	m	Spessore del plinto
$P_{plinto}$	9900	kN	Peso del plinto
$m_{plinto}$	1009	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa del plinto
$S_{terr}$	1.2	m	Spessore medio ricoprimento

<b>PROPRIETA' MECCANICHE E GEOMETRICHE PALI DI FONDAZIONE</b>			
$\gamma$	25	kN/m <sup>3</sup>	Peso per unità di volume
$f_{ck}$	25	MPa	Resistenza cilindrica caratteristica del calcestruzzo
$n_L$	4	-	Numero file in direzione longitudinale
$n_T$	3	-	Numero file in direzione trasversale
$n$	12	-	Numero pali
$\phi$	1500	mm	Diametro pali

Le coordinate dei pali, rispetto al baricentro del plinto di fondazione, sono riportate di seguito; il sistema di riferimento adottato fa riferimento alle seguenti direzioni:

x: Direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto

y: Direzione parallela all'asse del viadotto

L'origine del sistema di riferimento coincide con il baricentro del plinto di fondazione.

<b>APPALTATORE:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
<b>PROGETTISTA:</b> <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
<b>PROGETTO ESECUTIVO</b> <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		<b>PROGETTO</b> <b>IF1M</b>	<b>LOTTO</b> <b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CODIFICA</b> <b>CL</b>	<b>DOCUMENTO</b> <b>VI.01.G5.001</b>	<b>REV.</b> <b>A</b>	<b>PAGINA</b> <b>77 di 128</b>

**Coordinate pali**

x(m)	y(m)
7	-4.5
2.25	-4.5
-2.25	-4.5
-6.75	-4.5
6.75	0
2.25	0
-2.25	0
-6.75	0
6.75	4.5
2.25	4.5
-2.25	4.5
-6.75	4.5

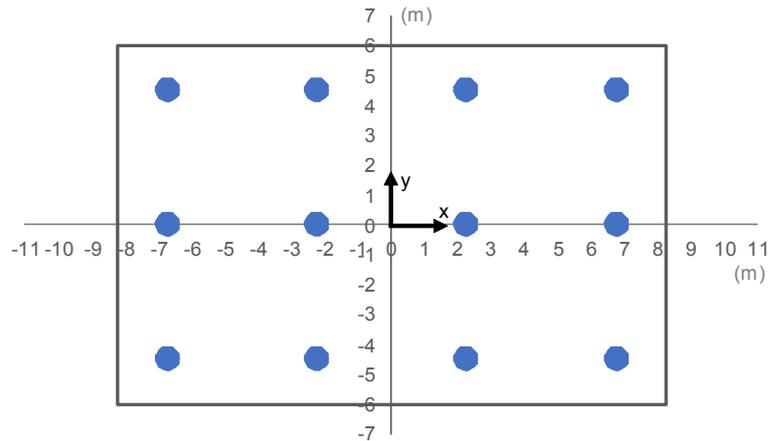


Figura 16: Disposizione dei pali di fondazione

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 78 di 128</b>

## 11.1 SOLLECITAZIONI AGENTI

Per le combinazioni di carico statiche, le sollecitazioni ad intradosso plinto sono state ottenute a partire da quelle indotte a base pila, tenendo conto del peso del plinto di fondazione, del carico permanente dovuto al peso del ricoprimento sul plinto, valutato considerandone uno spessore medio, e dell'eccentricità tra la sezione di spiccato e quella di intradosso del plinto (spessore della fondazione).

In condizione sismica, invece, secondo quanto prescritto nel par.7.2.5 del DM 14.1.2008, per le strutture progettate in CD "B" il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azioni in fondazione le resistenze degli elementi strutturali soprastanti.

Più precisamente, la forza assiale negli elementi strutturali verticali derivante dalla combinazione delle azioni deve essere associata al concomitante valore resistente del momento flettente del taglio; si richiede tuttavia che tali azioni risultino non maggiori di quelle trasferite dagli elementi soprastanti, amplificate con un  $\gamma_{Rd}$  pari a 1,1 in CD "B", e comunque non maggiori di quelle derivanti da una analisi elastica della struttura in elevazione eseguita con un fattore di struttura  $q$  pari a 1.

Ciò significa che le azioni di taglio e momento di verifica della fondazione devono essere pari ai valori minimi risultanti da questi tre casi sopraelencati, per i quali si riporta un riepilogo nei prospetti di seguito.

<b>SOLLECITAZIONI SISMICHE BASE PILA PER <math>q=1</math></b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-17539	2979	16190	34055	185055
SLV-0.3EL+ET	-18031	9931	4857	113516	55517

<b>SOLLECITAZIONI SISMICHE CON COEFF. DI SOVRARESISTENZA <math>\gamma_{Rd} = 1.1</math></b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-17539	2864	11932	35692	138604
SLV-0.3EL+ET	-18031	9191	3593	118972	41717

<b>SOLLECITAZIONI RESISTENTI <math>S_{Rd}</math></b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-17539	33531	15922	471075	159345
SLV-0.3EL+ET	-18031	33531	15922	471075	159345

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>79 di 128</b>

Nel caso in esame, dunque, considerando il minimo dei valori individuati nei prospetti sopra riportati, risulta:

<b>SOLLECITAZIONI SISMICHE BASE PILA DI PROGETTO PER CALCOLO PLINTO</b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-17539	2864	11932	34055	138604
SLV-0.3EL+ET	-18031	9191	3593	113516	41717

Alle sollecitazioni sismiche base pila, di progetto per il calcolo del plinto, va sommata la forza di inerzia relativa alla parte inferiore della pila (semialtezza inferiore del fusto e plinto), calcolata con riferimento allo spettro di risposta elastico.

Di seguito sono sintetizzate le sollecitazioni ad intradosso plinto ricavate per ciascuna delle combinazioni di carico considerate.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>80 di 128</b>

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI INTRADOSSO PLINTO				
	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
-	kN	kN	kN	kNm	kNm
SLU-Gr.1(N)	-57183	2858	1023	55343	12646
SLU-Gr.3(N)	-56917	1804	2523	35258	32268
SLU-Gr.1(P)	-58454	2644	1378	52800	18568
SLU-Gr.3(P)	-58755	1690	3256	34766	44419
SLU-Gr.1-1SW/2	-52667	1599	791	43279	10435
SLU-Gr.3-1SW/2	-52710	1162	1827	35180	24586
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-52730	1933	1378	39086	23987
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-52222	1338	3256	27651	49612
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-44624	2858	1078	55028	13140
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-44357	1804	2578	34943	33110
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-45894	2644	1433	52485	19062
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-46195	1690	3311	34451	44913
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-40107	1599	846	42964	10929
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-40151	1162	1882	34865	25080
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-40170	1933	1433	38771	24481
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-39663	1338	3311	27336	50105
SLV-EL+0.3ET	-31916	3887	15342	40806	165879
SLV-0.3EL+ET	-32408	12601	4616	135307	49926
SLE-C-Gr.1(N)	-40965	1953	702	37846	8683
SLE-C-Gr.3(N)	-40782	1226	1737	23994	22215
SLE-C-Gr.1(P)	-41841	1805	947	36091	12767
SLE-C-Gr.3(P)	-42049	1148	2242	23654	30595
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-37850	1085	542	29526	7158
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-37881	783	1257	23940	16917
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-37894	1315	947	26634	16504
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-37544	905	2242	18747	34176
SLE-F-Gr.1(N)	-39316	1142	382	23435	5500
SLE-F-Gr.3(N)	-39169	561	1210	12354	16326
SLE-F-Gr.1(P)	-40017	1025	578	22032	8767
SLE-F-Gr.3(P)	-40183	498	1614	12082	23030
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-36824	448	254	16779	4280
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-36848	207	826	12311	12087
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-36859	632	578	14466	11757
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-36579	304	1614	8157	25895
SLE-QP	-32839	0	110	630	1904

Tabella 9: Sollecitazioni a quota intradosso plinto

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 81 di 128</b>

Per ricavare le sollecitazioni agenti nei pali di fondazione è stata considerato un modello di plinto rigido, in cui l'azione assiale nei pali viene valutata assumendo una rotazione rigida del plinto (palo impedito di ruotare in testa), tenendo poi conto, in maniera approssimata mediante la definizione di un apposito coefficiente, degli effetti flessionali sui pali dovuti ai carichi trasmessi dalla pila, come mostrato nelle immagini riportate di seguito.

Lo sforzo normale nei pali è quindi calcolato come segue:

$$N_i = \frac{N_{Ed}}{n} \pm \frac{(M_{Ed})d_i}{\sum_i d_i^2}$$

Le azioni di taglio sono suddivise equamente tra i pali, mentre il momento agente a quota testa pali è direttamente proporzionale al taglio mediante un coefficiente  $\alpha$  (espresso in metri):

$$M_i(V_{Ed}) = \alpha \frac{V_{Ed}}{n}$$

Il coefficiente  $\alpha$  dipende dalle caratteristiche di rigidezza relative palo-terreno e dunque dall'eventuale liquefacibilità del suolo. Generalmente, la sua applicazione fornisce un valore del momento sollecitante conservativo. Fissato il diametro del palo sono definiti i seguenti valori:

$D_{palo}$ (m)	CONDIZIONI DEL TERRENO	$\alpha$ (m)
1.5	Non liquefacibile	2.9

Si rimanda alla relazione geotecnica per maggiori dettagli relativi al calcolo di tale parametro.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV.      PAGINA <b>A            82 di 128</b>

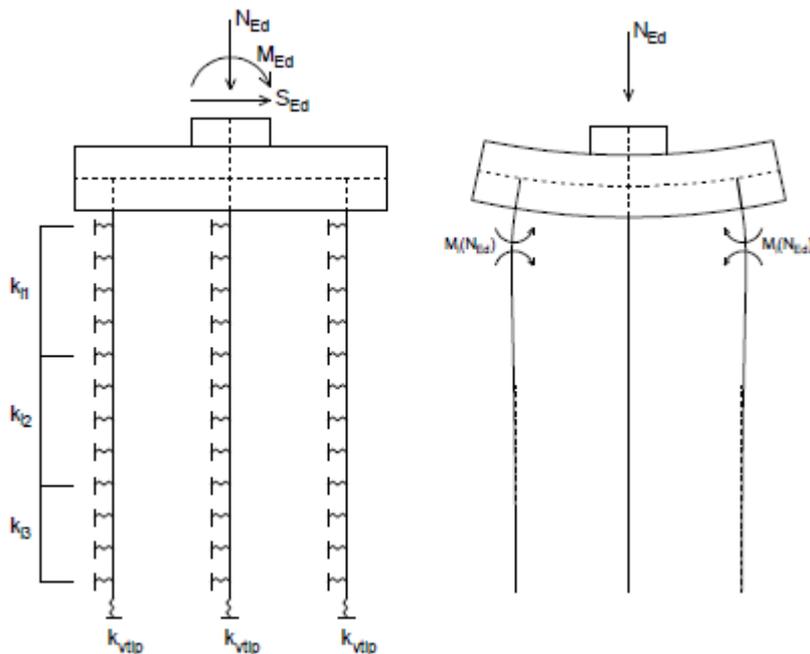


Figura 17: Modello del pinto su pali (a sinistra) ed effetto flessionale su pali dovuto al carico assiale agente sul pinto (a destra)

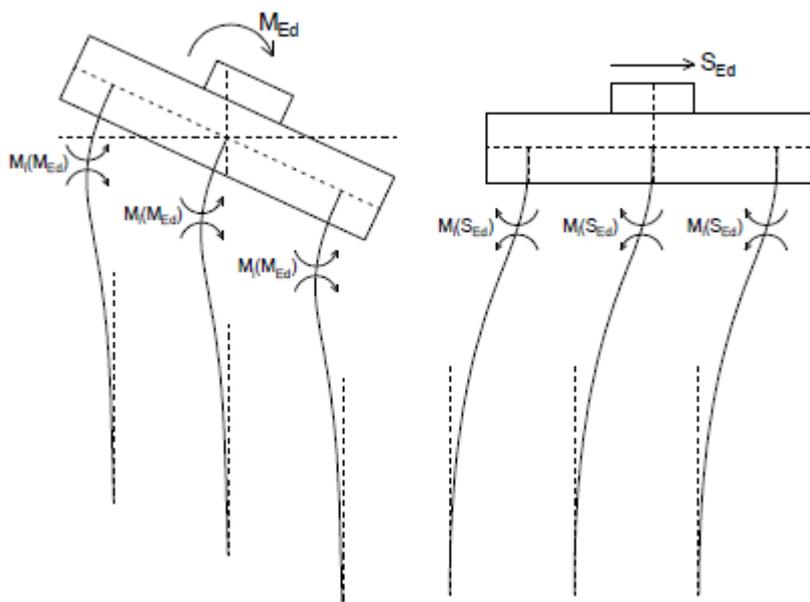


Figura 18: Effetto flessionale sui pali dovuti al momento flettente (a sinistra) e al taglio (a destra) agenti sul pinto

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b> PAGINA <b>83 di 128</b>

Di seguito si mostrano le sollecitazioni relative al palo più sollecitato.

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI MASSIME NEI PALI DI FONDAZIONE						
	$N_{Ed}/n$ kN	$(M_t \cdot d_i / ? \cdot d_i^2)$ kN	$(M_l \cdot d_i / ? \cdot d_i^2)$ kN	$N_{min}$ kN	$N_{max}$ kN	$V_{ris,max}$ kN	$M_{max}$ kNm
-							
SLU-Gr.1(N)	-4765	-1230	-351	-6346	-3184	253	733
SLU-Gr.3(N)	-4743	-784	-896	-6423	-3063	258	750
SLU-Gr.1(P)	-4871	-1173	-516	-6560	-3182	248	721
SLU-Gr.3(P)	-4896	-773	-1234	-6903	-2890	306	886
SLU-Gr.1-1SW/2	-4389	-962	-290	-5641	-3137	149	431
SLU-Gr.3-1SW/2	-4393	-782	-683	-5857	-2928	180	523
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-4394	-869	-666	-5929	-2859	198	574
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-4352	-614	-1378	-6344	-2359	293	851
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-3719	-1223	-365	-5306	-2131	254	738
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-3696	-777	-920	-5393	-2000	262	760
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-3825	-1166	-529	-5520	-2129	251	727
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-3850	-766	-1248	-5863	-1836	310	898
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-3342	-955	-304	-4601	-2084	151	437
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-3346	-775	-697	-4817	-1874	184	535
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-3348	-862	-680	-4889	-1806	200	581
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-3305	-607	-1392	-5304	-1306	298	863
SLV-EL+0.3ET	-2737	-907	-4608	-8251	2778	1319	3825
SLV-0.3EL+ET	-2737	-3007	-1387	-7130	1657	1118	3243
SLE-C-Gr.1(N)	-3414	-841	-241	-4496	-2332	173	501
SLE-C-Gr.3(N)	-3398	-533	-617	-4549	-2248	177	514
SLE-C-Gr.1(P)	-3487	-802	-355	-4643	-2330	170	493
SLE-C-Gr.3(P)	-3504	-526	-850	-4880	-2129	210	609
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-3154	-656	-199	-4009	-2299	101	293
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-3157	-532	-470	-4159	-2155	123	358
SLE-C-Gr.1-MaxML(P)	-3158	-592	-458	-4208	-2108	135	392
SLE-C-Gr.3-MaxML(P)	-3129	-417	-949	-4495	-1763	201	584
SLE-F-Gr.1(N)	-3276	-521	-153	-3950	-2603	100	291
SLE-F-Gr.3(N)	-3264	-275	-453	-3992	-2536	111	322
SLE-F-Gr.1(P)	-3335	-490	-244	-4068	-2602	98	284
SLE-F-Gr.3(P)	-3349	-268	-640	-4257	-2440	141	408
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-3069	-373	-119	-3560	-2577	43	124
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-3071	-274	-336	-3680	-2461	71	206
SLE-F-Gr.1-MaxML(P)	-3072	-321	-327	-3720	-2424	71	207
SLE-F-Gr.3-MaxML(P)	-3048	-181	-719	-3949	-2148	137	397
SLE-QP	-2737	-14	-53	-2803	-2670	9	27
Comb. dimensionante strutturali	Comb. dimensionante portanza		$N_{min}$	$N_{max}$	$V_{ris,max}$	$M_{max}$	
<b>SLV-EL+0.3ET</b>	<b>SLV-EL+0.3ET</b>		<b>-8251</b>	<b>2778</b>	<b>1319</b>	<b>3825</b>	
<b>SLE-C-Gr.3(P)</b>	<b>SLE-C-Gr.3(P)</b>		<b>-4880</b>	<b>-1763</b>	<b>210</b>	<b>609</b>	

Figura 19: Sollecitazioni massime nei pali di fondazione

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.	IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014			
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	84 di 128

## 11.2 VERIFICHE STRUTTURALI

### 11.2.1 Plinto di fondazione

Per le verifiche strutturali il plinto di fondazione è stato schematizzato con una mensola incastrata in corrispondenza della sezione di attacco con il fusto della pila e con l'estremità libera posta in corrispondenza della fila di pali più esterna, nella direzione di verifica considerata. Le azioni che intervengono sono rappresentate dalla pressione esercitata dal peso proprio del plinto (contributo favorevole) e dalle forze esplicate sulla mensola per la reazione vincolare dei pali. Non viene considerata l'eventualità che all'interno del plinto possa instaurarsi uno schema tirante-puntone in quanto la geometria del plinto non è tale da creare un meccanismo di mensola tozza. Si fa l'ipotesi che le reazioni del suolo siano esplicate esclusivamente dalla palificata e che siano trasmesse sul plinto come forze concentrate. Per la valutazione delle sollecitazioni sulla mensola viene presa in considerazione la combinazione di carico che dà luogo alle massime reazioni dei pali, sia in compressione che in trazione.

Per la verifica in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto, si considera una mensola di larghezza pari alla dimensione del plinto nella direzione trasversale e di altezza pari allo spessore della fondazione. L'azione applicata sull'estremo libero è posta pari alla somma delle reazioni dei pali della fila più esterna.

In direzione trasversale, la mensola è caratterizzata da una luce inferiore, pertanto cautelativamente si dispongono le stesse armature verificate in direzione longitudinale.

Si esibiscono quindi le sollecitazioni e le verifiche a flessione e taglio della mensola in direzione longitudinale, relativamente alla sezione di incastro, corrispondente all'attacco plinto-fusto.

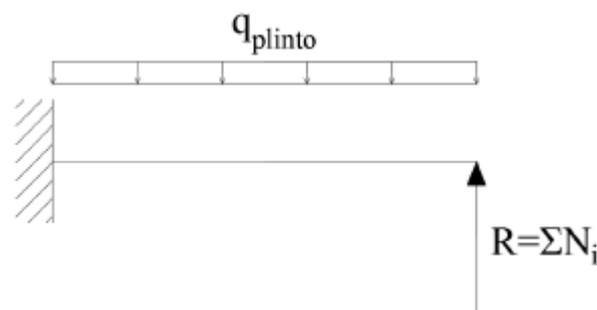


Figura 20: Schema a mensola del plinto su pali

I dati utili per la verifica del plinto in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto sono sintetizzati nel prospetto di seguito.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A 85 di 128</b>

DATI PER VERIFICA PLINTO (IN DIREZ.LONGITUDINALE)		
L	2.9 m	Lunghezza mensola di calcolo
B	16.5 m	Base sezione di calcolo
s	2.0 m	Altezza sezione di calcolo
R=?Ni_SLU	-31642 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLU)
R=?Ni_SLE	-18818 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLE)
q	825 kN/m	Peso proprio del plinto di competenza della striscia di calcolo
M <sub>i_SLU</sub>	91761 kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLU</sub>	-3469 kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLU</sub>	88291 kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
V <sub>ris_SLU</sub>	29249 kN	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
M <sub>ris_SLU/m</sub>	5351 kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
V <sub>ris_SLU/m</sub>	1773 kN/m	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
M <sub>i_SLE</sub>	54571 kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLE</sub>	-3469 kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLE</sub>	51102 kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
M <sub>ris_SLE/m</sub>	3097 kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)

I dati sopra riportati prendono in considerazione le massime reazioni di compressione dei pali. Il prospetto di seguito tiene conto dell'eventuale sollecitazione di trazione sui pali.

R=?Ni_SLU	10057 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLU)
R=?Ni_SLE	-7606 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLE)
q	1221 kN/m	Peso proprio del plinto di competenza della striscia di calcolo
M <sub>i_SLU</sub>	-29164 kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLU</sub>	-5134 kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLU</sub>	-34298 kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
V <sub>ris_SLU</sub>	13597 kN	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
M <sub>ris_SLU/m</sub>	-2079 kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
V <sub>ris_SLU/m</sub>	824 kN/m	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
M <sub>i_SLE</sub>	- kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLE</sub>	- kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLE</sub>	- kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
M <sub>ris_SLE/m</sub>	- kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)

Entrambi i gruppi di sollecitazioni dedotti saranno sottoposti a verifica.

Una sintesi delle caratteristiche dell'armatura longitudinale e a taglio previste è esibita nei prospetti di seguito. Il numero totale dei ferri fa riferimento ad una sezione di larghezza pari a 1m, posta in corrispondenza dell'attacco con il fusto della pila.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.	<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.	
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo	PROGETTO    LOTTO    CODIFICA    DOCUMENTO    REV.    PAGINA IF1M    0.0.E.ZZ    CL    VI.01.G5.001    A    86 di 128	

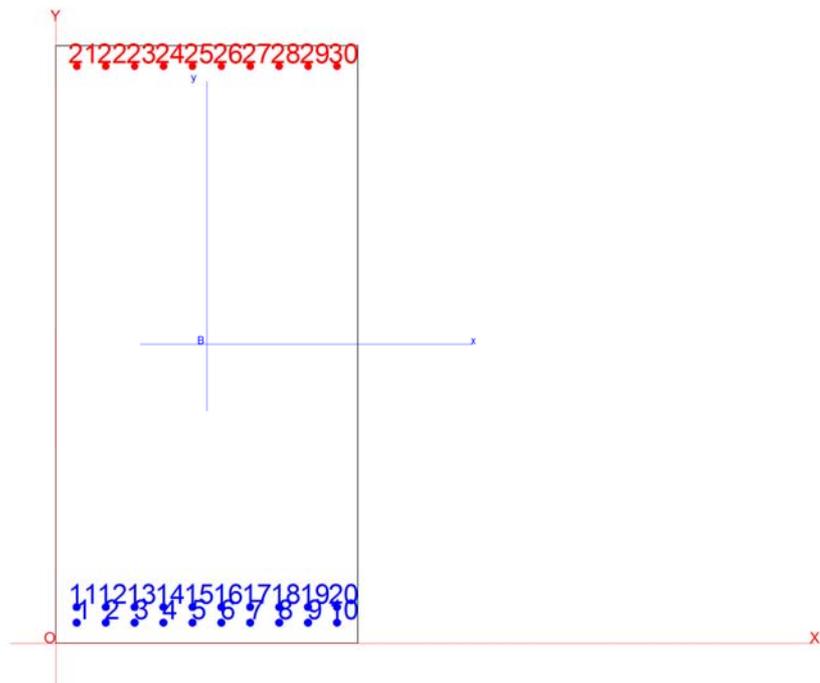
Il valore della distanza "Dist." che figura di seguito è valutata tra l'estremo inferiore della sezione e l'asse barra; l'area di armatura minima da garantire, rispetto alla sezione di calcestruzzo bxd, con d pari all'altezza utile della sezione, segue le prescrizioni riportate nel par.4.1.6.1.1 del DM 14.1.2008.

ARMATURA LONGITUDINALE PLINTO							
Direzione longitudinale							
Lato	n°strati	Dist.(cm)	n°	φ(mm)	A <sub>s</sub> (cm <sup>2</sup> )	A <sub>s</sub> /bxd (%)	A <sub>min</sub> /bxd (%)
A <sub>s</sub> tesa	1	6.9	10	26	53.07	0.5	0.2
A <sub>s</sub> tesa	2	12.1	10	26	53.07		
A <sub>s</sub> tesa	3	-	-	-	-		
A <sub>s</sub> ' compressa	1	193.2	10	24	45.22	-	-

ARMATURA TRASVERSALE PLINTO			
Direzione longitudinale			
nb	φ(mm)	s (cm)	A <sub>v,st</sub> /s (cm <sup>2</sup> /m)
2	16	10	40.21

Di seguito le verifiche strutturali relative al plinto di fondazione, eseguite secondo i criteri sopra esplicitati, per una striscia di larghezza pari ad 1m.

Nome sezione: VI.01 - P37 - FOND



APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>87 di 128</b>

#### CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio: Poligonale  
Classe Conglomerato: C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	100.0	200.0
2	100.0	0.0
3	0.0	0.0
4	0.0	200.0

#### DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	6.9	6.9	26
2	16.5	6.9	26
3	26.1	6.9	26
4	35.6	6.9	26
5	45.2	6.9	26
6	54.8	6.9	26
7	64.4	6.9	26
8	73.9	6.9	26
9	83.5	6.9	26
10	93.1	6.9	26
11	6.9	12.1	26
12	16.5	12.1	26
13	26.1	12.1	26
14	35.6	12.1	26
15	45.2	12.1	26
16	54.8	12.1	26
17	64.4	12.1	26
18	73.9	12.1	26
19	83.5	12.1	26
20	93.1	12.1	26
21	6.9	193.2	24
22	16.5	193.2	24
23	26.1	193.2	24
24	35.6	193.2	24
25	45.2	193.2	24
26	54.8	193.2	24
27	64.4	193.2	24
28	73.9	193.2	24
29	83.5	193.2	24
30	93.1	193.2	24

#### ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)  
Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia  
con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>									
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA				
		<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>88 di 128</b>				

My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.				
Vy	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y				
Vx	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x				
N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	0.00	5351.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	-2078.69	0.00	0.00	0.00

#### COMB. RARE/FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)		
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione		
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione		
N°Comb.	N	Mx	My
1	0.00	3097.09 (2443.69)	0.00 (0.00)

#### RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 5.6 cm

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata									
N Sn	Sforzo normale allo snervamento [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione)									
Mx Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia									
My Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia									
N Ult	Sforzo normale ultimo [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)									
Mx Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia									
My Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia									
Mis.Sic.	Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N Ult,Mx Ult,My Ult) e (N,Mx,My) Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000									
As Tesa	Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa									
N°Comb	Ver	N Sn	Mx Sn	My Sn	N Ult	Mx Ult	My Ult	Mis.Sic.	As Tesa	
1	S	0.00	7028.20	0.00	0.00	7647.67	0.00	1.429	106.2(31.1)	
2	S	0.00	-3227.89	0.00	0.00	-3358.21	0.00	1.616	45.2(31.1)	

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
ec 3/7	Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>89 di 128</b>

Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)									
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)									
N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00181	-0.00343	100.0	200.0	0.00139	6.9	193.2	-0.01000	6.9	6.9
2	0.00092	-0.00393	0.0	0.0	0.00053	6.9	6.9	-0.01000	6.9	193.2

#### POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c	Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro $aX+bY+c=0$ nel rif. X,Y,O gen.					
x/d	Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless. (travi)					
C.Rid.	Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue					
N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.	
1	0.000000000	0.000061163	-0.010422027	0.153	0.700	
2	0.000000000	-0.000056501	0.000915913	0.084	0.700	

#### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver	S = comb. verificata/ N = comb. non verificata										
Sc max	Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]										
Xc max, Yc max	Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)										
Sf min	Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]										
Xs min, Ys min	Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)										
Ac eff.	Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre										
As eff.	Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure										
D barre	Distanza tra le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure										
Beta12	Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre $Beta1*Beta2$										
N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	5.04	0.0	200.0	-171.9	93.1	6.9	2500	106.2	5.2	1.00

#### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§B.6.6 DM96]

Ver.	La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a $f_{ctm}$													
S1	Esito della verifica													
S2	Massima tensione [Mpa] di trazione nel calcestruzzo valutata in sezione non fessurata													
k2	Minima tensione [Mpa] di trazione nel calcestruzzo valutata in sezione fessurata													
k3	= 0.4 per barre ad aderenza migliorata													
Ø	= 0.125 per flessione e presso-flessione: $=(e1 + e2)/(2*e1)$ per trazione eccentrica													
Cf	Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff													
Psi	Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa													
e sm	= $1-Beta12*(Ssr/Ss)^2 = 1-Beta12*(f_{ctm}/S2)^2 = 1-Beta12*(M_{fess}/M)^2$ [B.6.6 DM96]													
srm	Deformazione unitaria media tra le fessure [4.3.1.7.1.3 DM96]. Il valore limite = $0.4*Ss/Es$ è tra parentesi													
wk	Distanza media tra le fessure [mm]													
MX fess.	Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure = $1.7 * e * srm$ . Valore limite tra parentesi													
MY fess.	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]													
	Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]													
Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess		
1	S	-3.5	0	0.125	26	56	0.377	0.00034 (0.00034)	153	0.089 (0.20)	2443.69	0.00		
VERIFICA A TAGLIO IN DIREZIONE Y														
bw	=	100	cm											



APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>91 di 128</b>	

$$VRd = 2764.37 \text{ (KN)}$$

$$\min(VRsd, VRcd)$$

IPOTESI 3

$$\cot(q) = 2.06$$

$$q = 25.93^\circ$$

$$VRsd = 5686.03 \text{ (KN)}$$

Cot q in cui VRsd=VRcd

(calcolato)

$$\cot(q) = 2.06$$

:Rottura bilanciata

(limitato)

$$VRcd = 5686.03 \text{ (KN)}$$

$$VRd = 5686.03 \text{ (KN)}$$

MASSIMO TAGLIO RESISTENTE

$$VRd = 5686 \text{ (KN)}$$

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>92 di 128</b>

## 11.2.2 Pali

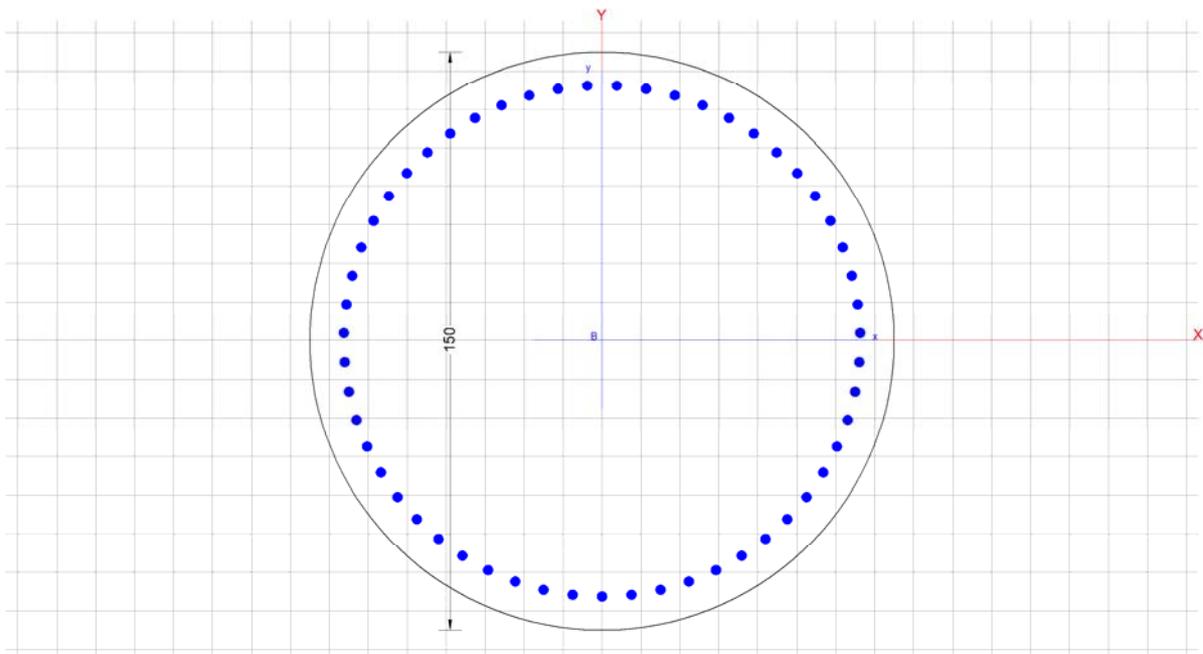
Si riportano di seguito, per ciascuna delle combinazioni di carico analizzate, le verifiche strutturali dei pali di fondazione relativi alla pila di altezza massima fra quelle del tipo in esame aventi la medesima tipologia di armatura.

Una sintesi delle caratteristiche dell'armatura longitudinale e a taglio (spirale) disposta è esibita nei prospetti di seguito. Il valore del copriferro  $c$  che figura è valutato in asse barra; l'area di armatura minima da garantire, rispetto alla sezione di calcestruzzo, segue le prescrizioni riportate nel par.2.5.2.2.6 del "Manuale di progettazione delle opere civili".

ARMATURA LONGITUDINALE PALI							
D (m)	n°strati	c (cm)	n°	$\phi$ (mm)	$A_s$ (cm <sup>2</sup> )	$A_s/A_{cls}$ (%)	$A_{min}/A_{cls}$ (%)
1.5	1	8.7	55	26	291.86	1.7	1.0

ARMATURA TRASVERSALE PALI (SPIRALE)			
nb	$\phi$ (mm)	s (cm)	$A_{v,sl}/s$ (cm <sup>2</sup> /m)
2	14	10	30.77

Nome sezione: VI.01 - P37 - PALO



APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>93 di 128</b>

#### CARATTERISTICHE GEOMETRICHE ED ARMATURE SEZIONE

Diametro sezione:	150.0	cm
Barre circonferenza:	55Ø26	(292.0 cm <sup>2</sup> )
Coprif. (dal baric. barre):	8.7	cm

#### ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel baricentro (posit. se di compress.)			
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x baric. della sezione con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sezione			
VY	Taglio [kN] in direzione parallela all'asse Y del riferim. generale			
MT	Momento torcente [kN m]			
N° Comb.	N	Mx	Vy	MT
1	3184.14	733.45	252.91	0.00
2	3063.24	749.54	258.46	0.00
3	3182.04	720.55	248.46	0.00
4	2889.80	886.46	305.68	0.00
5	3137.26	431.04	148.63	0.00
6	2927.81	523.30	180.45	0.00
7	2859.26	573.58	197.79	0.00
8	2359.30	850.62	293.32	0.00
9	2130.80	738.03	254.49	0.00
10	2000.23	760.39	262.20	0.00
11	2128.70	726.78	250.61	0.00
12	1836.46	898.28	309.75	0.00
13	2083.92	437.09	150.72	0.00
14	1874.46	534.56	184.33	0.00
15	1805.91	581.40	200.48	0.00
16	1305.95	862.92	297.56	0.00
17	-2777.97	3824.84	1318.91	0.00
18	-1657.09	3243.05	1118.29	0.00
19	6346.41	733.45	252.91	0.00
20	6422.91	749.54	258.46	0.00
21	6560.26	720.55	248.46	0.00
22	6902.69	886.46	305.68	0.00
23	5640.51	431.04	148.63	0.00
24	5857.26	523.30	180.45	0.00
25	5929.03	573.58	197.79	0.00
26	6344.41	850.62	293.32	0.00
27	5306.49	738.03	254.49	0.00
28	5392.66	760.39	262.20	0.00
29	5520.34	726.78	250.61	0.00
30	5862.77	898.28	309.75	0.00
31	4600.60	437.09	150.72	0.00
32	4817.35	534.56	184.33	0.00
33	4889.12	581.40	200.48	0.00
34	5304.49	862.92	297.56	0.00
35	8251.11	3824.84	1318.91	0.00
36	7130.23	3243.05	1118.29	0.00

#### COMB. RARE/FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA



APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>								
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>			<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>						PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA			
						<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>95 di 128</b>			

Mx Ult Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse x baricentrico  
Mis.Sic. Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N Ult,Mx Ult) e (N,Mx)  
Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000  
Yneuro Ordinata [cm] dell'asse neutro a rottura nel sistema di rif. X,Y,O sez.  
Mx sn. Momento flettente allo snervamento [kNm]  
x/d Rapp. di duttilità a rottura solo se N = 0 (travi)  
C.Rid. Coeff. di riduz. momenti in travi continue [formula (4.1.1)NTC]

N° Comb	Ver	N	Mx	N Ult	Mx Ult	Mis.Sic.	Yn	M sn	x/d	C.Rid.	As Tesa
1	S	3184.14	733.45	3184.05	7202.51	9.820	22.7	5551.70	---	---	---
2	S	3063.24	749.54	3062.99	7172.47	9.569	23.1	5509.41	---	---	---
3	S	3182.04	720.55	3182.02	7202.00	9.995	22.7	5550.89	---	---	---
4	S	2889.80	886.46	2890.00	7125.86	8.039	23.7	5448.29	---	---	---
5	S	3137.26	431.04	3137.38	7190.95	16.683	22.8	5535.14	---	---	---
6	S	2927.81	523.30	2928.05	7136.38	13.637	23.6	5461.87	---	---	---
7	S	2859.26	573.58	2859.23	7117.31	12.408	23.9	5437.48	---	---	---
8	S	2359.30	850.62	2359.31	6976.85	8.202	25.7	5258.95	---	---	---
9	S	2130.80	738.03	2130.67	6911.53	9.365	26.6	5176.03	---	---	---
10	S	2000.23	760.39	2000.01	6873.16	9.039	27.0	5128.32	---	---	---
11	S	2128.70	726.78	2128.60	6910.92	9.509	26.6	5175.30	---	---	---
12	S	1836.46	898.28	1836.55	6824.91	7.598	27.6	5068.15	---	---	---
13	S	2083.92	437.09	2083.94	6897.84	15.781	26.7	5158.88	---	---	---
14	S	1874.46	534.56	1874.23	6836.05	12.788	27.5	5082.23	---	---	---
15	S	1805.91	581.40	1806.18	6815.92	11.723	27.7	5056.97	---	---	---
16	S	1305.95	862.92	1306.03	6655.98	7.713	29.6	4870.30	---	---	---
17	S	-2777.97	3824.84	-2777.94	5057.42	1.322	44.5	3202.17	---	---	---
18	S	-1657.09	3243.05	-1657.09	5551.52	1.712	40.4	3685.48	---	---	---
19	S	6346.41	733.45	6346.39	7845.90	10.697	11.3	6577.53	---	---	---
20	S	6422.91	749.54	6422.90	7857.36	10.483	11.0	6600.52	---	---	---
21	S	6560.26	720.55	6560.42	7877.81	10.933	10.5	6641.38	---	---	---
22	S	6902.69	886.46	6902.49	7927.56	8.943	9.2	6741.83	---	---	---
23	S	5640.51	431.04	5640.39	7736.46	17.949	13.8	6361.90	---	---	---
24	S	5857.26	523.30	5857.34	7770.80	14.850	13.0	6428.92	---	---	---
25	S	5929.03	573.58	5928.77	7781.96	13.567	12.8	6451.10	---	---	---
26	S	6344.41	850.62	6344.64	7845.63	9.223	11.3	6576.97	---	---	---
27	S	5306.49	738.03	5306.41	7673.99	10.398	15.0	6257.29	---	---	---
28	S	5392.66	760.39	5392.85	7690.32	10.114	14.7	6284.41	---	---	---
29	S	5520.34	726.78	5520.36	7714.20	10.614	14.2	6324.45	---	---	---
30	S	5862.77	898.28	5863.02	7771.69	8.652	13.0	6430.73	---	---	---
31	S	4600.60	437.09	4600.62	7534.13	17.237	17.6	6030.20	---	---	---
32	S	4817.35	534.56	4817.36	7578.07	14.176	16.8	6100.70	---	---	---
33	S	4889.12	581.40	4889.13	7592.49	13.059	16.5	6123.91	---	---	---
34	S	5304.49	862.92	5304.37	7673.61	8.893	15.0	6256.65	---	---	---
35	S	8251.11	3824.84	8250.89	8072.04	2.110	4.5	7114.46	---	---	---
36	S	7130.23	3243.05	7130.40	7954.15	2.453	8.4	6807.66	---	---	---

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max Deform. unit. massima del conglomerato a compressione  
ec 3/7 Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace  
Yc max Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)  
es min Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)  
Ys min Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>								
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>			<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>						PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA			
						<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>96 di 128</b>			

es max      Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compressione)  
Ys max      Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Yc max	es min	Ys min	es max	Ys max
1	0.00350	-0.00080	75.0	0.00292	66.3	-0.00595	-66.3
2	0.00350	-0.00084	75.0	0.00291	66.3	-0.00603	-66.3
3	0.00350	-0.00080	75.0	0.00292	66.3	-0.00595	-66.3
4	0.00350	-0.00089	75.0	0.00291	66.3	-0.00615	-66.3
5	0.00350	-0.00081	75.0	0.00292	66.3	-0.00598	-66.3
6	0.00350	-0.00088	75.0	0.00291	66.3	-0.00612	-66.3
7	0.00350	-0.00090	75.0	0.00290	66.3	-0.00617	-66.3
8	0.00350	-0.00107	75.0	0.00288	66.3	-0.00654	-66.3
9	0.00350	-0.00115	75.0	0.00287	66.3	-0.00671	-66.3
10	0.00350	-0.00119	75.0	0.00287	66.3	-0.00681	-66.3
11	0.00350	-0.00115	75.0	0.00287	66.3	-0.00671	-66.3
12	0.00350	-0.00125	75.0	0.00286	66.3	-0.00694	-66.3
13	0.00350	-0.00116	75.0	0.00287	66.3	-0.00675	-66.3
14	0.00350	-0.00123	75.0	0.00286	66.3	-0.00691	-66.3
15	0.00350	-0.00126	75.0	0.00286	66.3	-0.00696	-66.3
16	0.00350	-0.00145	75.0	0.00283	66.3	-0.00738	-66.3
17	0.00350	-0.00387	75.0	0.00250	66.3	-0.01270	-66.3
18	0.00350	-0.00301	75.0	0.00262	66.3	-0.01080	-66.3
19	0.00350	-0.00003	75.0	0.00302	66.3	-0.00426	-66.3
20	0.00350	-0.00002	75.0	0.00302	66.3	-0.00423	-66.3
21	0.00350	0.00001	75.0	0.00303	66.3	-0.00417	-66.3
22	0.00350	0.00008	75.0	0.00304	66.3	-0.00402	-66.3
23	0.00350	-0.00017	75.0	0.00300	66.3	-0.00458	-66.3
24	0.00350	-0.00013	75.0	0.00301	66.3	-0.00448	-66.3
25	0.00350	-0.00011	75.0	0.00301	66.3	-0.00445	-66.3
26	0.00350	-0.00003	75.0	0.00302	66.3	-0.00426	-66.3
27	0.00350	-0.00025	75.0	0.00299	66.3	-0.00474	-66.3
28	0.00350	-0.00023	75.0	0.00300	66.3	-0.00470	-66.3
29	0.00350	-0.00020	75.0	0.00300	66.3	-0.00464	-66.3
30	0.00350	-0.00013	75.0	0.00301	66.3	-0.00448	-66.3
31	0.00350	-0.00042	75.0	0.00297	66.3	-0.00511	-66.3
32	0.00350	-0.00036	75.0	0.00298	66.3	-0.00500	-66.3
33	0.00350	-0.00035	75.0	0.00298	66.3	-0.00496	-66.3
34	0.00350	-0.00025	75.0	0.00299	66.3	-0.00475	-66.3
35	0.00350	0.00031	75.0	0.00307	66.3	-0.00351	-66.3
36	0.00350	0.00012	75.0	0.00304	66.3	-0.00393	-66.3

#### ARMATURE A TAGLIO E/O TORSIONE DI INVILUPPO PER TUTTE LE COMBINAZIONI ASSEGNATE

Diametro staffe:                    14    mm  
Passo staffe:                            10.0    cm      [Passo massimo di normativa = 25.0 cm]  
N.Bracci staffe:                        2  
Area staffe/m :                        30.8    cm<sup>2</sup>/m      [Area Staffe Minima NTC = 2.3 cm<sup>2</sup>/m]

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - VERIFICHE A TAGLIO

Ver                    S = comb.verificata a taglio-tors./ N = comb. non verificata  
Vdsu                Taglio agente [kN] uguale al taglio Vy di comb. (sollecit. retta)

APPALTATORE: Mandatario: <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> Mandante: <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: Mandatario: <b>SYSTRA S.A.</b> Mandante: <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>			PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
			<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>97 di 128</b>

Vrd	Taglio resistente [kN] in assenza di staffe [formula (4.1.14)NTC]
Vcd	Taglio compressione resistente [kN] lato conglomerato [formula (4.1.19)NTC]
Vwd	Taglio trazione resistente [kN] assorbito dalle staffe [formula (4.1.18)NTC]
bw	Larghezza minima [cm] sezione misurata parallelam. all'asse neutro
Teta	Angolo [gradi sessadec.] di inclinazione dei puntoni di conglomerato
Acw	Coefficiente maggiorativo della resistenza a taglio per compressione
Ast	Area staffe/metro strettamente necessaria per taglio e torsione [cm <sup>2</sup> /m]

N°Comb	Ver	Vsdu	Vrd	Vcd	Vwd	bw	Teta	Acw	ASt
1	S	252.91	1146.62	4021.28	3252.11	135.3	21.80	1.127	2.4
2	S	258.46	1129.95	4004.04	3252.11	135.3	21.80	1.122	2.4
3	S	248.46	1146.33	4020.98	3252.11	135.3	21.80	1.127	2.4
4	S	305.68	1106.05	3979.31	3252.11	135.3	21.80	1.115	2.9
5	S	148.63	1140.16	4014.59	3252.11	135.3	21.80	1.125	1.4
6	S	180.45	1111.29	3984.73	3252.11	135.3	21.80	1.117	1.7
7	S	197.79	1101.84	3974.96	3252.11	135.3	21.80	1.114	1.9
8	S	293.32	1028.07	3881.74	3264.53	134.0	21.80	1.094	2.8
9	S	254.49	996.76	3849.34	3264.53	134.0	21.80	1.085	2.4
10	S	262.20	978.87	3830.83	3264.53	134.0	21.80	1.080	2.5
11	S	250.61	996.47	3849.05	3264.53	134.0	21.80	1.085	2.4
12	S	309.75	956.42	3807.62	3264.53	134.0	21.80	1.073	2.9
13	S	150.72	990.33	3842.70	3264.53	134.0	21.80	1.083	1.4
14	S	184.33	961.63	3813.01	3264.53	134.0	21.80	1.075	1.7
15	S	200.48	952.24	3803.29	3264.53	134.0	21.80	1.072	1.9
16	S	297.56	879.26	3709.08	3277.46	132.7	21.80	1.052	2.8
17	S	1318.91	0.00	3253.16	3400.71	118.0	21.80	1.000	11.9
18	S	1118.29	0.00	3356.27	3359.48	123.2	21.80	1.000	10.2
19	S	252.91	1389.41	4514.35	3220.78	138.3	21.80	1.250	2.4
20	S	258.46	1389.41	4514.35	3220.78	138.3	21.80	1.250	2.5
21	S	248.46	1389.41	4514.35	3220.78	138.3	21.80	1.250	2.4
22	S	305.68	1389.41	4514.35	3220.78	138.3	21.80	1.250	2.9
23	S	148.63	1389.41	4425.56	3220.78	138.3	21.80	1.225	1.4
24	S	180.45	1389.41	4456.85	3220.78	138.3	21.80	1.234	1.7
25	S	197.79	1389.41	4467.20	3220.78	138.3	21.80	1.237	1.9
26	S	293.32	1389.41	4514.35	3220.78	138.3	21.80	1.250	2.8
27	S	254.49	1385.42	4363.37	3229.77	137.5	21.80	1.212	2.4
28	S	262.20	1389.41	4389.79	3220.78	138.3	21.80	1.216	2.5
29	S	250.61	1389.41	4408.22	3220.78	138.3	21.80	1.221	2.4
30	S	309.75	1389.41	4457.64	3220.78	138.3	21.80	1.234	3.0
31	S	150.72	1329.25	4261.81	3229.77	137.5	21.80	1.184	1.4
32	S	184.33	1359.39	4293.00	3229.77	137.5	21.80	1.193	1.8
33	S	200.48	1369.37	4303.32	3229.77	137.5	21.80	1.195	1.9
34	S	297.56	1385.42	4363.08	3229.77	137.5	21.80	1.212	2.8
35	S	1318.91	1366.52	4522.64	3214.94	138.8	21.80	1.250	12.6
36	S	1118.29	1391.72	4522.64	3214.94	138.8	21.80	1.250	10.7

#### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA MASSIME TENSIONI NORMALI

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
Sc max	Massima tensione di compress.(+) nel conglom. in fase fessurata [MPa]
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sc min	Minima tensione di compress.(+) nel conglom. in fase fessurata [MPa]
Yc min	Ordinata in cm della fibra corrisp. a Sc min (sistema rif. X,Y,O)
Sf min	Minima tensione di trazione (-) nell'acciaio [MPa]
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Dw Eff.	Spessore di conglomerato [cm] in zona tesa considerata aderente alle barre

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>								
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>			<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>						PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA			
						<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>98 di 128</b>			

Ac eff. Area di congl. [cm²] in zona tesa aderente alle barre (verifica fess.)  
As eff. Area Barre tese di acciaio [cm²] ricadente nell'area efficace(verifica fess.)

N°Comb	Ver	Sc max	Yc max	Sc min	Yc min	Sf min	Ys min	Dw Eff.	Ac Eff.	As Eff.	D barre
1	S	2.15	-75.0	0.00	75.0	1.4	66.2	0.0	0	0.0	----
2	S	2.14	-75.0	0.00	75.0	0.4	66.2	0.0	0	0.0	----
3	S	2.13	-75.0	0.00	75.0	1.6	66.2	0.0	0	0.0	----
4	S	2.32	-75.0	0.00	75.0	-3.8	66.2	26.9	1018	26.5	----
5	S	1.68	-75.0	0.41	75.0	7.2	66.2	0.0	0	0.0	----
6	S	1.76	-75.0	0.20	75.0	4.3	66.2	0.0	0	0.0	----
7	S	1.81	-75.0	0.10	75.0	3.0	66.2	0.0	0	0.0	----
8	S	2.13	-75.0	0.00	75.0	-6.6	66.2	26.9	1833	47.8	----
9	S	1.81	-75.0	0.55	75.0	9.3	66.2	0.0	0	0.0	----
10	S	1.85	-75.0	0.45	75.0	8.0	66.2	0.0	0	0.0	----
11	S	1.80	-75.0	0.56	75.0	9.5	66.2	0.0	0	0.0	----
12	S	1.99	-75.0	0.22	75.0	4.8	66.2	0.0	0	0.0	----
13	S	1.44	-75.0	0.90	75.0	13.9	66.2	0.0	0	0.0	----
14	S	1.56	-75.0	0.67	75.0	10.8	66.2	0.0	0	0.0	----
15	S	1.55	-75.0	0.65	75.0	10.5	66.2	0.0	0	0.0	----
16	S	1.84	-75.0	0.11	75.0	3.2	66.2	0.0	0	0.0	----
17	S	1.27	-75.0	1.15	75.0	17.4	66.2	0.0	0	0.0	----
18	S	3.13	-75.0	0.95	75.0	16.1	66.2	0.0	0	0.0	----
19	S	3.18	-75.0	0.95	75.0	16.1	66.2	0.0	0	0.0	----
20	S	3.18	-75.0	1.03	75.0	17.4	66.2	0.0	0	0.0	----
21	S	3.54	-75.0	0.89	75.0	15.6	66.2	0.0	0	0.0	----
22	S	2.46	-75.0	1.18	75.0	18.8	66.2	0.0	0	0.0	----
23	S	2.66	-75.0	1.11	75.0	18.0	66.2	0.0	0	0.0	----
24	S	2.76	-75.0	1.06	75.0	17.3	66.2	0.0	0	0.0	----
25	S	3.31	-75.0	0.77	75.0	13.7	66.2	0.0	0	0.0	----
26	S	2.42	-75.0	1.16	75.0	18.5	66.2	0.0	0	0.0	----
27	S	2.51	-75.0	1.11	75.0	17.9	66.2	0.0	0	0.0	----
28	S	2.46	-75.0	1.23	75.0	19.5	66.2	0.0	0	0.0	----
29	S	2.82	-75.0	1.04	75.0	17.2	66.2	0.0	0	0.0	----
30	S	1.89	-75.0	1.34	75.0	20.6	66.2	0.0	0	0.0	----
31	S	2.12	-75.0	1.22	75.0	19.1	66.2	0.0	0	0.0	----
32	S	2.14	-75.0	1.24	75.0	19.3	66.2	0.0	0	0.0	----
33	S	2.65	-75.0	0.93	75.0	15.4	66.2	0.0	0	0.0	----
34	S	1.33	-75.0	1.21	75.0	18.3	66.2	0.0	0	0.0	----

#### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - VERIFICA APERTURA FESSURE

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata  
 Scmax Massima tensione nel conglomerato nello STATO I non fessurato [Mpa]  
 Scmin Minima tensione nel conglomerato nello STATO I non fessurato [Mpa]  
 K3 = 0,125 per flessione; = 0,25 (Scmin + Scmax)/(2 Scmin) per trazione eccentrica  
 Beta12 Prodotto dei Coeff. di aderenza Beta1\*Beta2  
 Psi = 1-Beta12\*(Ssr/Ss)² = 1-Beta12\*(fctm/Scmin)² = 1-Beta12\*(Mfess/M)² [B.6.6 DM96]  
 e sm Deformazione unitaria media tra le fessure . Tra parentesi il valore minimo = 0.4 Ss/Es  
 srm Distanza media in mm tra le fessure  
 wk Apertura delle fessure in mm = 1,7\*Eps\*Srm. Tra parentesi è indicato il valore limite.  
 M fess. Momento di prima fessurazione [kNm]

N°Comb	Ver	Scmax	Scmin	Sc Eff	K3	Beta12	Psi	e sm	srm	wk	M Fess.
1	S	2.15	-0.03	---	----	----	0.400	----	0	----	38291.01
2	S	2.14	-0.10	---	----	----	0.400	----	0	----	13398.78

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>				<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>				<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>				<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>				PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA				
				<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>99 di 128</b>				

3	S	2.13	-0.02	---	---	---	0.400	---	0	---	---	83232.26
4	S	2.29	-0.36	---	0.125	1.00	0.400	0.000008 (0.000008)	213	0.003 (0.20)	---	4342.28
5	S	1.68	0.41	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
6	S	1.76	0.20	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
7	S	1.81	0.10	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
8	S	2.07	-0.47	---	0.125	1.00	0.400	0.000013 (0.000013)	213	0.005 (0.20)	---	3171.08
9	S	1.81	0.55	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
10	S	1.85	0.45	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
11	S	1.80	0.56	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
12	S	1.99	0.22	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
13	S	1.44	0.90	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
14	S	1.56	0.67	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
15	S	1.55	0.65	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
16	S	1.84	0.11	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
17	S	1.27	1.15	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
18	S	3.13	0.95	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
19	S	3.18	0.95	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
20	S	3.18	1.03	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
21	S	3.54	0.89	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
22	S	2.46	1.18	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
23	S	2.66	1.11	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
24	S	2.76	1.06	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
25	S	3.31	0.77	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
26	S	2.42	1.16	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
27	S	2.51	1.11	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
28	S	2.46	1.23	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
29	S	2.82	1.04	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
30	S	1.89	1.34	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
31	S	2.12	1.22	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
32	S	2.14	1.24	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
33	S	2.65	0.93	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---
34	S	1.33	1.21	---	---	---	0.000	---	0	---	---	---

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	100 di 128

## **12 ANALISI DEI RISULTATI: SOLLECITAZIONI E VERIFICHE DEL SISTEMA DI FONDAZIONE – PILA P44**

La pila P44, del tipo B.11 prevede un sistema di fondazione speciale, con plinto di spessore pari a 2.5m e dimensioni in pianta 9.2x15.2m, su n.6 pali di diametro  $\phi$ 2000 (Pilnto tipo F4).  
Di seguito se ne riportano le verifiche strutturali.

I dati identificativi del sistema di fondazione sono sintetizzati nei prospetti di seguito:

<b>PROPRIETA' MECCANICHE E GEOMETRICHE PLINTO DI FONDAZIONE</b>			
Sigla plinto	<b>F4</b>	-	Tipologia plinto per geometria
$\gamma$	25	kN/m <sup>3</sup>	Peso per unità di volume
$f_{ck}$	28	MPa	Resistenza cilindrica caratteristica del calcestruzzo
$B_T$	15.2	m	Dimensione plinto in pianta in direz. trasversale rispetto all'asse del viadotto
$B_L$	9.2	m	Dimensione plinto in pianta in direz. longitudinale rispetto all'asse del viadotto
$s$	2.5	m	Spessore del plinto
$P_{plinto}$	8740	kN	Peso del plinto
$m_{plinto}$	891	kN/m/s <sup>2</sup>	Massa del plinto
$s_{terr}$	1.2	m	Spessore medio ricoprimento

<b>PROPRIETA' MECCANICHE E GEOMETRICHE PALI DI FONDAZIONE</b>			
$\gamma$	25	kN/m <sup>3</sup>	Peso per unità di volume
$f_{ck}$	25	MPa	Resistenza cilindrica caratteristica del calcestruzzo
$n_L$	3	-	Numero file in direzione longitudinale
$n_T$	2	-	Numero file in direzione trasversale
$n$	6	-	Numero pali
$\phi$	2000	mm	Diametro pali

Le coordinate dei pali, rispetto al baricentro del plinto di fondazione, sono riportate di seguito; il sistema di riferimento adottato fa riferimento alle seguenti direzioni:

x: Direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto

y: Direzione parallela all'asse del viadotto

L'origine del sistema di riferimento coincide con il baricentro del plinto di fondazione.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b> PAGINA <b>101 di 128</b>

**Coordinate pali**

x (m)	y (m)
6	-3
6	3
-6	-3
-6	3
0	3
0	-3

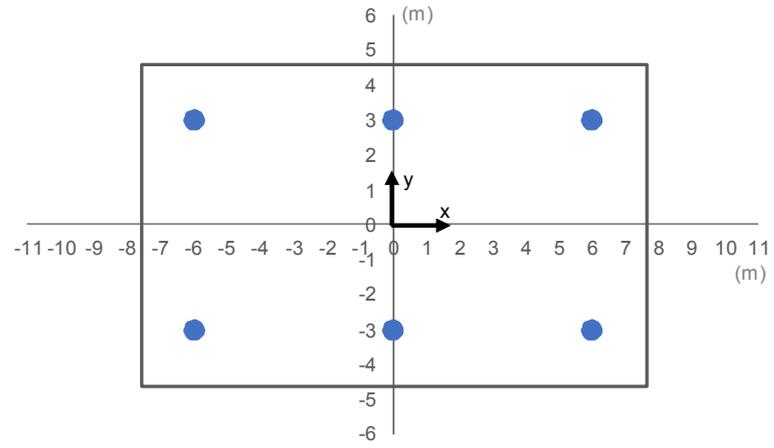


Figura 21: Disposizione dei pali di fondazione

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>102 di 128</b>

## 12.1 SOLLECITAZIONI AGENTI

Per le combinazioni di carico statiche, le sollecitazioni ad intradosso plinto sono state ottenute a partire da quelle indotte a base pila, tenendo conto del peso del plinto di fondazione, del carico permanente dovuto al peso del ricoprimento sul plinto, valutato considerandone uno spessore medio, e dell'eccentricità tra la sezione di spiccato e quella di intradosso del plinto (spessore della fondazione).

In condizione sismica, invece, secondo quanto prescritto nel par.7.2.5 del DM 14.1.2008, per le strutture progettate in CD "B" il dimensionamento delle strutture di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno devono essere eseguiti assumendo come azioni in fondazione le resistenze degli elementi strutturali soprastanti.

Più precisamente, la forza assiale negli elementi strutturali verticali derivante dalla combinazione delle azioni deve essere associata al concomitante valore resistente del momento flettente del taglio; si richiede tuttavia che tali azioni risultino non maggiori di quelle trasferite dagli elementi soprastanti, amplificate con un  $\gamma_{Rd}$  pari a 1,1 in CD "B", e comunque non maggiori di quelle derivanti da una analisi elastica della struttura in elevazione eseguita con un fattore di struttura  $q$  pari a 1.

Ciò significa che le azioni di taglio e momento di verifica della fondazione devono essere pari ai valori minimi risultanti da questi tre casi sopraelencati, per i quali si riporta un riepilogo nei prospetti di seguito.

<b>SOLLECITAZIONI SISMICHE BASE PILA PER <math>q=1</math></b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-16881	2543	15946	23218	145589
SLV-0.3EL+ET	-17372	8477	4784	77392	43677

<b>SOLLECITAZIONI SISMICHE CON COEFF. DI SOVRARESISTENZA <math>\gamma_{Rd} = 1.1</math></b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-16881	2562	11753	26621	109536
SLV-0.3EL+ET	-17372	8185	3539	88735	32996

<b>SOLLECITAZIONI RESISTENTI <math>S_{Rd}</math></b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-16881	33460	15859	471075	159345
SLV-0.3EL+ET	-17372	33460	15859	471075	159345

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 103 di 128</b>

Nel caso in esame, dunque, considerando il minimo dei valori individuati nei prospetti sopra riportati, risulta:

<b>SOLLECITAZIONI SISMICHE BASE PILA DI PROGETTO PER CALCOLO PLINTO</b>					
Combinazioni di carico	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
SLV-EL+0.3ET	-16881	2543	11753	23218	109536
SLV-0.3EL+ET	-17372	8185	3539	77392	32996

Alle sollecitazioni sismiche base pila, di progetto per il calcolo del plinto, va sommata la forza di inerzia relativa alla parte inferiore della pila (semialtezza inferiore del fusto e plinto), calcolata con riferimento allo spettro di risposta elastico.

Di seguito sono sintetizzate le sollecitazioni ad intradosso plinto ricavate per ciascuna delle combinazioni di carico considerate.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>104 di 128</b>

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI INTRADOSSO PLINTO				
	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
-	kN	kN	kN	kNm	kNm
SLU-Gr.1(N)	-52844	2840	963	50176	10725
SLU-Gr.3(N)	-52578	1786	2464	31988	27646
SLU-Gr.1(P)	-54115	2627	1318	48017	16008
SLU-Gr.3(P)	-54416	1673	3196	31700	38479
SLU-Gr.1-1SW/2	-48327	1582	731	40378	8932
SLU-Gr.3-1SW/2	-48371	1145	1768	33066	21217
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-48390	1916	1318	35584	21427
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-47883	1321	3196	25219	43671
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-41409	2840	1018	49861	11120
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-41143	1786	2519	31673	28389
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-42680	2627	1373	47702	16403
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-42981	1673	3251	31385	38874
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-36893	1582	786	40063	9327
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-36937	1145	1823	32751	21611
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-36956	1916	1373	35269	21822
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-36448	1321	3251	24904	44066
SLV-EL+0.3ET	-28702	3432	14716	30686	142623
SLV-0.3EL+ET	-29194	11148	4428	101559	42956
SLE-C-Gr.1(N)	-37751	1941	662	34315	7365
SLE-C-Gr.3(N)	-37567	1214	1697	21772	19034
SLE-C-Gr.1(P)	-38627	1794	907	32826	11008
SLE-C-Gr.3(P)	-38835	1136	2202	21573	26506
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-34636	1073	502	27558	6128
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-34666	772	1217	22515	14601
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-34680	1303	907	24252	14746
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-34330	893	2202	17103	30087
SLE-F-Gr.1(N)	-36102	1142	382	21379	4812
SLE-F-Gr.3(N)	-35955	561	1210	11344	14148
SLE-F-Gr.1(P)	-36803	1025	578	20188	7727
SLE-F-Gr.3(P)	-36969	498	1614	11186	20125
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-33610	448	254	15973	3823
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-33634	207	826	11939	10601
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-33645	632	578	13328	10717
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-33365	304	1614	7610	22989
SLE-QP	-29625	0	110	630	1706

Tabella 10: Sollecitazioni a quota intradosso plinto

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 105 di 128</b>

Per ricavare le sollecitazioni agenti nei pali di fondazione è stata considerato un modello di plinto rigido, in cui l'azione assiale nei pali viene valutata assumendo una rotazione rigida del plinto (palo impedito di ruotare in testa), tenendo poi conto, in maniera approssimata mediante la definizione di un apposito coefficiente, degli effetti flessionali sui pali dovuti ai carichi trasmessi dalla pila, come mostrato nelle immagini riportate di seguito.

Lo sforzo normale nei pali è quindi calcolato come segue:

$$N_i = \frac{N_{Ed}}{n} \pm \frac{(M_{Ed})d_i}{\sum_i d_i^2}$$

Le azioni di taglio sono suddivise equamente tra i pali, mentre il momento agente a quota testa pali è direttamente proporzionale al taglio mediante un coefficiente  $\alpha$  (espresso in metri):

$$M_i(V_{Ed}) = \alpha \frac{V_{Ed}}{n}$$

Il coefficiente  $\alpha$  dipende dalle caratteristiche di rigidezza relative palo-terreno e dunque dall'eventuale liquefacibilità del suolo. Generalmente, la sua applicazione fornisce un valore del momento sollecitante conservativo. Fissato il diametro del palo sono definiti i seguenti valori:

<b>D<sub>palo</sub> (m)</b>	<b>CONDIZIONI DEL TERRENO</b>	<b><math>\alpha</math>(m)</b>
2	Non liquefacibile	3.9

Si rimanda alla relazione geotecnica per maggiori dettagli relativi al calcolo di tale parametro.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV.     PAGINA <b>A        106 di 128</b>

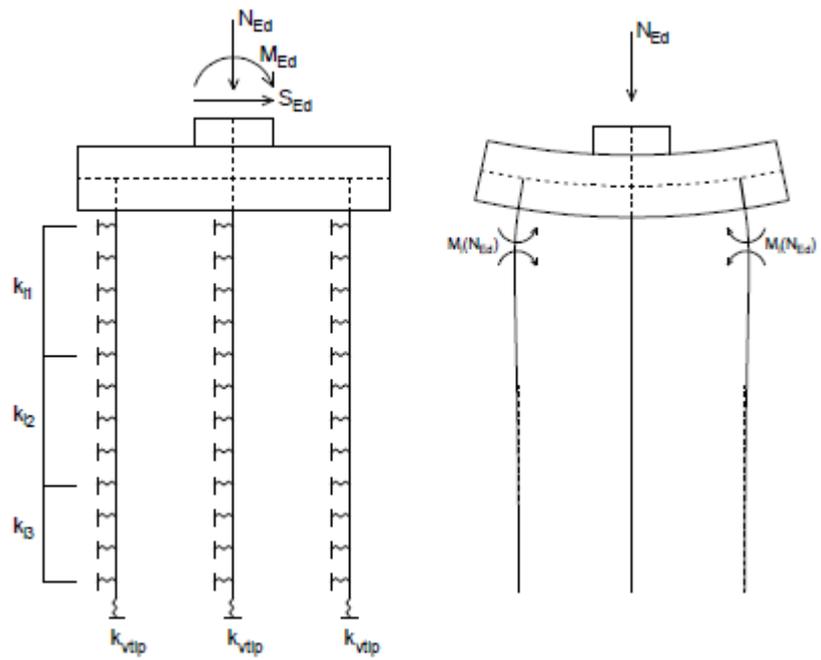


Figura 22: Modello del pinto su pali (a sinistra) ed effetto flessionale su pali dovuto al carico assiale agente sul pinto (a destra)

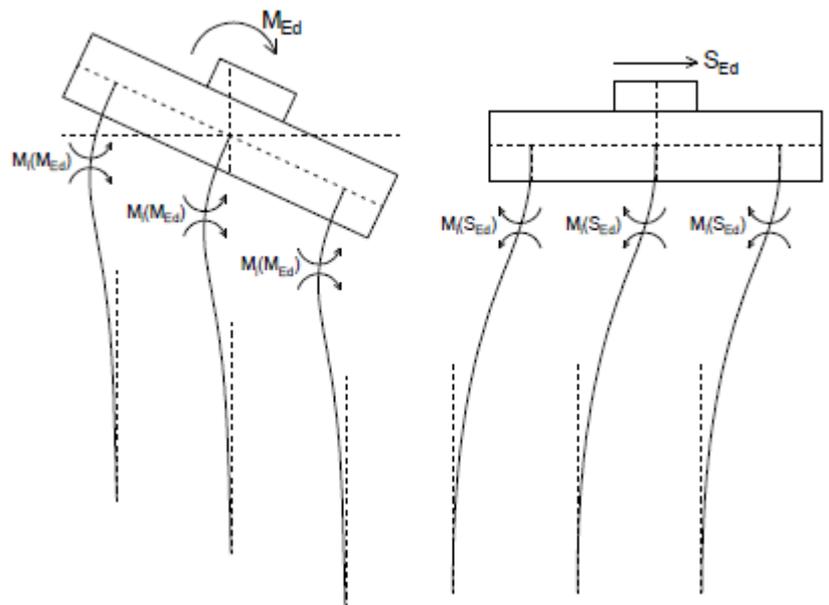


Figura 23: Effetto flessionale sui pali dovuti al momento flettente (a sinistra) e al taglio (a destra) agenti sul pinto

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA	
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>107 di 128</b>	

Di seguito si mostrano le sollecitazioni relative al palo più sollecitato.

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI MASSIME NEI PALI DI FONDAZIONE						
	$N_{Ed}/n$ kN	$(M_t \cdot di) / di^2$ kN	$(M_l \cdot di) / di^2$ kN	$N_{min}$ kN	$N_{max}$ kN	$V_{ris,max}$ kN	$M_{max}$ kNm
-							
SLU-Gr.1(N)	-8807	-2091	-596	-11494	-6121	500	1950
SLU-Gr.3(N)	-8763	-1333	-1536	-11632	-5894	507	1978
SLU-Gr.1(P)	-9019	-2001	-889	-11909	-6129	490	1911
SLU-Gr.3(P)	-9069	-1321	-2138	-12528	-5611	601	2345
SLU-Gr.1-1SW/2	-8055	-1682	-496	-10233	-5876	290	1133
SLU-Gr.3-1SW/2	-8062	-1378	-1179	-10618	-5505	351	1369
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-8065	-1483	-1190	-10738	-5392	388	1511
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-7980	-1051	-2426	-11457	-4504	576	2248
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-6902	-2078	-618	-9597	-4206	503	1961
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-6857	-1320	-1577	-9754	-3960	515	2007
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-7113	-1988	-911	-10012	-4214	494	1927
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-7164	-1308	-2160	-10631	-3696	609	2377
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-6149	-1669	-518	-8336	-3961	294	1148
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-6156	-1365	-1201	-8721	-3591	359	1399
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-6159	-1470	-1212	-8841	-3477	393	1532
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-6075	-1038	-2448	-9561	-2589	585	2281
SLV-EL+0.3ET	-4937	-1279	-7924	-14140	4265	2519	9822
SLV-0.3EL+ET	-4937	-4232	-2386	-11555	1681	1999	7797
SLE-C-Gr.1(N)	-6292	-1430	-409	-8131	-4453	342	1333
SLE-C-Gr.3(N)	-6261	-907	-1057	-8226	-4297	348	1357
SLE-C-Gr.1(P)	-6438	-1368	-612	-8417	-4459	335	1307
SLE-C-Gr.3(P)	-6472	-899	-1473	-8844	-4101	413	1611
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-5773	-1148	-340	-7261	-4284	197	770
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-5778	-938	-811	-7527	-4028	240	937
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-5780	-1010	-819	-7610	-3950	265	1032
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-5722	-713	-1671	-8106	-3337	396	1545
SLE-F-Gr.1(N)	-6017	-891	-267	-7175	-4859	201	783
SLE-F-Gr.3(N)	-5992	-473	-786	-7251	-4734	222	867
SLE-F-Gr.1(P)	-6134	-841	-429	-7404	-4863	196	765
SLE-F-Gr.3(P)	-6161	-466	-1118	-7746	-4577	282	1098
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-5602	-666	-212	-6480	-4724	86	335
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-5606	-497	-589	-6692	-4519	142	553
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-5607	-555	-595	-6758	-4457	143	557
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-5561	-317	-1277	-7155	-3967	274	1068
SLE-QP	-4937	-26	-95	-5058	-4816	18	72
Comb. dimensionante strutturali	Comb. dimensionante portanza		$N_{min}$	$N_{max}$	$V_{ris,max}$	$M_{max}$	
<b>SLV-EL+0.3ET</b>	<b>SLV-EL+0.3ET</b>		<b>-14140</b>	<b>4265</b>	<b>2519</b>	<b>9822</b>	
<b>SLE-C-Gr.3(P)</b>	<b>SLE-C-Gr.3(P)</b>		<b>-8844</b>	<b>-3337</b>	<b>413</b>	<b>1611</b>	

Figura 24: Sollecitazioni massime nei pali di fondazione

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> SALINI IMPREGILO S.p.A.	<u>Mandante:</u> ASTALDI S.p.A.	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> SYSTRA S.A.		<u>Mandante:</u> SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	ROCKSOIL S.p.A.			IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014
PROGETTO ESECUTIVO Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo		PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV. PAGINA
		IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A 108 di 128

## 12.2 VERIFICHE STRUTTURALI

### 12.2.1 Plinto di fondazione

Per le verifiche strutturali il plinto di fondazione è stato schematizzato con una mensola incastrata in corrispondenza della sezione di attacco con il fusto della pila e con l'estremità libera posta in corrispondenza della fila di pali più esterna, nella direzione di verifica considerata. Le azioni che intervengono sono rappresentate dalla pressione esercitata dal peso proprio del plinto (contributo favorevole) e dalle forze esplicate sulla mensola per la reazione vincolare dei pali. Non viene considerata l'eventualità che all'interno del plinto possa instaurarsi uno schema tirante-puntone in quanto la geometria del plinto non è tale da creare un meccanismo di mensola tozza. Si fa l'ipotesi che le reazioni del suolo siano esplicate esclusivamente dalla palificata e che siano trasmesse sul plinto come forze concentrate. Per la valutazione delle sollecitazioni sulla mensola viene presa in considerazione la combinazione di carico che dà luogo alle massime reazioni dei pali, sia in compressione che in trazione.

Per la verifica in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto, si considera una mensola di larghezza pari alla dimensione del plinto nella direzione trasversale e di altezza pari allo spessore della fondazione. L'azione applicata sull'estremo libero è posta pari alla somma delle reazioni dei pali della fila più esterna.

In direzione trasversale, la mensola è caratterizzata da una luce inferiore, pertanto cautelativamente si dispongono le stesse armature verificate in direzione longitudinale.

Si esibiscono quindi le sollecitazioni e le verifiche a flessione e taglio della mensola in direzione longitudinale, relativamente alla sezione di incastro, corrispondente all'attacco plinto-fusto.

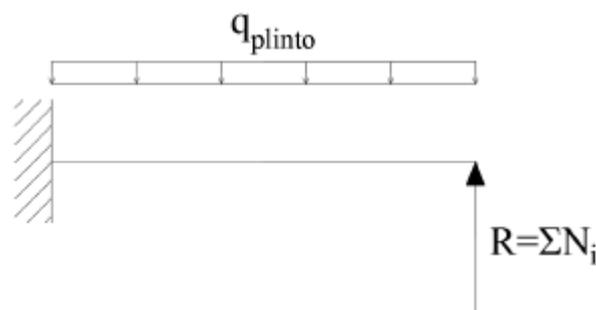


Figura 25: Schema a mensola del plinto su pali

I dati utili per la verifica del plinto in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto sono sintetizzati nel prospetto di seguito.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b> PAGINA <b>109 di 128</b>

DATI PER VERIFICA PLINTO (IN DIREZ.LONGITUDINALE)		
L	1.4 m	Lunghezza mensola di calcolo
B	15.2 m	Base sezione di calcolo
s	2.5 m	Altezza sezione di calcolo
R=?Ni_SLU	-40986 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLU)
R=?Ni_SLE	-25633 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLE)
q	950 kN/m	Peso proprio del plinto di competenza della striscia di calcolo
M <sub>i_SLU</sub>	57381 kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLU</sub>	-931 kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLU</sub>	56450 kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
V <sub>ris_SLU</sub>	39656 kN	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
<b>M<sub>ris_SLU/m</sub></b>	3714 kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
<b>V<sub>ris_SLU/m</sub></b>	2609 kN/m	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
M <sub>i_SLE</sub>	35886 kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLE</sub>	-931 kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLE</sub>	34955 kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
<b>M<sub>ris_SLE/m</sub></b>	2300 kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)

I dati sopra riportati prendono in considerazione le massime reazioni di compressione dei pali. Il prospetto di seguito tiene conto dell'eventuale sollecitazione di trazione sui pali.

R=?Ni_SLU	11669 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLU)
R=?Ni_SLE	-10725 kN	Somma delle reazioni dei pali sulla fila più esterna (SLE)
q	1314.8 kN/m	Peso proprio del plinto di competenza della striscia di calcolo
M <sub>i_SLU</sub>	-16337 kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLU</sub>	-1289 kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLU</sub>	-17625 kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
V <sub>ris_SLU</sub>	13510 kN	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
<b>M<sub>ris_SLU/m</sub></b>	-1160 kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
<b>V<sub>ris_SLU/m</sub></b>	889 kN/m	Taglio risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)
M <sub>i_SLE</sub>	- kNm	Momento dovuto all'azione della palificata sul plinto
M <sub>s_SLE</sub>	- kNm	Momento dovuto al peso proprio del plinto
M <sub>ris_SLE</sub>	- kNm	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila
<b>M<sub>ris_SLE/m</sub></b>	- kNm/m	Momento risultante nella sezione di attacco plinto-fusto pila (striscia di 1m)

Entrambi i gruppi di sollecitazioni dedotti saranno sottoposti a verifica.

Una sintesi delle caratteristiche dell'armatura longitudinale e a taglio previste è esibita nei prospetti di seguito. Il numero totale dei ferri fa riferimento ad una sezione di larghezza pari a 1m, posta in corrispondenza dell'attacco con il fusto della pila.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO    LOTTO    CODIFICA    DOCUMENTO    REV.    PAGINA <b>IF1M    0.0.E.ZZ    CL    VI.01.G5.001    A    110 di 128</b>	

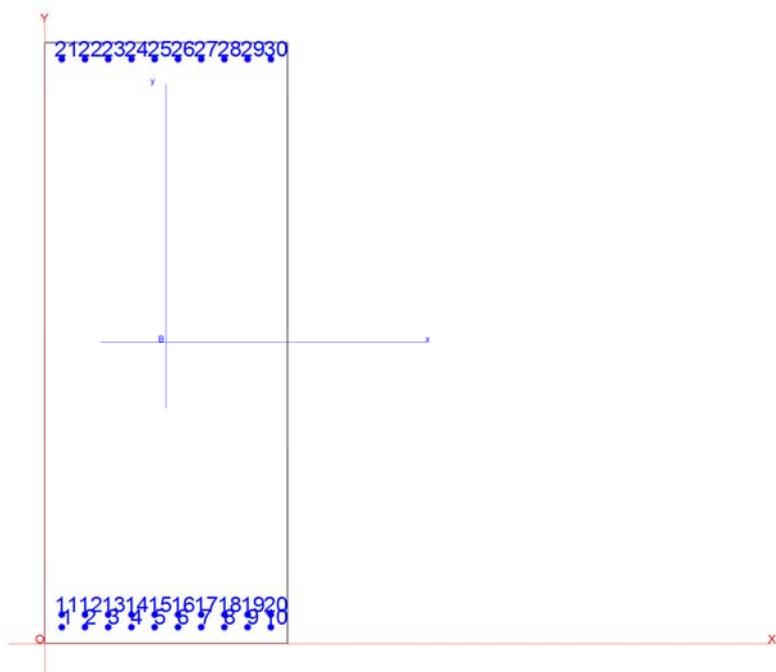
Il valore della distanza "Dist." che figura di seguito è valutata tra l'estremo inferiore della sezione e l'asse barra; l'area di armatura minima da garantire, rispetto alla sezione di calcestruzzo bxd, con d pari all'altezza utile della sezione, segue le prescrizioni riportate nel par.4.1.6.1.1 del DM 14.1.2008.

ARMATURA LONGITUDINALE PLINTO							
Direzione longitudinale							
Lato	n°strati	Dist.(cm)	n°	φ(mm)	A <sub>s</sub> (cm <sup>2</sup> )	A <sub>s</sub> /bxd (%)	A <sub>min</sub> /bxd (%)
A <sub>s</sub> tesa	1	6.9	10	26	53.07	0.4	0.2
A <sub>s</sub> tesa	2	12.1	10	26	53.07		
A <sub>s</sub> ' compressa	3	243.1	10	26	53.07	-	-

ARMATURA TRASVERSALE PLINTO			
Direzione longitudinale			
nb	φ(mm)	s (cm)	A <sub>v,st</sub> /s (cm <sup>2</sup> /m)
2	16	10	40.21

Di seguito le verifiche strutturali relative al plinto di fondazione, eseguite secondo i criteri sopra esplicitati, per una striscia di larghezza pari ad 1m.

Nome sezione: VI.01 - P44 - FOND



APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 111 di 128</b>

#### CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio: Poligonale  
Classe Conglomerato: C28/35

N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	100.0	250.0
2	100.0	0.0
3	0.0	0.0
4	0.0	250.0

#### DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	6.9	6.9	26
2	16.5	6.9	26
3	26.1	6.9	26
4	35.6	6.9	26
5	45.2	6.9	26
6	54.8	6.9	26
7	64.4	6.9	26
8	73.9	6.9	26
9	83.5	6.9	26
10	93.1	6.9	26
11	6.9	12.1	26
12	16.5	12.1	26
13	26.1	12.1	26
14	35.6	12.1	26
15	45.2	12.1	26
16	54.8	12.1	26
17	64.4	12.1	26
18	73.9	12.1	26
19	83.5	12.1	26
20	93.1	12.1	26
21	6.9	243.1	26
22	16.5	243.1	26
23	26.1	243.1	26
24	35.6	243.1	26
25	45.2	243.1	26
26	54.8	243.1	26
27	64.4	243.1	26
28	73.9	243.1	26
29	83.5	243.1	26
30	93.1	243.1	26

#### ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)
Mx	Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.
My	Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>									
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>				PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA		
				<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>112 di 128</b>		

Vy	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y				
Vx	Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x				
N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	0.00	3713.79	0.00	0.00	0.00
2	0.00	-1159.56	0.00	0.00	0.00

#### COMB. RARE/FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N	Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)		
Mx	Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione		
My	Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione		
N°Comb.	N	Mx	My
1	0.00	2299.67 (3679.78)	0.00 (0.00)

#### RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 5.6 cm

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata								
N Sn	Sforzo normale allo snervamento [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione)								
Mx Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia								
My Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia								
N Ult	Sforzo normale ultimo [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)								
Mx Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia								
My Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia								
Mis.Sic.	Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N Ult,Mx Ult,My Ult) e (N,Mx,My) Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000								
As Tesa	Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa								
N°Comb	Ver	N Sn	Mx Sn	My Sn	N Ult	Mx Ult	My Ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	0.00	9022.14	0.00	0.00	9739.46	0.00	2.623 106.2(39.1)	
2	S	0.00	-4782.20	0.00	0.00	-4980.41	0.00	4.295 53.1(39.1)	

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
ec 3/7	Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>113 di 128</b>

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00154	-0.00355	100.0	250.0	0.00121	6.9	243.1	-0.01000	6.9	6.9
2	0.00088	-0.00392	0.0	0.0	0.00057	6.9	6.9	-0.01000	6.9	243.1

#### POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000047468	-0.010327529	0.133	0.700
2	0.000000000	-0.000044736	0.000875229	0.080	0.700

#### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	2.55	0.0	250.0	-99.6	93.1	6.9	2500	106.2	5.2	1.00

#### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§B.6.6 DM96]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-1.7	0	0.125	26	56	-1.560	0.00020 (0.00020)	153	0.052 (0.20)	3679.78	0.00

#### VERIFICA A TAGLIO IN DIREZIONE Y

bw = 100 cm

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>	<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>	<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>114 di 128</b>

h = 250 cm  
c = 4.8 cm  
d = h-c = 245.2 cm

#### MATERIALI

fywd = 391.30 MPa  
Rck = 35 MPa  
gc = 1.5  
fck = 0.83xRck = 29.05 MPa  
fcd = 0.85xfck/gc = 16.46 MPa

#### ARMATURE A TAGLIO

øst = 16  
braccia = 2  
øst2 = 0  
braccia = 0  
passo = 10 cm  
(Asw / s) = 40.212 cm<sup>2</sup> / m  
a = 90 ° (90° staffe verticali)

#### ARMATURE LONGITUDINALI

øl = 26  
Numero = 20  
Asl = 106.186 cm<sup>2</sup>

TAGLIO AGENTE VEd = 2609 (KN)  
SFORZO NORMALE Ned = 0 (KN)

#### ELEMENTI SENZA ARMATURA A TAGLIO

k = 1.29  
vmin = 0.275  
rl = 0.0043  
scp = 0.0000 (Mpa)  
VRd = 879.77 (KN) >= OK 674.2473194 (KN)  
VRd = 879.77 (KN)  
ac = 1.0000 Ned/Ac= 0.0000 (Mpa)

#### ELEMENTI CON ARMATURA A TAGLIO

IPOSTESI 1 Cot q = 2,5 q = 21,8°  
Armatura trasversale

VRsd = 8681.15 (KN)

VRcd = 6263.38 (KN)

VRd = 6263.38 (KN) min(VRsd, VRcd)

IPOSTESI 2 Cot q = 1 q = 45°  
Armatura trasversale

VRsd = 3472.46 (KN)

VRcd = 9081.90 (KN)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>115 di 128</b>

VRd = 3472.46 (KN)

min(VRsd, VRcd)

IPOTESI 3

cot(q) = 2.06

q = 25.93

VRsd = 7142.49 (KN)

Cot q in cui VRsd=VRcd

(calcolato)

°

cot(q) = 2.06

:Rottura bilanciata

(limitato)

VRcd = 7142.49 (KN)

VRd = 7142.49 (KN)

MASSIMO TAGLIO RESISTENTE

VRd = 7142 (KN)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>  <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>116 di 128</b>

### 12.2.2 Pali

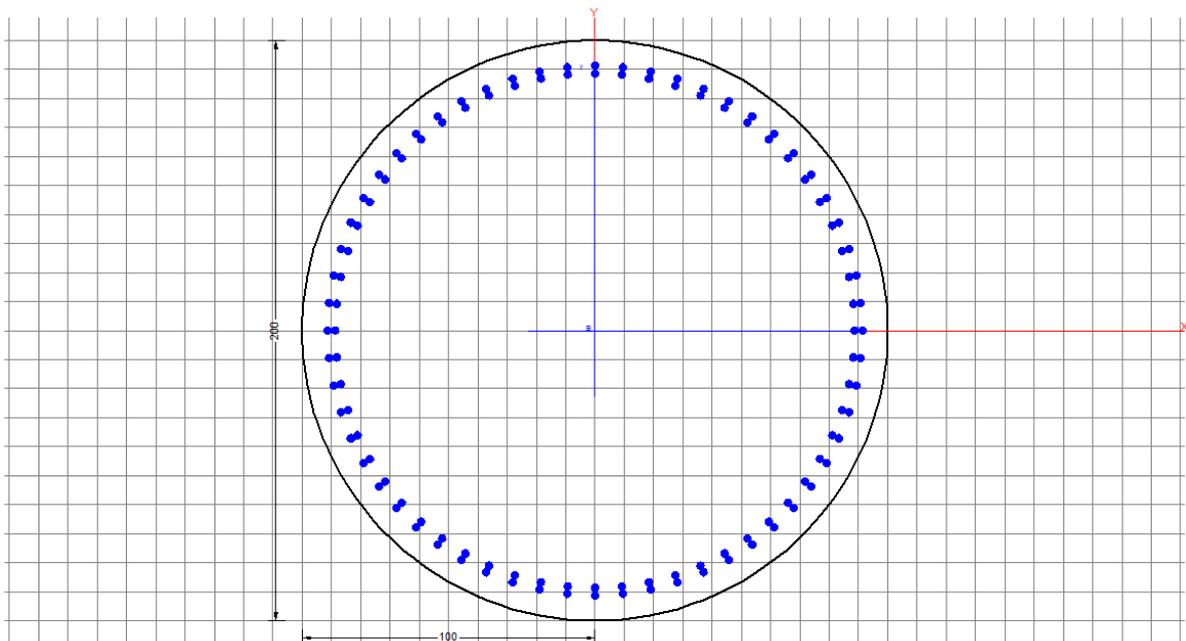
Si riportano di seguito, per ciascuna delle combinazioni di carico analizzate, le verifiche strutturali dei pali di fondazione relativi alla pila di altezza massima fra quelle del tipo in esame aventi la medesima tipologia di armatura.

Una sintesi delle caratteristiche dell'armatura longitudinale e a taglio (spirale) disposta è esibita nei prospetti di seguito. Il valore del copriferro  $c$  che figura è valutato in asse barra; l'area di armatura minima da garantire, rispetto alla sezione di calcestruzzo, segue le prescrizioni riportate nel par.2.5.2.2.6 del "Manuale di progettazione delle opere civili".

ARMATURA LONGITUDINALE PALI							
D (m)	n°strati	c (cm)	n°	$\phi$ (mm)	$A_s$ (cm <sup>2</sup> )	$A_s/A_{cls}$ (%)	$A_{min}/A_{cls}$ (%)
2	1	8.7	120	26	636.79	2.0	1.0

ARMATURA TRASVERSALE PALI (SPIRALE)			
nb	$\phi$ (mm)	s (cm)	$A_{v, st}/s$ (cm <sup>2</sup> /m)
2	14	10	30.77

Nome sezione: VI.01 - P44 - PALO\_Rev03  
Coprif. netto minimo barre long.: 7.4 cm    Coprif. netto staffe: 6.0 cm



APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
	<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>117 di 128</b>

#### CARATTERISTICHE DOMINIO CONGLOMERATO

Forma del Dominio: Circolare  
Classe Conglomerato: C25/30

Raggio circ.: 100.0 cm  
X centro circ.: 0.0 cm  
Y centro circ.: 0.0 cm

#### DATI GENERAZIONI CIRCOLARI DI BARRE

N°Gen. Numero assegnato alla singola generazione circolare di barre  
Xcentro Ascissa [cm] del centro della circonferenza lungo cui sono disposte le barre generate  
Ycentro Ordinata [cm] del centro della circonferenza lungo cui sono disposte le barre generate  
Raggio Raggio [cm] della circonferenza lungo cui sono disposte le barre generate  
N°Barre Numero di barre generate equidistanti disposte lungo la circonferenza  
Ø Diametro [mm] della singola barra generata

N°Gen.	Xcentro	Ycentro	Raggio	N°Barre	Ø
1	0.0	0.0	91.3	60	26
2	0.0	0.0	88.7	60	26

#### ARMATURE A TAGLIO

Diametro staffe: 14 mm  
Passo staffe: 24.9 cm  
Staffe: Una sola staffa chiusa perimetrale

#### ST.LIM.ULTIMI - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baric. (+ se di compressione)  
Mx Momento flettente [daNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo sup. della sez.  
My Momento flettente [daNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sez.  
Vy Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia y  
Vx Componente del Taglio [kN] parallela all'asse princ.d'inerzia x

N°Comb.	N	Mx	My	Vy	Vx
1	6120.80	1949.51	0.00	499.87	0.00
2	5894.22	1978.11	0.00	507.21	0.00
3	6129.05	1910.52	0.00	489.88	0.00
4	5610.70	2344.84	0.00	601.24	0.00
5	5875.92	1132.63	0.00	290.42	0.00
6	5505.42	1368.94	0.00	351.01	0.00
7	5392.02	1511.46	0.00	387.55	0.00
8	4503.52	2247.87	0.00	576.38	0.00
9	4206.23	1961.28	0.00	502.89	0.00
10	3960.32	2007.16	0.00	514.66	0.00
11	4214.48	1926.82	0.00	494.06	0.00
12	3696.14	2376.57	0.00	609.38	0.00

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b> <b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>			<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>118 di 128</b>

13	3961.35	1148.09	0.00	294.38	0.00
14	3590.85	1399.08	0.00	358.74	0.00
15	3477.45	1532.01	0.00	392.82	0.00
16	2588.96	2280.95	0.00	584.86	0.00
17	-4264.67	9822.29	0.00	2518.54	0.00
18	-1680.64	7797.20	0.00	1999.28	0.00
19	11493.88	1949.51	0.00	499.87	0.00
20	11631.65	1978.11	0.00	507.21	0.00
21	11909.12	1910.52	0.00	489.88	0.00
22	12527.86	2344.84	0.00	601.24	0.00
23	10233.21	1132.63	0.00	290.42	0.00
24	10618.30	1368.94	0.00	351.01	0.00
25	10738.14	1511.46	0.00	387.55	0.00
26	11457.47	2247.87	0.00	576.38	0.00
27	9596.92	1961.28	0.00	502.89	0.00
28	9754.03	2007.16	0.00	514.66	0.00
29	10012.16	1926.82	0.00	494.06	0.00
30	10630.90	2376.57	0.00	609.38	0.00
31	8336.25	1148.09	0.00	294.38	0.00
32	8721.34	1399.08	0.00	358.74	0.00
33	8841.17	1532.01	0.00	392.82	0.00
34	9560.51	2280.95	0.00	584.86	0.00
35	14139.52	9822.29	0.00	2518.54	0.00
36	11555.48	7797.20	0.00	1999.28	0.00

**COMB. RARE/FREQUENTI (S.L.E.) - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA**

N Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)  
Mx Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)  
con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione  
My Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione)  
con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb.	N	Mx	My
1	4452.85	1333.25 (67867.28)	0.00 (0.00)
2	4296.59	1356.63 (32048.88)	0.00 (0.00)
3	4458.54	1306.85 (126809.73)	0.00 (0.00)
4	4101.06	1610.88 (11058.01)	0.00 (0.00)
5	4283.97	770.24 (0.00)	0.00 (0.00)
6	4028.45	936.99 (0.00)	0.00 (0.00)
7	3950.24	1032.32 (0.00)	0.00 (0.00)
8	3337.49	1544.91 (7862.36)	0.00 (0.00)
9	4858.80	782.90 (0.00)	0.00 (0.00)
10	4733.79	866.86 (0.00)	0.00 (0.00)
11	4863.35	764.63 (0.00)	0.00 (0.00)
12	4577.36	1097.95 (0.00)	0.00 (0.00)
13	4723.69	334.66 (0.00)	0.00 (0.00)
14	4519.28	553.46 (0.00)	0.00 (0.00)
15	4456.71	556.69 (0.00)	0.00 (0.00)
16	3966.51	1067.55 (0.00)	0.00 (0.00)
17	4816.40	71.50 (0.00)	0.00 (0.00)
18	8130.83	1333.25 (0.00)	0.00 (0.00)
19	8225.84	1356.63 (0.00)	0.00 (0.00)
20	8417.20	1306.85 (0.00)	0.00 (0.00)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b>					
<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b>					
<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A. ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>			PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>119 di 128</b>

21	8843.92	1610.88 (0.00)	0.00 (0.00)
22	7261.40	770.24 (0.00)	0.00 (0.00)
23	7526.98	936.99 (0.00)	0.00 (0.00)
24	7609.63	1032.32 (0.00)	0.00 (0.00)
25	8105.72	1544.91 (0.00)	0.00 (0.00)
26	7175.10	782.90 (0.00)	0.00 (0.00)
27	7251.11	866.86 (0.00)	0.00 (0.00)
28	7404.20	764.63 (0.00)	0.00 (0.00)
29	7745.57	1097.95 (0.00)	0.00 (0.00)
30	6479.56	334.66 (0.00)	0.00 (0.00)
31	6692.02	553.46 (0.00)	0.00 (0.00)
32	6758.14	556.69 (0.00)	0.00 (0.00)
33	7155.01	1067.55 (0.00)	0.00 (0.00)
34	5058.44	71.50 (0.00)	0.00 (0.00)

## RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali:	7.4	cm
Interferro netto minimo barre longitudinali:	6.7	cm
Copriferro netto minimo staffe:	6.0	cm

## METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - RISULTATI PRESSO-TENSO FLESSIONE

Ver	S = combinazione verificata / N = combin. non verificata
N Sn	Sforzo normale allo snervamento [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione)
Mx Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Sn	Momento di snervamento [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
N Ult	Sforzo normale ultimo [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)
Mx Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia
My Ult	Momento flettente ultimo [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia
Mis.Sic.	Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N Ult,Mx Ult,My Ult) e (N,Mx,My) Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000
As Tesa	Area armature [cm²] in zona tesa (solo travi). Tra parentesi l'area minima di normativa

N°Comb	Ver	N Sn	Mx Sn	My Sn	N Ult	Mx Ult	My Ult	Mis.Sic.	As Tesa
1	S	6120.80	15434.45	0.00	6120.61	20140.46	0.00	10.331	-----
2	S	5894.22	15331.66	0.00	5894.19	20071.37	0.00	10.147	-----
3	S	6129.05	15438.41	0.00	6128.88	20142.96	0.00	10.543	-----
4	S	5610.70	15202.29	0.00	5610.57	19983.52	0.00	8.522	-----
5	S	5875.92	15323.26	0.00	5876.20	20065.81	0.00	17.716	-----
6	S	5505.42	15153.86	0.00	5505.46	19950.84	0.00	14.574	-----
7	S	5392.02	15101.85	0.00	5391.87	19915.41	0.00	13.176	-----
8	S	4503.52	14689.37	0.00	4503.81	19622.81	0.00	8.730	-----
9	S	4206.23	14549.47	0.00	4206.20	19517.03	0.00	9.951	-----
10	S	3960.32	14433.39	0.00	3960.10	19429.03	0.00	9.680	-----
11	S	4214.48	14553.36	0.00	4214.32	19519.92	0.00	10.131	-----
12	S	3696.14	14307.96	0.00	3696.37	19334.21	0.00	8.135	-----
13	S	3961.35	14433.71	0.00	3961.50	19429.53	0.00	16.923	-----
14	S	3590.85	14257.72	0.00	3590.62	19296.03	0.00	13.792	-----
15	S	3477.45	14203.29	0.00	3477.55	19255.13	0.00	12.569	-----
16	S	2588.96	13774.65	0.00	2588.89	18930.59	0.00	8.299	-----
17	S	-4264.67	10207.95	0.00	-4264.87	15720.63	0.00	1.601 414.1(46.5)	-----
18	S	-1680.64	11606.44	0.00	-1680.71	17056.27	0.00	2.187 392.9(46.5)	-----

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>				
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>			PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>120 di 128</b>		

19	S	11493.88	17729.05	0.00	11493.76	21423.40	0.00	10.989	-----
20	S	11631.65	17784.12	0.00	11631.92	21449.14	0.00	10.843	-----
21	S	11909.12	17894.46	0.00	11908.96	21497.17	0.00	11.252	-----
22	S	12527.86	18137.85	0.00	12527.88	21588.01	0.00	9.207	-----
23	S	10233.21	17216.10	0.00	10233.34	21181.39	0.00	18.701	-----
24	S	10618.30	17374.44	0.00	10618.39	21256.62	0.00	15.528	-----
25	S	10738.14	17423.47	0.00	10737.93	21279.75	0.00	14.079	-----
26	S	11457.47	17714.43	0.00	11457.65	21416.63	0.00	9.528	-----
27	S	9596.92	16951.30	0.00	9597.16	21053.26	0.00	10.734	-----
28	S	9754.03	17016.95	0.00	9753.93	21086.26	0.00	10.505	-----
29	S	10012.16	17124.46	0.00	10012.10	21137.69	0.00	10.970	-----
30	S	10630.90	17379.56	0.00	10630.67	21259.00	0.00	8.945	-----
31	S	8336.25	16414.66	0.00	8336.44	20751.06	0.00	18.074	-----
32	S	8721.34	16580.15	0.00	8721.23	20845.30	0.00	14.899	-----
33	S	8841.17	16631.43	0.00	8841.24	20874.45	0.00	13.626	-----
34	S	9560.51	16935.87	0.00	9560.70	21045.30	0.00	9.227	-----
35	S	14139.52	18751.09	0.00	14139.65	21798.51	0.00	2.219	-----
36	S	11555.48	17753.78	0.00	11555.50	21434.92	0.00	2.749	-----

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del conglomerato a compressione
ec 3/7	Deform. unit. del conglomerato nella fibra a 3/7 dell'altezza efficace
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	ec 3/7	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	-0.00059	0.0	100.0	0.00308	0.0	91.3	-0.00564	0.0	-91.3
2	0.00350	-0.00063	0.0	100.0	0.00308	0.0	91.3	-0.00571	0.0	-91.3
3	0.00350	-0.00059	0.0	100.0	0.00308	0.0	91.3	-0.00564	0.0	-91.3
4	0.00350	-0.00067	0.0	100.0	0.00308	0.0	91.3	-0.00580	0.0	-91.3
5	0.00350	-0.00063	0.0	100.0	0.00308	0.0	91.3	-0.00572	0.0	-91.3
6	0.00350	-0.00068	0.0	100.0	0.00308	0.0	91.3	-0.00583	0.0	-91.3
7	0.00350	-0.00070	0.0	100.0	0.00307	0.0	91.3	-0.00587	0.0	-91.3
8	0.00350	-0.00083	0.0	100.0	0.00306	0.0	91.3	-0.00617	0.0	-91.3
9	0.00350	-0.00088	0.0	100.0	0.00306	0.0	91.3	-0.00628	0.0	-91.3
10	0.00350	-0.00092	0.0	100.0	0.00305	0.0	91.3	-0.00637	0.0	-91.3
11	0.00350	-0.00088	0.0	100.0	0.00306	0.0	91.3	-0.00627	0.0	-91.3
12	0.00350	-0.00097	0.0	100.0	0.00305	0.0	91.3	-0.00647	0.0	-91.3
13	0.00350	-0.00092	0.0	100.0	0.00305	0.0	91.3	-0.00637	0.0	-91.3
14	0.00350	-0.00098	0.0	100.0	0.00304	0.0	91.3	-0.00650	0.0	-91.3
15	0.00350	-0.00100	0.0	100.0	0.00304	0.0	91.3	-0.00655	0.0	-91.3
16	0.00350	-0.00116	0.0	100.0	0.00303	0.0	91.3	-0.00689	0.0	-91.3
17	0.00350	-0.00286	0.0	100.0	0.00285	0.0	91.3	-0.01069	0.0	-91.3
18	0.00350	-0.00209	0.0	100.0	0.00293	0.0	91.3	-0.00898	0.0	-91.3
19	0.00350	0.00004	0.0	100.0	0.00315	0.0	91.3	-0.00422	0.0	-91.3
20	0.00350	0.00005	0.0	100.0	0.00315	0.0	91.3	-0.00419	0.0	-91.3
21	0.00350	0.00008	0.0	100.0	0.00315	0.0	91.3	-0.00413	0.0	-91.3
22	0.00350	0.00014	0.0	100.0	0.00316	0.0	91.3	-0.00400	0.0	-91.3

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.    ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>			PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>121 di 128</b>			

23	0.00350	-0.00009	0.0	100.0	0.00314	0.0	91.3	-0.00451	0.0	-91.3
24	0.00350	-0.00005	0.0	100.0	0.00314	0.0	91.3	-0.00442	0.0	-91.3
25	0.00350	-0.00004	0.0	100.0	0.00314	0.0	91.3	-0.00440	0.0	-91.3
26	0.00350	0.00004	0.0	100.0	0.00315	0.0	91.3	-0.00423	0.0	-91.3
27	0.00350	-0.00016	0.0	100.0	0.00313	0.0	91.3	-0.00466	0.0	-91.3
28	0.00350	-0.00014	0.0	100.0	0.00313	0.0	91.3	-0.00463	0.0	-91.3
29	0.00350	-0.00011	0.0	100.0	0.00313	0.0	91.3	-0.00456	0.0	-91.3
30	0.00350	-0.00005	0.0	100.0	0.00314	0.0	91.3	-0.00442	0.0	-91.3
31	0.00350	-0.00031	0.0	100.0	0.00311	0.0	91.3	-0.00499	0.0	-91.3
32	0.00350	-0.00026	0.0	100.0	0.00312	0.0	91.3	-0.00489	0.0	-91.3
33	0.00350	-0.00025	0.0	100.0	0.00312	0.0	91.3	-0.00486	0.0	-91.3
34	0.00350	-0.00016	0.0	100.0	0.00313	0.0	91.3	-0.00467	0.0	-91.3
35	0.00350	0.00028	0.0	100.0	0.00317	0.0	91.3	-0.00368	0.0	-91.3
36	0.00350	0.00005	0.0	100.0	0.00315	0.0	91.3	-0.00421	0.0	-91.3

**POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA**

a, b, c            Coeff. a, b, c, nell'eq. dell'asse neutro  $aX+bY+c=0$  nel rif. X,Y,O gen.  
x/d                Rapp. di duttilità a rottura in presenza di sola fless.(travi)  
C.Rid.             Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb	a	b	c	x/d	C.Rid.
1	0.000000000	0.000047771	-0.001277128	----	----
2	0.000000000	0.000048144	-0.001314362	----	----
3	0.000000000	0.000047758	-0.001275779	----	----
4	0.000000000	0.000048612	-0.001361174	----	----
5	0.000000000	0.000048173	-0.001317330	----	----
6	0.000000000	0.000048786	-0.001378577	----	----
7	0.000000000	0.000048976	-0.001397598	----	----
8	0.000000000	0.000050541	-0.001554088	----	----
9	0.000000000	0.000051107	-0.001610681	----	----
10	0.000000000	0.000051580	-0.001657965	----	----
11	0.000000000	0.000051091	-0.001609129	----	----
12	0.000000000	0.000052092	-0.001709228	----	----
13	0.000000000	0.000051577	-0.001657695	----	----
14	0.000000000	0.000052300	-0.001730004	----	----
15	0.000000000	0.000052523	-0.001752263	----	----
16	0.000000000	0.000054313	-0.001931282	----	----
17	0.000000000	0.000074155	-0.003915461	----	----
18	0.000000000	0.000065231	-0.003023066	----	----
19	0.000000000	0.000040375	-0.000537513	----	----
20	0.000000000	0.000040214	-0.000521392	----	----
21	0.000000000	0.000039899	-0.000489892	----	----
22	0.000000000	0.000039228	-0.000422844	----	----
23	0.000000000	0.000041885	-0.000688471	----	----
24	0.000000000	0.000041417	-0.000641659	----	----
25	0.000000000	0.000041272	-0.000627225	----	----
26	0.000000000	0.000040418	-0.000541762	----	----
27	0.000000000	0.000042676	-0.000767593	----	----
28	0.000000000	0.000042476	-0.000747627	----	----
29	0.000000000	0.000042157	-0.000715655	----	----
30	0.000000000	0.000041402	-0.000640176	----	----
31	0.000000000	0.000044404	-0.000940406	----	----
32	0.000000000	0.000043866	-0.000886579	----	----

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>								
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>			<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>						PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA			
						<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>122 di 128</b>			

33	0.000000000	0.000043700	-0.000869986	----	----
34	0.000000000	0.000042723	-0.000772315	----	----
35	0.000000000	0.000037552	-0.000255157	----	----
36	0.000000000	0.000040303	-0.000530296	----	----

#### METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - VERIFICHE A TAGLIO

Passo staffe: 24.9 cm [Passo massimo di normativa = 25.0 cm]

Ver	S = comb. verificata a taglio / N = comb. non verificata
Vsdu	Taglio di progetto [kN] = proiezz. di Vx e Vy sulla normale all'asse neutro
Vcd	Taglio resistente ultimo [kN] lato conglomerato compresso [(4.1.19) NTC]
Vwd	Taglio resistente [kN] assorbito dalle staffe [(4.1.18) NTC]
Dmed	Altezza utile media pesata [cm] valutata lungo strisce ortog. all'asse neutro. Vengono prese nella media le strisce con almeno un estremo compresso. I pesi della media sono costituiti dalle stesse lunghezze delle strisce.
bw	Larghezza media resistente a taglio [cm] misurate parallel. all'asse neutro E' data dal rapporto tra l'area delle sopradette strisce resistenti e Dmed.
Teta	Angolo [gradi sessadec.] di inclinazione dei puntoni di conglomerato
Acw	Coefficiente maggiorativo della resistenza a taglio per compressione
Ast	Area staffe+legature strettam. necessarie a taglio per metro di pil.[cm <sup>2</sup> /m]
A.Eff	Area staffe+legature efficaci nella direzione del taglio di combinaz.[cm <sup>2</sup> /m] Tra parentesi è indicata la quota dell'area relativa alle sole legature. L'area della legatura è ridotta col fattore L/d_max con L=lungh.legat.proietta- ta sulla direz. del taglio e d_max= massima altezza utile nella direz.del taglio.

N°Comb	Ver	Vsdu	Vcd	Vwd	Dmed	bw	Teta	Acw	Ast	A.Eff
1	S	499.87	7382.08	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.138	3.5	24.6(0.0)
2	S	507.21	7349.02	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.132	3.5	24.6(0.0)
3	S	489.88	7383.28	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.138	3.4	24.6(0.0)
4	S	601.24	7307.67	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.126	4.2	24.6(0.0)
5	S	290.42	7346.35	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.132	2.0	24.6(0.0)
6	S	351.01	7292.31	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.124	2.5	24.6(0.0)
7	S	387.55	7275.77	3521.87	162.3	182.0	21.80°	1.121	2.7	24.6(0.0)
8	S	576.38	7119.86	3531.14	162.7	180.8	21.80°	1.101	4.0	24.6(0.0)
9	S	502.89	7076.65	3531.14	162.7	180.8	21.80°	1.095	3.5	24.6(0.0)
10	S	514.66	7040.91	3531.14	162.7	180.8	21.80°	1.089	3.6	24.6(0.0)
11	S	494.06	7077.85	3531.14	162.7	180.8	21.80°	1.095	3.4	24.6(0.0)
12	S	609.38	6973.94	3540.89	163.2	179.6	21.80°	1.083	4.2	24.6(0.0)
13	S	294.38	7041.06	3531.14	162.7	180.8	21.80°	1.089	2.1	24.6(0.0)
14	S	358.74	6958.70	3540.89	163.2	179.6	21.80°	1.081	2.5	24.6(0.0)
15	S	392.82	6942.29	3540.89	163.2	179.6	21.80°	1.078	2.7	24.6(0.0)
16	S	584.86	6783.34	3551.01	163.6	178.3	21.80°	1.058	4.1	24.6(0.0)
17	S	2518.54	6115.13	3637.86	167.6	166.0	21.80°	1.000	17.1	24.6(0.0)
18	S	1999.28	6275.93	3593.68	165.6	172.5	21.80°	1.000	13.7	24.6(0.0)
19	S	499.87	8177.30	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.250	3.5	24.6(0.0)
20	S	507.21	8177.30	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.250	3.6	24.6(0.0)
21	S	489.88	8177.30	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.250	3.5	24.6(0.0)
22	S	601.24	8177.30	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.250	4.2	24.6(0.0)
23	S	290.42	8046.71	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.230	2.0	24.6(0.0)
24	S	351.01	8103.34	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.239	2.5	24.6(0.0)
25	S	387.55	8120.96	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.241	2.7	24.6(0.0)
26	S	576.38	8177.30	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.250	4.1	24.6(0.0)
27	S	502.89	7936.39	3505.45	161.5	183.9	21.80°	1.216	3.5	24.6(0.0)
28	S	514.66	7959.45	3505.45	161.5	183.9	21.80°	1.219	3.6	24.6(0.0)
29	S	494.06	8014.20	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.225	3.5	24.6(0.0)

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>			<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>								
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>			<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>			<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE</b> <b>OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI</b> <b>CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>						PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA			
						<b>IF1M</b>	<b>0.0.E.ZZ</b>	<b>CL</b>	<b>VI.01.G5.001</b>	<b>A</b>	<b>123 di 128</b>			

30	S	609.38	8105.19	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.239	4.3	24.6(0.0)
31	S	294.38	7751.39	3505.45	161.5	183.9	21.80°	1.187	2.1	24.6(0.0)
32	S	358.74	7807.90	3505.45	161.5	183.9	21.80°	1.196	2.5	24.6(0.0)
33	S	392.82	7825.49	3505.45	161.5	183.9	21.80°	1.199	2.8	24.6(0.0)
34	S	584.86	7931.05	3505.45	161.5	183.9	21.80°	1.215	4.1	24.6(0.0)
35	S	2518.54	8187.21	3494.84	161.0	185.1	21.80°	1.250	17.8	24.6(0.0)
36	S	1999.28	8177.30	3498.98	161.2	184.7	21.80°	1.250	14.1	24.6(0.0)

### COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE

Ver	S = comb. verificata/ N = comb. non verificata
Sc max	Massima tensione (positiva se di compressione) nel conglomerato [Mpa]
Xc max, Yc max	Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Sf min	Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [Mpa]
Xs min, Ys min	Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Sf min (sistema rif. X,Y,O)
Ac eff.	Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre
As eff.	Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure
D barre	Distanza tra le barre tese [cm] ai fini del calcolo dell'apertura fessure
Beta12	Prodotto dei coeff. di aderenza delle barre Beta1*Beta2

N°Comb	Ver	Sc max	Xc max	Yc max	Sf min	Xs min	Ys min	Ac eff.	As eff.	D barre	Beta12
1	S	2.22	0.0	0.0	0.7	0.0	-91.3	----	----	----	----
2	S	2.21	0.0	0.0	-0.2	0.0	-91.3	----	----	----	----
3	S	2.20	0.0	0.0	1.1	0.0	-91.3	----	----	----	----
4	S	2.40	0.0	0.0	-4.5	0.0	-91.3	1048	63.7	2.6	1.00
5	S	1.70	0.0	0.0	6.7	0.0	-91.3	----	----	----	----
6	S	1.78	0.0	0.0	3.8	0.0	-91.3	----	----	----	----
7	S	1.84	0.0	0.0	2.4	0.0	-91.3	----	----	----	----
8	S	2.19	0.0	0.0	-7.6	0.0	-91.3	1944	106.2	2.6	1.00
9	S	1.85	0.0	0.0	8.6	0.0	-91.3	----	----	----	----
10	S	1.89	0.0	0.0	7.2	0.0	-91.3	----	----	----	----
11	S	1.84	0.0	0.0	8.9	0.0	-91.3	----	----	----	----
12	S	2.05	0.0	0.0	3.9	0.0	-91.3	----	----	----	----
13	S	1.44	0.0	0.0	13.4	0.0	-91.3	----	----	----	----
14	S	1.58	0.0	0.0	10.1	0.0	-91.3	----	----	----	----
15	S	1.56	0.0	0.0	9.8	0.0	-91.3	----	----	----	----
16	S	1.88	0.0	0.0	2.1	0.0	-91.3	----	----	----	----
17	S	1.24	0.0	0.0	16.8	0.0	-91.3	----	----	----	----
18	S	3.12	0.0	0.0	14.2	0.0	-91.3	----	----	----	----
19	S	3.16	0.0	0.0	14.3	0.0	-91.3	----	----	----	----
20	S	3.17	0.0	0.0	15.6	0.0	-91.3	----	----	----	----
21	S	3.53	0.0	0.0	13.6	0.0	-91.3	----	----	----	----
22	S	2.43	0.0	0.0	17.6	0.0	-91.3	----	----	----	----
23	S	2.64	0.0	0.0	16.6	0.0	-91.3	----	----	----	----
24	S	2.74	0.0	0.0	15.8	0.0	-91.3	----	----	----	----
25	S	3.30	0.0	0.0	11.6	0.0	-91.3	----	----	----	----
26	S	2.42	0.0	0.0	17.1	0.0	-91.3	----	----	----	----
27	S	2.51	0.0	0.0	16.4	0.0	-91.3	----	----	----	----
28	S	2.46	0.0	0.0	18.2	0.0	-91.3	----	----	----	----
29	S	2.83	0.0	0.0	15.5	0.0	-91.3	----	----	----	----
30	S	1.87	0.0	0.0	19.8	0.0	-91.3	----	----	----	----
31	S	2.11	0.0	0.0	18.0	0.0	-91.3	----	----	----	----
32	S	2.12	0.0	0.0	18.2	0.0	-91.3	----	----	----	----
33	S	2.66	0.0	0.0	13.7	0.0	-91.3	----	----	----	----

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>									
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>124 di 128</b>				

34 S 1.30 0.0 0.0 17.7 0.0 -91.3 --- --- --- ---

**COMBINAZIONI RARE/FREQUENTI IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§B.6.6 DM96]**

Ver. La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a  $f_{ctm}$   
 S1 Esito della verifica  
 S2 Massima tensione [Mpa] di trazione nel calcestruzzo valutata in sezione non fessurata  
 k2 Minima tensione [Mpa] di trazione nel calcestruzzo valutata in sezione fessurata  
 k3 = 0.4 per barre ad aderenza migliorata  
 Ø = 0.125 per flessione e presso-flessione;  $= (e1 + e2) / (2 * e1)$  per trazione eccentrica  
 Cf Diametro [mm] medio delle barre tese comprese nell'area efficace  $A_c$  eff  
 Psi Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa  
 e sm =  $1 - \text{Beta}12 * (Ssr/Ss)^2 = 1 - \text{Beta}12 * (f_{ctm}/S2)^2 = 1 - \text{Beta}12 * (M_{fess}/M)^2$  [B.6.6 DM96]  
 srm Deformazione unitaria media tra le fessure [4.3.1.7.1.3 DM96]. Il valore limite =  $0.4 * Ss/Es$  è tra parentesi  
 wk Distanza media tra le fessure [mm]  
 Mx fess. Valore caratteristico [mm] dell'apertura fessure =  $1.7 * e * sm * srm$ . Valore limite tra parentesi  
 My fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm]  
 Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

Comb.	Ver	S1	S2	k3	Ø	Cf	Psi	e sm	srm	wk	Mx fess	My fess
1	S	-0.1	0	---	---	---	---	---	---	---	67867.28	0.00
2	S	-0.1	0	---	---	---	---	---	---	---	32048.88	0.00
3	S	0.0	0	---	---	---	---	---	---	---	126809.73	0.00
4	S	-0.4	0	0.125	26	74	-46.122	0.00001 (0.00001)	175	0.003 (0.20)	11058.01	0.00
5	S	0.4	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
6	S	0.2	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
7	S	0.1	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
8	S	-0.5	0	0.125	26	74	-24.900	0.00002 (0.00002)	177	0.005 (0.20)	7862.36	0.00
9	S	0.5	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
10	S	0.4	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
11	S	0.5	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
12	S	0.2	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
13	S	0.9	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
14	S	0.6	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
15	S	0.6	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
16	S	0.1	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
17	S	1.1	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
18	S	0.8	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
19	S	0.9	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
20	S	0.9	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
21	S	0.8	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
22	S	1.1	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
23	S	1.0	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
24	S	1.0	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
25	S	0.7	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
26	S	1.1	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
27	S	1.0	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
28	S	1.2	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
29	S	1.0	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
30	S	1.3	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
31	S	1.2	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
32	S	1.2	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
33	S	0.8	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
34	S	1.2	0	---	---	---	---	---	---	---	0.00	0.00

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<p style="text-align: center;"><b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b>  <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b></p> <p style="text-align: center;"><b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE  OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI  CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b></p>												
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <u>Mandante:</u> <b>SYSTRA S.A.</b> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b> <b>ROCKSOIL S.p.A.</b>													
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: left;">PROGETTO</th> <th style="text-align: left;">LOTTO</th> <th style="text-align: left;">CODIFICA</th> <th style="text-align: left;">DOCUMENTO</th> <th style="text-align: left;">REV.</th> <th style="text-align: left;">PAGINA</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>IF1M</td> <td>0.0.E.ZZ</td> <td>CL</td> <td>VI.01.G5.001</td> <td>A</td> <td>125 di 128</td> </tr> </tbody> </table>	PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA	IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	125 di 128
PROGETTO	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	PAGINA								
IF1M	0.0.E.ZZ	CL	VI.01.G5.001	A	125 di 128								

### **13 TABULATI DI CALCOLO**

Di seguito si riportano in forma tabellare le sollecitazioni relative al fusto della pila P44.

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>			
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>126 di 128</b>
		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>					

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI TESTA PILA				
	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
-	kN	kN	kN	kNm	kNm
SLU-Gr.1(N)	-32264	2773	727	17452	604
SLU-Gr.3(N)	-31998	1719	2228	11521	71
SLU-Gr.1(P)	-33535	2559	1082	17774	1755
SLU-Gr.3(P)	-33836	1605	2960	12551	2388
SLU-Gr.1-1SW/2	-27748	1514	495	22292	1509
SLU-Gr.3-1SW/2	-27792	1077	1532	20061	1736
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-27811	1848	1082	13615	7174
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-27303	1253	2960	10164	7580
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-26165	2773	782	17137	359
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-25899	1719	2283	11206	174
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-27436	2559	1137	17459	1510
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-27737	1605	3015	12236	2143
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-21649	1514	550	21977	1264
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-21692	1077	1587	19746	1491
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-21712	1848	1137	13300	6929
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-21204	1253	3015	9849	7335
SLV-EL+0.3ET	-13458	2329	10685	0	0
SLV-0.3EL+ET	-13950	7441	3218	0	0
SLE-C-Gr.1(N)	-22507	1896	505	11945	379
SLE-C-Gr.3(N)	-22323	1169	1540	7856	12
SLE-C-Gr.1(P)	-23383	1749	750	12168	1173
SLE-C-Gr.3(P)	-23591	1091	2045	8566	1610
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-19392	1028	345	15283	1003
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-19422	727	1060	13745	1160
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-19435	1258	750	9300	4910
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-19085	848	2045	6920	5190
SLE-F-Gr.1(N)	-20858	1142	382	8094	370
SLE-F-Gr.3(N)	-20711	561	1210	4823	75
SLE-F-Gr.1(P)	-21558	1025	578	8272	1005
SLE-F-Gr.3(P)	-21725	498	1614	5391	1354
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-18366	448	254	10765	869
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-18390	207	826	9534	994
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-18400	632	578	5978	3995
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-18120	304	1614	4074	4219
SLE-QP	-14380	0	110	630	427

Tabella 11: Sollecitazioni nella sezione a quota testa pila – P44

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>				
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. PAGINA <b>A 127 di 128</b>

Combinazioni di carico	SOLLECITAZIONI BASE PILA				
	<b>N</b>	<b>Ht</b>	<b>HI</b>	<b>Mt</b>	<b>MI</b>
-	kN	kN	kN	kNm	kNm
SLU-Gr.1(N)	-36885	2840	963	43075	8318
SLU-Gr.3(N)	-36619	1786	2464	27522	21486
SLU-Gr.1(P)	-38156	2627	1318	41449	12712
SLU-Gr.3(P)	-38457	1673	3196	27518	30489
SLU-Gr.1-1SW/2	-32369	1582	731	36424	7105
SLU-Gr.3-1SW/2	-32412	1145	1768	30204	16797
SLU-Gr.1-MaxML(P)	-32432	1916	1318	30795	18132
SLU-Gr.3-MaxML(P)	-31924	1321	3196	21916	35681
SLU-Gr.1(N)-Gk=1.00	-29588	2840	1018	42760	8575
SLU-Gr.3(N)-Gk=1.00	-29322	1786	2519	27207	22092
SLU-Gr.1(P)-Gk=1.00	-30859	2627	1373	41134	12970
SLU-Gr.3(P)-Gk=1.00	-31160	1673	3251	27203	30746
SLU-Gr.1-1SW/2-Gk=1.00	-25071	1582	786	36109	7362
SLU-Gr.3-1SW/2-Gk=1.00	-25115	1145	1823	29889	17055
SLU-Gr.1-MaxML(P)-Gk=1.00	-25135	1916	1373	30480	18389
SLU-Gr.3-MaxML(P)-Gk=1.00	-24627	1321	3251	21601	35939
SLV-EL+0.3ET	-16881	2329	10685	24201	99578
SLV-0.3EL+ET	-17372	7441	3218	80669	29997
SLE-C-Gr.1(N)	-25930	1941	662	29462	5709
SLE-C-Gr.3(N)	-25746	1214	1697	18736	14791
SLE-C-Gr.1(P)	-26806	1794	907	28341	8740
SLE-C-Gr.3(P)	-27014	1136	2202	18733	20999
SLE-C-Gr.1-1SW/2	-22815	1073	502	24875	4872
SLE-C-Gr.3-1SW/2	-22845	772	1217	20585	11557
SLE-C-Gr.1-MaxML (P)	-22858	1303	907	20993	12477
SLE-C-Gr.3-MaxML (P)	-22508	893	2202	14870	24580
SLE-F-Gr.1(N)	-24280	1142	382	18523	3857
SLE-F-Gr.3(N)	-24133	561	1210	9942	11123
SLE-F-Gr.1(P)	-24981	1025	578	17626	6282
SLE-F-Gr.3(P)	-25147	498	1614	9940	16090
SLE-F-Gr.1-1SW/2	-21788	448	254	14854	3188
SLE-F-Gr.3-1SW/2	-21813	207	826	11422	8536
SLE-F-Gr.1-MaxML (P)	-21823	632	578	11748	9272
SLE-F-Gr.3-MaxML (P)	-21543	304	1614	6850	18954
SLE-QP	-17803	0	110	630	1431

Tabella 12: Sollecitazioni nella sezione di spiccato – P44

APPALTATORE: <u>Mandatario:</u> <b>SALINI IMPREGILO S.p.A.</b>	<u>Mandante:</u> <b>ASTALDI S.p.A.</b>	<b>LINEA FERROVIARIA NAPOLI - BARI</b> <b>TRATTA NAPOLI-CANCELLO</b>					
PROGETTISTA: <u>Mandatario:</u> <b>SYSTRA S.A.</b>		<u>Mandante:</u> <b>SYSTRA-SOTECNI S.p.A.</b>		<b>ROCKSOIL S.p.A.</b>		<b>IN VARIANTE TRA LE PK 0+000 E PK 15+585, INCLUSE LE OPERE ACCESSORIE, NELL'AMBITO DEGLI INTERVENTI DI CUI AL D.L. 133/2014, CONVERTITO IN LEGGE 164 / 2014</b>	
PROGETTO ESECUTIVO <b>Pila tipo B.11 (P37, P44) - Relazione di calcolo</b>		PROGETTO <b>IF1M</b>	LOTTO <b>0.0.E.ZZ</b>	CODIFICA <b>CL</b>	DOCUMENTO <b>VI.01.G5.001</b>	REV. <b>A</b>	PAGINA <b>128 di 128</b>

## 14 INDICE DELLE FIGURE

Figura 1: Vista in pianta tipo B11-P37 .....	7
Figura 2: Sezione in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P37 .....	8
Figura 3: Sezione in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P37 .....	8
Figura 4: Vista in pianta tipo B11-P44 .....	9
Figura 5: Sezione in direzione trasversale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P44 .....	9
Figura 6: Sezione in direzione longitudinale rispetto all'asse del viadotto tipo B11-P44 .....	10
Figura 7: Spettri di risposta elastici_SLV (Componente orizzontale e verticale) .....	27
Figura 8: Spettri di risposta di progetto (q=1,5)_SLV (Componente orizzontale e verticale) .....	32
Figura 9: Valori dei coefficienti parziali di sicurezza – Tabella 5.2.V del D.M. 14 gennaio 2008	36
Figura 10: Valori dei coefficienti di combinazione– Tabella 5.2.VI del D.M. 14 gennaio 2008 ...	36
Figura 11: Ulteriori valori dei coefficienti di combinazione – Tabella 5.2.VII del D.M. 14 gennaio 2008 .....	37
Figura 12: Valutazione dei carichi da traffico – Tabella 5.2.IV del D.M. 14 gennaio 2008.....	37
Figura 13: Modellazione tridimensionale .....	38
Figura 14: Modello della pila ad oscillatore semplice .....	46
Figura 15: Modellazione tridimensionale agli Elementi Finiti – a) Vista 3D b) Spaccato .....	48
Figura 16: Disposizione dei pali di fondazione .....	77
Figura 17: Modello del plinto su pali (a sinistra) ed effetto flessionale su pali dovuto al carico assiale agente sul plinto (a destra).....	82
Figura 18: Effetto flessionale sui pali dovuti al momento flettente (a sinistra) e al taglio (a destra) agenti sul plinto .....	82
Figura 19: Sollecitazioni massime nei pali di fondazione .....	83
Figura 20: Schema a mensola del plinto su pali.....	84
Figura 21: Disposizione dei pali di fondazione .....	101
Figura 22: Modello del plinto su pali (a sinistra) ed effetto flessionale su pali dovuto al carico assiale agente sul plinto (a destra).....	106
Figura 23: Effetto flessionale sui pali dovuti al momento flettente (a sinistra) e al taglio (a destra) agenti sul plinto .....	106
Figura 24: Sollecitazioni massime nei pali di fondazione .....	107
Figura 25: Schema a mensola del plinto su pali.....	108