

COMMITTENTE:



DIREZIONE INVESTIMENTI
DIREZIONE PROGRAMMI INVESTIMENTI
DIRETTRICE SUD - PROGETTO ADRIATICA

DIREZIONE LAVORI:



APPALTATORE:

Mandataria



Mandanti



PROGETTAZIONE:

MANDATARIA



MANDANTI



PROGETTO ESECUTIVO

**LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
LOTTI 2 e 3 - RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA**

**IN42 - Tombino circolare DN1500 al km 24+330,00
Relazione di calcolo tombino**

L'Appaltatore
Ing. Gianguido Babini

A.A.D'AGOSTINO COSTRUZIONI GENERALI S.r.l.
Il Direttore Tecnico
(Ing. Gianguido Babini)

I progettisti (il Direttore della progettazione)
Ing. Massimo Facchini

Data 18/12/2022

firma

Data 18/12/2022

firma

COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA / DISCIPLINA	PROGR	REV	SCALA
L I O B	0 2	E	Z Z	C L	I N 4 2 0 0	0 0 1	B	---

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato/Data
A	Prima emissione	Ing. M. Calderoni	Dicembre 2022	Ing. V. Calzona	Dicembre 2022	Ing. S. Canale	Dicembre 2022	
B	Aggiornamento per Rdv n.0263	Ing. A.Zaza	Luglio 2023	Ing. M. Calderoni	Luglio 2023	Ing. S. Canale	Luglio 2023	

File: LI0B02EZZCLIN4200001B

n. Elab.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 1 – RADDOPPIO RIPALTA-LESINA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	1

INDICE

1.. PREMESSA	2
2.. NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	3
3.. CARATTERIZZAZIONE E MODELLAZIONE GEOTECNICA.....	4
4.. INTERAZIONE TERRENO-FONDAZIONE	5
5.. CARATTERISTICHE DEL SITO E DEFINIZIONE DELL'AZIONE SISMICA	6
6.. MATERIALI.....	9
7.. CRITERI DI VERIFICA DELLE OPERE	11
7.1 Metodologia di calcolo.....	11
7.2 Azioni	12
7.3 Approcci progettuali e metodi di verifica	22
7.4 Combinazioni di carico	22
7.5 Carico limite di fondazioni dirette.....	23
8.. RISULTATI, ANALISI E VERIFICHE	25
8.1 MODELLO DI CALCOLO	25
8.2 SOLLECITAZIONI DI CALCOLO.....	26
8.3 ARMATURE DI PROGETTO.....	28
8.4 VERIFICHE DI RESISTENZA E FESSURAZIONE.....	28
8.5 VERIFICHE GEOTECNICHE	29
9.. TABULATI DI CALCOLO	30

**IN42 - Relazione di calcolo
tombino**

COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	2

1. PREMESSA

Il presente documento si inserisce nell'ambito della redazione degli elaborati tecnici di progetto definitivo del corpo stradale ferroviario, delle opere d'arte e delle opere interferite relative al Raddoppio della linea Termoli-Lesina, tratta Termoli - Ripalta.

Il tombino si rende necessario per garantire la continuità idraulica fra le aree a nord e a sud del nuovo tracciato ferroviario.

L'elemento prefabbricato a sezione idraulica circolare $\Phi 1500$ (diametro interno) che funge da cassero per il calcestruzzo armato di riempimento. La sezione resistente è dunque rappresentata dallo scatolare in c.a. che racchiude il tombino.

IL ricoprimento complessivo è pari a 1.40m.

Nell'immagine seguente si riporta una sezione trasversale dell'opera.

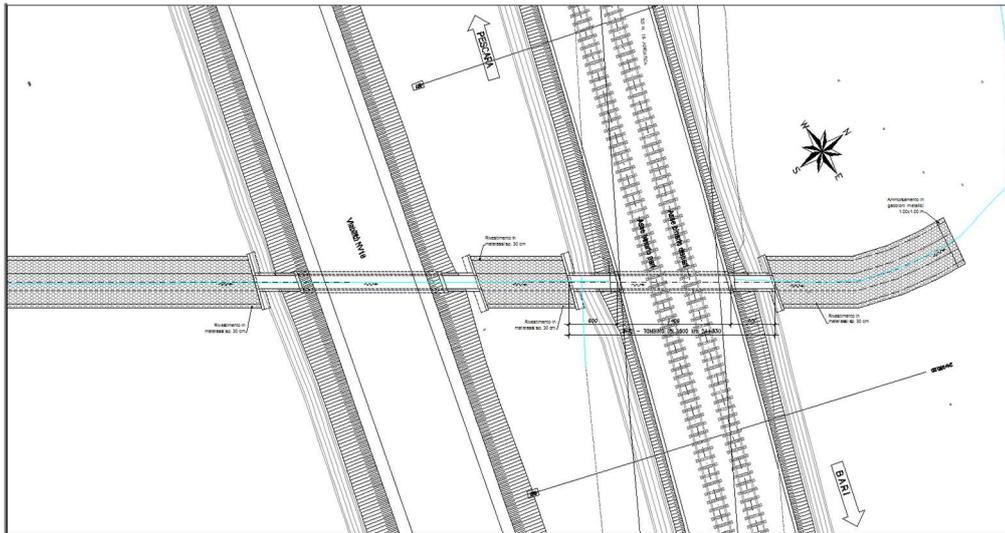


Figura 1 – Inquadramento planimetrico

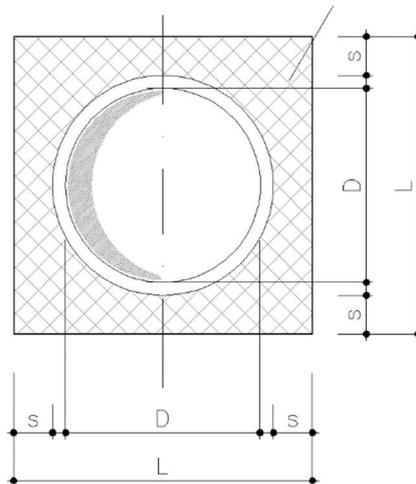


Figura 2 – Sezione trasversale tipo

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	3

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

La progettazione è conforme alle normative vigenti nonché alle istruzioni dell'Ente FF.SS.
 La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione è la seguente:

- L. n. 64 del 2/2/1974“Provvedimento per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche”.
- L. n. 1086 del 5/11/1971“Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica”.
- Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 14-01-08;
- Circolare n. 617 del 2 febbraio 2009 - Istruzioni per l'Applicazione Nuove Norme Tecniche Costruzioni di cui al Decreto Ministeriale 14 gennaio 2008;
- STI 2014 - Regolamento (UE) N.1299/2014 della Commissione del 18 novembre 2014 relativo alle specifiche tecniche di interoperabilità per il sottosistema “infrastruttura” del sistema ferroviario dell'Unione Europea, modificato dal Regolamento di esecuzione (UE) N° 2019/776 della Commissione del 16 maggio 2019.
- Eurocodici EN 1991-2: 2003/AC:2010.
- RFI DTC SI MA IFS 001 B del 2017 - Manuale di Progettazione delle Opere Civili.
- CNR-DT207/2008 Istruzioni per la valutazione delle azioni e degli effetti del vento sulle costruzioni.
- UNI 11104: Calcestruzzo: Specificazione, prestazione, produzione e conformità - Istruzioni complementari per l'applicazione della EN 206-1

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	4

3. CARATTERIZZAZIONE E MODELLAZIONE GEOTECNICA

Dall'esame di quanto riportato nella relazione geotecnica di riferimento e in relazione alle progressive in esame, emerge che il volume di terreno direttamente interagente con l'opera presenta le seguenti proprietà:

Unità ga2 – Sabbia, sabbia limosa (Depositi costieri attuali e recenti)

$\gamma = 19.5 \div 20.5 \text{ kN/m}^3$	peso di volume naturale
$c' = 0 \text{ kPa}$	coesione drenata
$\varphi' = 30 \div 35^\circ$	angolo di resistenza al taglio
$N_{spt} = 10 \div R$	numero di colpi da prova SPT
$G_o = 70 \div 500 \text{ MPa}$	modulo di deformazione a taglio iniziale
$E_o = 180 \div 1300 \text{ MPa}$	modulo di deformazione elastico iniziale

Per il terreno di ricoprimento, salvo più accurate determinazioni, in via cautelativa, per le caratteristiche dei rilevati ferroviari si possono assumere i seguenti valori dei parametri geotecnici caratteristici:

peso di volume $\gamma = 20 \text{ kN/m}^3$;
 angolo di attrito $\varphi' = 38^\circ$;
 coesione efficace $c' = 0$.

Mentre per il terreno di rinfiacco si considera cautelativamente il terreno in sito assumendo $c'=0$ in virtù del rimaneggiamento a cui è sottoposto il terreno nelle operazioni di scavo e ritombamento.

Il livello di falda locale è posto a circa 1.0 - 2.0 m dal piano campagna locale. In considerazione della quota di approfondimento del piano di posa delle fondazioni si assume in fase di analisi un livello di falda di 1.0m al di sopra della quota di quest'ultimo (+1.0m da Piano di posa fondaz.).

In fase di analisi è stato dunque considerato il seguente modello geotecnico:

Terreno	Litotipo	γ	φ'	c'	E	k_w
		(kN/m^3)	($^\circ$)	(kPa)	(MPa)	(kPa/m)
Terreno di Ricoprimento	Terreno da rilevato ferroviario	20	38	0	150	-
Terreno di Rinfiacco	terreno in sito: ga2	20	33	0	400	0
Terreno di Fondazione	ga2	20	33	0	400	19446

Dove k_w è la costante di sottofondo definita al paragrafo seguente.

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	5

4. INTERAZIONE TERRENO-FONDAZIONE

Per le analisi d'interazione struttura-terreno in direzione verticale, il coefficiente di sottofondo alla Winkler può essere determinato con la seguente relazione:

$$k_w = \frac{E}{(1 - \nu^2) \cdot B \cdot c_t}$$

dove:

E = modulo di deformazione elastico del terreno;

ν = coefficiente di Poisson = 0.3;

B = larghezza della fondazione.

c_t = fattore di forma, coefficiente adimensionale ottenuto dalla interpolazione dei valori dei coefficienti proposti dal Bowles, 1960 (vedasi tabella seguente).

Fondazione Rigida	c_t
- rettangolare con $L/B \leq 10$	$c_t = 0.853 + 0.534 \ln(L/B)$
- rettangolare con $L/B > 10$	$c_t = 2 + 0.0089 (L/B)$
dove L é il lato maggiore della fondazione.	

Sulla base della geometria della fondazione e delle condizioni geotecniche locali verrà valutato il modulo di deformazione elastico per il calcolo dei coefficienti di sottofondo.

In particolare il modulo di deformazione elastico potrà essere determinato dal modulo di deformazione elastico iniziale (E_0) come $E = E_0 / (5 \div 10)$.

Di seguito si riportano, in forma tabellare, i risultati delle valutazioni effettuate per il caso in esame, sulla scorta del valore di progetto di **E** attribuito allo strato di Fondazione, avendo considerato una dimensione longitudinale della fondazione ritenuta potenzialmente collaboranti:

E (KN/m²) =	80000
ν =	0.25
B (m) =	2.5
L (m) =	14.1
c_t =	1.78
Kw [kN/m³] =	19446

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	6

5. CARATTERISTICHE DEL SITO E DEFINIZIONE DELL’AZIONE SISMICA

Nel seguente paragrafo si riporta la descrizione e la valutazione dell’azione sismica secondo le specifiche del D.M. 14 gennaio 2008 nonché la valutazione delle sollecitazioni di verifica e di dimensionamento dei vari elementi strutturali secondo il criterio della Gerarchia delle Resistenze.

L’opera in questione rientra in particolare nell’ambito del Progetto di Raddoppio della tratta Ferroviaria “Linea Pescara - Bari - Raddoppio Termoli - Lesina”, che si sviluppa per circa 25Km, attraversando il territorio di diverse località tra cui Termoli(CB), Campomarino(CB), Campomarino – Santa Monica (CB), Marina di Chieuti / Chieuti (FG), Serracapriola- Loc.SS16 (FG).

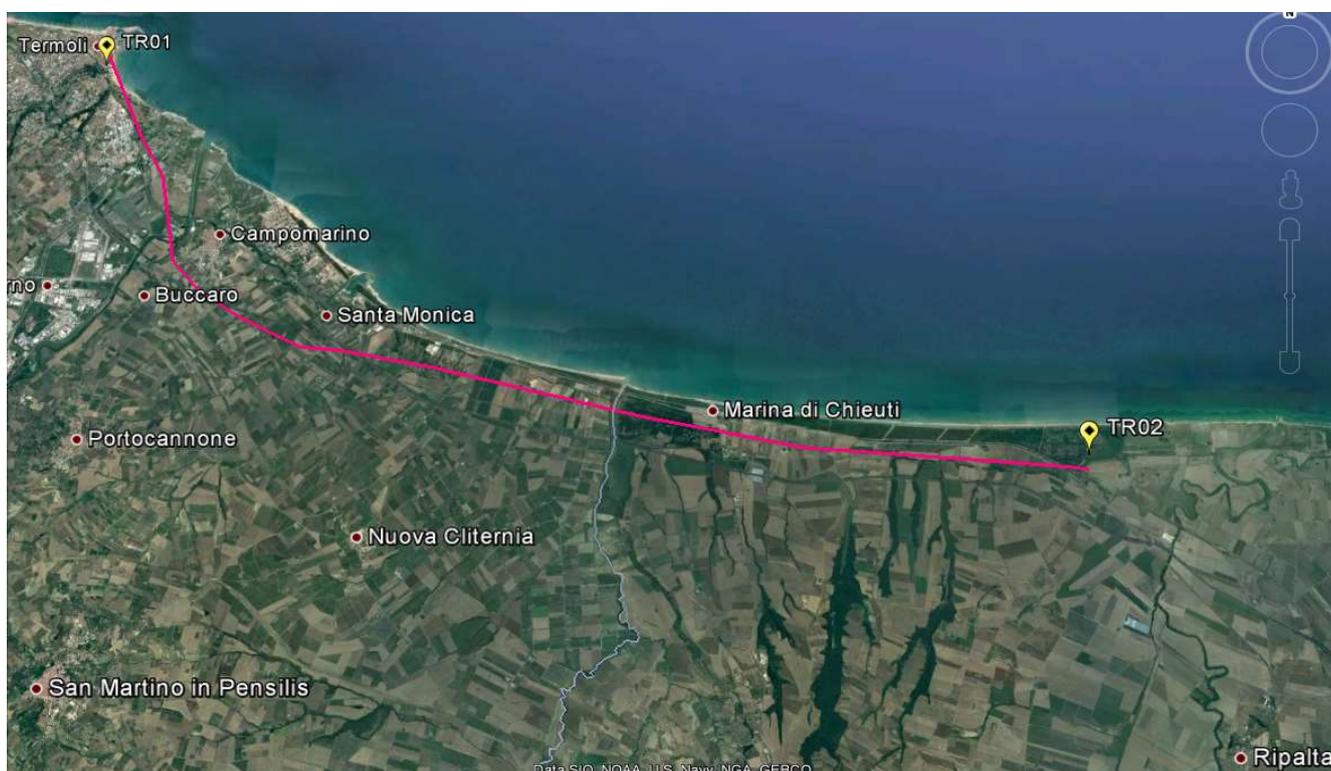


Figura 3 – Configurazione planimetrica tracciato

In considerazione della variabilità dei parametri di pericolosità sismica con la localizzazione geografica del sito, ed allo scopo di individuare dei tratti omogenei nell’ambito dei quali assumere costanti detti parametri, si è provveduto a suddividere il tracciato in quattro sottozone simiche, a seguito di un esame generale del livello pericolosità sismica dell’area che evidenzia un graduale incremento dell’intensità sismica da nord verso sud; nella fattispecie le zone sismiche “omogenee” individuate, sono quelle di seguito elencate:

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV
LI0B		02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	7

Tabella 1: Tabella di riepilogo località di riferimento per la valutazione delle azioni sismiche per il progetto delle opere

Progr. Inizio	Progr. Fine	Località di Riferimento Azioni Sismiche	Zona sismica Locale
0	5.250,00	Campomarino(CB)	S1
5.250,00	10.000,00	Campomarino - Santa Monica (CB)	S2
10.000,00	18.650,00	Marina di Chieuti /Chieuti (FG)	S3
18.650,00	24.200,00	Serracapriola- Loc.SS16 (FG)	S4

Le opere in progetto si trovano nel comune di Serracapriola (FG). Quindi si farà riferimento alla zona S4.

Alle opere si definisce una vita nominale V_N pari a 75 anni e una classe d'uso III a cui corrisponde il coefficiente C_u pari a 1.5 (§ 2.4.2, DM 14/01/2008). Di conseguenza il periodo di riferimento per la definizione dell'azione sismica risulta pari a $V_R = V_N \cdot C_u = 112.5$.

Con riferimento alla probabilità di superamento dell'azione sismica, P_{VR} , attribuita allo stato limite ultimo di salvaguardia della vita (SLV), nel periodo V_R dell'opera in progetto, si determina il periodo di ritorno T_R del sisma di progetto. Sulla base delle coordinate geografiche del sito e del tempo di ritorno del sisma di progetto, T_R , sopra definito, si ricavano i parametri che caratterizzano il sisma di progetto relativo al sito di riferimento, rigido ed orizzontale (Tabella 1 dell'allegato B del D.M. 14/01/2008):

- a_g : accelerazione orizzontale massima
- F_o : 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.
-
-

Per le opere provvisionali di imbocco il periodo di ritorno si determina con l'espressione:

$$T_R = - \frac{V_R}{\ln(1 - P_{V_R})}$$

Per tenere conto dei fattori locali del sito, l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito è valutata con la relazione (DM 14/01/2008):

$$a_{\max} = S_s \cdot S_T \cdot \left(\frac{a_g}{g} \right)$$

dove:

a_g è l'accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

S_s è il fattore di amplificazione stratigrafica del terreno, funzione della categoria del sottosuolo di fondazione e dei parametri sismici F_o e a_g/g (Tabella 3.2.V del D.M. 14/01/2008);

S_T è il fattore di amplificazione che tiene conto delle condizioni topografiche, il cui valore dipende dalla categoria topografica e dall'ubicazione dell'opera (Tabella 3.2.VI del D.M. 14/01/2008).

MANDATARIA HUB ENGINEERING CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.		MANDANTI HYpro S.P.A.		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	8

I valori delle grandezze necessarie per la definizione dell'azione sismica sono riassunti nella seguente tabella:

ZONA SISMICA	S4
LATITUDINE	41.909
LONGITUDINE	15.246
COMUNE	Serracapriola- Loc.SS16 (FG)
PROVINCIA	FOGGIA
STATO LIMITE	SLV
CATEGORIA DI SOTTOSUOLO	B
CATEGORIA TOPOGRAFICA	T1
VITA NOMINALE V_N	75
CLASSE D'USO	C III
COEFFICIENTE D'USO C_U	1.5
VITA DI RIFERIMENTO V_R	112.5
a_g [g]	0.242
F_o	2.452
T_c^* [s]	0.346
S_s	1.163
C_c	1.36
S_T	1.00
PARAMETRI DIPENDENTI	
S	1.163
T_B	0.159
T_c	0.477
T_D	2.498

Tabella 1 – Parametri per la definizione dell'azione sismica di progetto.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	9

6. MATERIALI

Si riportano di seguito le principali caratteristiche dei diversi materiali impiegati nelle opere in progetto, con l'indicazione dei valori di resistenza e deformabilità adottati nelle verifiche, nel rispetto delle indicazioni del DM 14/01/2008 e del "Manuale di progettazione delle opere civili" RFI DTC SI MA IFS 001 B.

Nelle verifiche di resistenza dei calcestruzzi, a favore di sicurezza, viene sempre considerato un calcestruzzo di classe di resistenza C25/30.

Per la completa e puntuale definizione delle caratteristiche dei materiali previsti per la realizzazione dell'opera si rimanda all'elaborato specifico.

Calcestruzzo armato Opere	
Classe di resistenza	C 25/30
Resistenza di progetto a compressione a 28 giorni	$f_{cd} = 0.85 f_{ck}/1.5 = 14.17 \text{ MPa}$
Modulo elastico a 28 giorni	$E_{cm} = 22000(f_{cm}/10)^{0.3} = 31476 \text{ MPa}$
Tensione massima di compressione in esercizio (RFI DTC SI MA IFS 001 A)	$\sigma_c = 0.55f_{ck} = 13.75 \text{ MPa}$ combinazione caratteristica (rara)
Tensione massima di compressione in esercizio (NTC 2008)	$\sigma_c = 0.60f_{ck} = 15.00 \text{ MPa}$ combinazione caratteristica (rara)
Acciaio per barre di armatura	
Tipo	B 450 C
Tensione caratteristica di rottura	$f_{yd} \geq 540 \text{ MPa}$
Tensione caratteristica di snervamento	$f_{yd} \geq 450 \text{ MPa}$
Resistenza di progetto	$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_s = 391.3 \text{ MPa}$
Tensione massima di compressione in esercizio (RFI DTC SI MA IFS 001 A)	$\sigma_{lim} = 0.75 f_{yk} = 337.5 \text{ MPa}$
Tensione massima di compressione in esercizio (NTC 2008)	$\sigma_{lim} = 0.80 f_{yk} = 360 \text{ MPa}$
Acciaio per puntoni	
Tipo	S 275 JR
Tensione di snervamento caratteristica	$f_{yk} \geq 275 \text{ MPa}$
Tensione di rottura caratteristica	$f_{tk} \geq 430 \text{ MPa}$
Tensione di snervamento di calcolo	cfr. 4.2.4 a 4.2.9 del D.M. 14/01/08

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	10

In merito alla verifica a fessurazione, la verifica consiste nel controllo dell'ampiezza massima delle fessure per le combinazioni di carico di esercizio i cui valori limite sono stabiliti, nell'ambito del progetto di opere ferroviarie, nel documento RFI DTC SICS MA IFS 001 B – 2.5.1.8.3.2.4 (*Manuale di progettazione delle opere civili*).

In particolare l'apertura convenzionale delle fessure δ_f dovrà rispettare i seguenti limiti:

- $\delta_f \leq w_1 = 0.2 \text{ mm}$ per tutte le strutture in condizioni ambientali aggressive o molto aggressive (così come identificate nel par. 4.1.2.2.4.3 del DM 14.1.2008 – Tab 4.1.III), per tutte le strutture a permanente contatto con il terreno e per le zone non ispezionabili di tutte le strutture;
- $\delta_f \leq w_2 = 0.3 \text{ mm}$ per strutture in condizioni ambientali ordinarie.

Tabella 4.1.III – *Descrizione delle condizioni ambientali*

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

In definitiva, nel caso in esame, con riferimento alle indicazioni della tabella di cui in precedenza, si adotta il limite **w1=0,20 mm** sia per le parti in elevazione che per quelle in fondazione, in quanto in entrambi i casi trattasi di strutture a permanente contatto col terreno.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	11

7. CRITERI DI VERIFICA DELLE OPERE

Le verifiche sono state condotte in accordo con le prescrizioni e le indicazioni del DM 14/01/2008 e della Circolare n.617/09.

7.1 METODOLOGIA DI CALCOLO

Le analisi finalizzate al dimensionamento delle strutture sono state condotte con il programma di calcolo "SCAT - Analisi Strutture Scatolari- Versione 11.0" della Aztec Informatica srl, Casole Bruzio (CS).

La struttura viene discretizzata in elementi tipo trave. Per simulare il comportamento del terreno di fondazione e di rinfilanco vengono inserite delle molle alla Winkler non reagenti a trazione.

A partire dal tipo di terreno, dalla geometria e dai sovraccarichi agenti il programma è in grado di conoscere tutti i carichi agenti sulla struttura per ogni combinazione di carico.

La struttura scatolare viene schematizzata come un telaio piano e viene risolta mediante il metodo degli elementi finiti (FEM). Più dettagliatamente il telaio viene discretizzato in una serie di elementi connessi fra di loro nei nodi. Il terreno di fondazione viene schematizzato con una serie di elementi molle non reagenti a trazione (modello di Winkler). L'area della singola molla è direttamente proporzionale alla costante di Winkler del terreno e all'area di influenza della molla stessa. A partire dalla matrice di rigidezza del singolo elemento, K_e , si assembla la matrice di rigidezza di tutta la struttura K . Tutti i carichi agenti sulla struttura vengono trasformati in carichi nodali (reazioni di incastro perfetto) ed inseriti nel vettore dei carichi nodali p . Indicando con u il vettore degli spostamenti nodali (incogniti), la relazione risolutiva può essere scritta nella forma

$$K u = p$$

Da questa equazione matriciale si ricavano gli spostamenti incogniti u

$$u = K^{-1} p$$

Noti gli spostamenti nodali è possibile risalire alle sollecitazioni nei vari elementi.

La soluzione del sistema viene fatta per ogni combinazione di carico agente sullo scatolare. Il successivo calcolo delle armature nei vari elementi viene condotto tenendo conto delle condizioni più gravose che si possono verificare nelle sezioni fra tutte le combinazioni di carico.

L'analisi strutturale e le verifiche sono condotte con l'ausilio di un codice di calcolo automatico. La verifica della sicurezza degli elementi strutturali è stata valutata con i metodi della scienza delle costruzioni.

L'analisi che viene effettuata è un'analisi al passo per tener conto delle molle che devono essere eliminate (molle in trazione). L'analisi fornisce i risultati in termini di spostamenti. Dagli spostamenti si risale alle sollecitazioni nodali ed alle pressioni sul terreno.

Il calcolo degli scatolari viene eseguito secondo le seguenti fasi:

- Calcolo delle pressioni in calotta (per gli scatolari ricoperti da terreno);
- Calcolo della spinta del terreno;
- Calcolo delle sollecitazioni sugli elementi strutturali (fondazione, piedritti e traverso);
- Progetto delle armature e relative verifiche dei materiali.

L'analisi strutturale sotto le azioni sismiche è condotta con il metodo dell'analisi statica equivalente.

La verifica delle sezioni degli elementi strutturali è eseguita con il metodo degli Stati Limite. Le combinazioni di carico adottate sono esaustive relativamente agli scenari di carico più gravosi cui l'opera sarà soggetta.

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	12

7.2 AZIONI

Le azioni considerate per la verifica delle strutture di sostegno sono le seguenti:

CONDIZIONI DI CARICO ELEMENTARI	
1	Peso Proprio
2	Permanenti
3	Spinta terreno sinistra
4	Spinta terreno destra
5	Spinta Falda
6	Sisma sinistra
7	Sisma destra
8	Ritiro e Viscosità
9	Termica
10	QCEN (+Azioni da avviamento/frenatura)
11	QLAT (+Azioni da avviamento/frenatura)

Per quanto riguarda tuttavia la condizioni 7, proposta di default dal software di calcolo utilizzato, nel caso in esame non assume significato.

Nel seguito si andranno ad esporre in dettaglio, le valutazioni di calcolo effettuare per ciascuna delle condizioni citate.

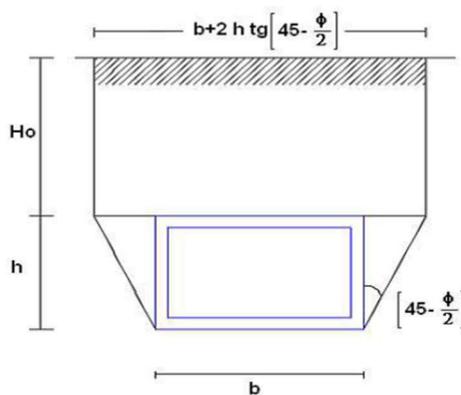
MANDATARIA HUB ENGINEERING CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L. MANDANTI HYpro	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001	REV B

7.2.1 Peso proprio (cond. di carico 1)

Il peso proprio delle strutture è determinato automaticamente dal programma di calcolo, avendo considerato un peso dell'unità di volume del c.a. $\gamma_{cls} = 25 \text{ KN/m}^3$.

7.2.2 Permanenti (cond. di carico 2)

Peso proprio del terreno di ricoprimento. Per la valutazione del carico permanente in copertura, si è fatto riferimento al metodo di Terzaghi secondo il quale, il carico sul traverso si manifesta come semplice peso di una massa parabolica o ellittica di distacco.



Più in dettaglio Terzaghi fornisce due espressioni differenti della pressione a seconda della maggiore o minore altezza del ricoprimento, H_0 .

Facendo riferimento ai simboli della figura precedente, ed indicando con C la coesione, con φ l'angolo di attrito e con γ il peso di volume del terreno di ricoprimento, le due espressioni sono le seguenti:

$$p_v = \frac{\gamma B_1 - C}{K \operatorname{tg} \varphi} \left(1 - e^{-K \frac{H_0}{B_1} \operatorname{tg} \varphi} \right)$$

nella quale K è un coefficiente sperimentale, che, secondo misure eseguite dallo stesso Terzaghi è circa uguale ad 1, mentre il coefficiente B_1 , si ricava attraverso la seguente espressione:

$$B_1 = \frac{b}{2} + h \operatorname{tg} \left(45^\circ - \frac{\varphi}{2} \right)$$

nella quale φ è l'angolo di attrito dello strato di rifianco.

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	14

7.2.3 Spinta del terreno (cond. di carico 3/4)

Per la valutazione delle Spinte del terreno sui piedritti, in considerazione della ridotta capacità de formativa dell'opera, si è assunto che sui piedritti agisca la spinta calcolata in condizioni di riposo. L'espressione della spinta esercitata da un terrapieno, di peso di volume γ , su una parete di altezza H, risulta espressa secondo la teoria di Coulomb dalla seguente relazione (per terreno incoerente) :

$$S = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot H^2 \cdot K_0$$

Il coefficiente di spinta a riposo è espresso dalla relazione:

$$K_0 = 1 - \sin\phi$$

Dove ϕ rappresenta l'angolo d'attrito interno del terreno di rinfianco.

Quindi la pressione laterale, ad una generica profondità z e la spinta totale sulla parete di altezza H valgono:

$$\sigma = \gamma \cdot z \cdot K_0 + p_v \cdot K_0$$

$$S = \frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot H^2 \cdot K_0 + p_v \cdot K_0 \cdot H$$

dove p_v è la pressione verticale agente in corrispondenza della calotta.

7.2.4 Spinta in presenza di falda (cond. di carico 5)

Nel caso in cui a monte della parete sia presente la falda il diagramma delle pressioni sulla parete risulta modificato a causa della sottospinta che l'acqua esercita sul terreno. Il peso di volume del terreno al di sopra della linea di falda non subisce variazioni. Viceversa al di sotto del livello di falda va considerato il peso di volume di galleggiamento:

$$\gamma_a = \gamma_{sat} - \gamma_w$$

dove γ_{sat} è il peso di volume saturo del terreno (dipendente dall'indice dei pori) e γ_w è il peso di volume dell'acqua.

Quindi il diagramma delle pressioni al di sotto della linea di falda ha una pendenza minore. Al diagramma così ottenuto va sommato il diagramma triangolare legato alla pressione idrostatica esercitata dall'acqua.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA		PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B

7.2.5 Azioni Sismiche (cond. di carico 6/7)

Per il calcolo dell'azione sismica si è utilizzato il metodo dell'analisi pseudostatica in cui l'azione sismica è rappresentata da una forza statica equivalente pari al prodotto delle forze di gravità per un opportuno coefficiente sismico k .

Forze d'inerzia

Le forze sismiche sono pertanto le seguenti:

Forza sismica orizzontale $F_h = k_h \cdot W$

Forza sismica verticale $F_v = k_v \cdot W$

I valori dei coefficienti sismici orizzontale k_h e verticale k_v possono essere valutati mediante le espressioni:

$$k_h = a_{max} / g$$

$$k_v = \pm 0,5 \cdot k_h$$

In assenza di analisi specifiche della risposta sismica locale, l'accelerazione massima può essere valutata con la relazione:

$$a_{max} = S \cdot a = S_s \cdot S_t \cdot a_g$$

Nel caso specifico, in accordo a quanto già riportato al paragrafo 5 risulta:

Condizione	Cat. di sottosuolo	a_g/g	$S=S_s S_t$	a_{max}/g	β_m (-)	K_h (-)
SLV	B	0.224	1.177	0.264	1.00	0.264

dove:

- a_{max} è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito,
- β è il coefficiente di spostamento (Figura 7.11.3 del DM 14/01/2008).

Nel caso in esame si assume $\beta=1$ in accordo alla teoria di Wood.

Spinta sismica terreno

In corrispondenza di un evento sismico è necessario tener conto dell'amplificazione/deamplificazione delle spinte del terreno a monte e a valle dell'opera. Si trascurano gli effetti inerziali sulle masse che costituiscono la struttura di sostegno (DM 14/01/2008).

Le spinte del terreno in fase sismica, sono state determinate con la **teoria di Wood**, secondo la quale la risultante dell'incremento di spinta per effetto del sisma su una parete di altezza H viene determinata con la seguente espressione: $\Delta S_E = K_h \cdot \gamma \cdot H^2$

L'effetto del sisma è ottenuto applicando un incremento di spinta del terreno valutato secondo la teoria di Wood, agente direttamente sulla paratia secondo una distribuzione uniforme sull'intera altezza dell'opera.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	16

Utilizzando la formulazione seguente:

$$\Delta P_d = \frac{a_g}{g} \cdot S \gamma \cdot H^2 = E$$

Dove γ rappresenta il peso del volume di terreno che interagisce con l'opera, H rappresenta l'altezza totale dell'opera (comprensiva del tratto infisso), S è il coeff. di amplificazione locale mentre a_g è la PGA.

7.2.6 Ritiro e viscosità (cond. di carico 8)

Gli effetti del ritiro del calcestruzzo e della viscosità sono assimilati ad una variazione termica uniforme della soletta superiore.

Nello specifico, si è assunto di modellare la deformazione da ritiro totale comprensiva anche degli effetti da deformazione viscosa, attraverso l'introduzione di un carico termico uniforme nella soletta superiore di -10°C .

7.2.7 Variazioni termiche della struttura (cond. di carico 9)

La variazione termica applicata sulla struttura è pari a $\Delta T = \pm 15^\circ\text{C}$, con una variazione termica aggiuntiva a farfalla pari a $\Delta T = \pm 5^\circ\text{C}$ (variabile linearmente da -2.5°C all'estradosso della soletta superiore, a $+2.5^\circ\text{C}$ all'intradosso della soletta superiore applicata sulla soletta di copertura).

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.</small>	MANDANTI HYpro	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

7.2.8 Azioni variabili da traffico (cond. di carico 10/11)

Il carico accidentale più sfavorevole per l'opera in esame è quello rappresentato dal treno LM71.

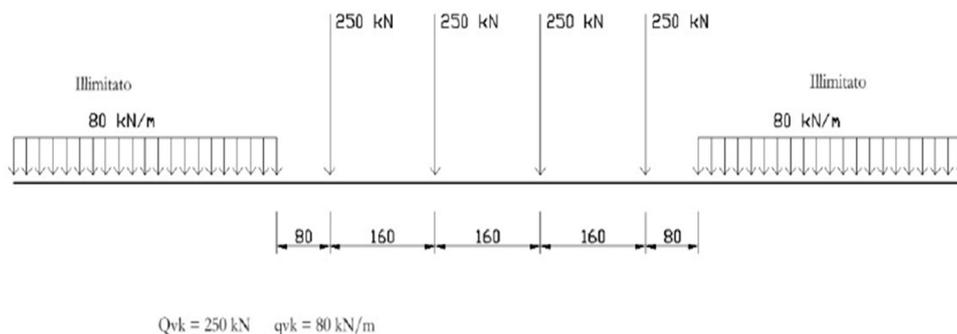


Figura 7 - Treno LM71

Il sovraccarico ferroviario (LM71) come evidente dallo schema di figura, è costituito da un totale di 4 assi del peso di 250 KN ciascuno distribuiti su una lunghezza complessiva 6.40m, nonché da carichi uniformi di 80KN/m

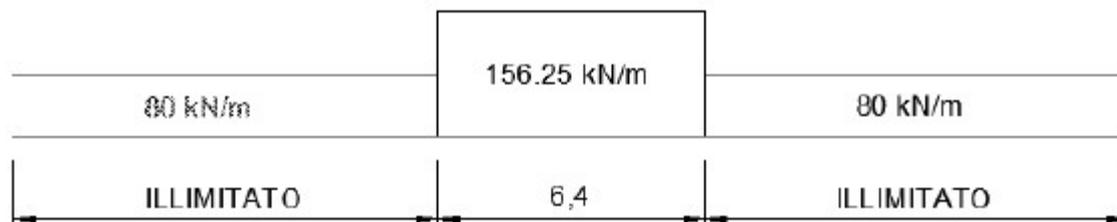
TRENO DI CARICO LM71	
Assi di carico "Q _{1k} "	250 kN
n° assi di carico	4
Carico illimitato "q _{1k} "	80 kN/m

Il carico equivalente si ricava dalla ripartizione trasversale e longitudinale dei carichi per effetto delle traverse e del ballast previsti dalla stessa norma EN 1991-2:2003/AC:2010.

Determinazione delle larghezze di diffusione dei carichi mobili:

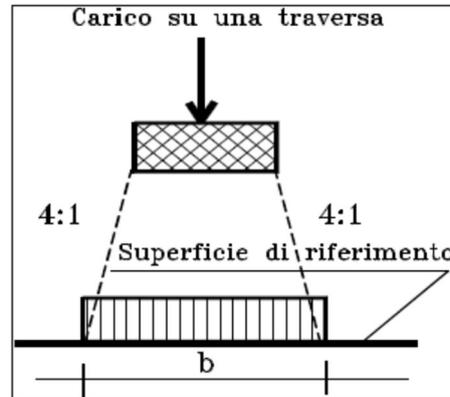
Considerando i 4 carichi assiali da 250 kN e la relativa distribuzione longitudinale, il carico verticale equivalente a metro lineare agente alla quota della piattaforma ferroviaria (convenzionalmente a 70 cm dal piano del ferro) risulta pari a:

$$p = \frac{4 \times 250}{4 \times 1.60} = 156.25 \text{ kPa}$$



Mentre la larghezza di diffusione in direzione trasversale avviene secondo la seguente procedura: la diffusione dei carichi attraverso Ballast avviene con pendenza 1:4, attraverso il ricoprimento con angolo di attrito mentre, nella soletta in cls con pendenza 1:1.

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE A R.L.</small>	MANDANTI HYpro	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001



Quindi il carico equivalente a livello dell'asse della soletta risulta pari a:

spessore Ballast+Armamento	0.70	m
spessore ricoprimento "hr"	0.70	m
spessore soletta "hs"	0.48	m
Larghezza traversina	2.4	m
Larghezza diffusione trasv. "b"	4.32	m
Qvk (a livello dell'asse della soletta)	36.1	kPa
qv _k (a livello dell'asse della soletta)	18.5	kPa

I carichi effettivi di progetto vanno tuttavia valutati portando in conto anche gli eventuali effetti dinamici; attraverso la determinazioni dei coefficienti $\Phi 2$ o $\Phi 3$ e del coefficiente di adattamento (α), secondo quanto specificato a riguardo nel documento RFIDTCINCPOSPIFS001A.

Per la valutazione del coefficiente α si fa riferimento in particolare a quanto specificato in Tab 1.4.1.1-1 del suddetto documento, da cui risulta:

MODELLO DI CARICO	COEFFICIENTE " α "
LM71	1.1
SW/0	1.1
SW/2	1.0

Tab 1.4.1.1-1 Coefficiente " α "

Per il calcolo del coefficiente dinamico, si fa riferimento invece alle indicazioni di cui al par. 1.4.2.5, considerando il caso di Linee con "Normale Standar Manutentivo" ovvero al coefficiente $\Phi 3$.

Per il caso delle solette di scatolare, dalla Tab 1.4.5.3-1, punto 5.4 (per sottovia di altezza libera minore o uguale di 5m) risulta: $\Phi 3 = 1.35$.

In ottemperanza al punto 2.5.1.4.2.5.2 delle norme RFI tale coefficiente viene ridotto in quanto l'altezza di ricoprimento è superiore ad 1m:

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

$$\phi_{(2,3),rid} = \phi_{(2,3)} - \frac{h-1,00}{10} \geq 1,00$$

Dove h, in metri, è l'altezza della copertura, incluso il ballast, dall'estradosso della struttura alla faccia superiore delle traverse.

Pertanto i carichi di progetto dinamizzati, da considerare su una fascia longitudinale di calcolo di 1m risultano i seguenti:

Coefficiente di adattamento α	1.1
Coefficiente dinamico ϕ_3	1.35
Coefficiente dinamico ridotto $\phi_{3,rid}$	1.31
Carico Assi Dinamizzato $Q_{vk,din}$	52.1 kPa
Carico Illimitato Dinamizzato $q_{vk,din}$	26.7 kPa

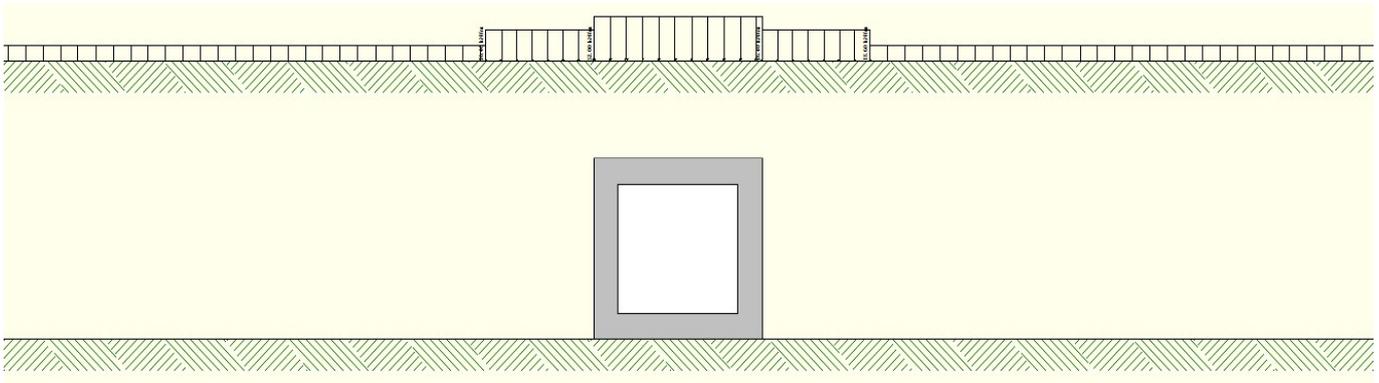
Si fa notare inoltre che per il carico sono state considerate due condizioni di carico:

- una prima condizione di carico (Q_{CEN}) finalizzata alla massimizzazione degli effetti flessionali su trasverso ed a testa piedritti;
- una seconda condizione (Q_{LAT}) con finalità di massimizzare gli effetti flessionali in mezzzeria piedritto.

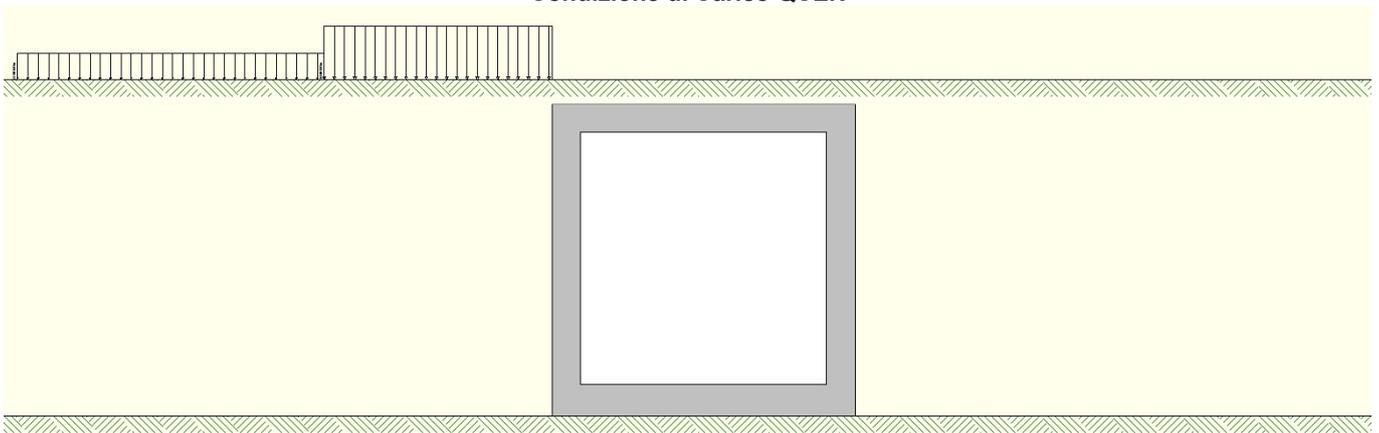
In virtù degli schemi di carico considerati, per la parte di carico che ricade al di fuori dell'ingombro della struttura scatolare. non si è considerato l'effetto dinamico.

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>	MANDANTI HYpro	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Di seguito si riportano gli schemi grafici riferiti alle due condizioni di carico citate:



Condizione di Carico QCEN



Condizione di Carico Q LAT

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	21

7.2.9 Azioni di avviamento/frenatura associati al passaggio dei treni sul traverso (cond. 10/11)

I valori caratteristici da considerare, da moltiplicare per i coefficienti di adattamento α , sono:

Avviamento:

$$Q_{1a,k} = 33 \text{ [kN/m]} \times L \text{ [m]} \leq 1000 \text{ KN} \quad \text{per modelli di carico LM71, SW/0, SW/2}$$

Frenatura:

$$Q_{1b,k} = 20 \text{ [kN/m]} \times L \text{ [m]} \leq 6000 \text{ KN} \quad \text{per modelli di carico LM71, SW/0}$$

$$Q_{1b,k} = 35 \text{ [kN/m]} \times L \text{ [m]} \quad \text{per modelli di carico SW/2}$$

Nel caso in esame:

Avviamento Treno LM71 su traverso

<i>Avviamento a quota piattaforma</i>	33.0 KN/m
Coefficiente di adattamento α	1.1
Larghezza diffusione trasv. "b"	4.32 m
<i>Avviamento su traverso superiore</i>	8.4 KN/m

Frenatura Treno LM71 su traverso

<i>Avviamento a quota piattaforma</i>	35.0 KN/m
Coefficiente di adattamento α	1.1
Larghezza diffusione trasv. "b"	4.3 m
<i>Frenatura su traverso superiore</i>	8.9 KN/m

In fase progettuale, dovendo considerare una fascia di un metro in direzione trasversale, si considera nel modello unicamente l'azione massima tra quelle di avviamento e frenatura.

Queste azioni tangenziali al traverso sono incluse nelle condizioni di carico 10/11.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	22

7.3 APPROCCI PROGETTUALI E METODI DI VERIFICA

Come prescritto dal DM 14/01/2008 è stato adottato l'Approccio Progettuale 1 con le due combinazioni di coefficienti parziali (tabelle 6.2.I, 6.2.II e 6.5.I del DM 14/01/2008):

- combinazione 1: $A1 + M1 + R1$
- combinazione 2: $A2 + M2 + R1$.

Il dimensionamento geotecnico dell'opera è stato condotto con la verifica di stati limite ultimi GEO, applicando la Combinazione 2 ($A2+M2+R1$). Per le verifiche di stati limite ultimi STR l'analisi è stata condotta la combinazione 1 ($A1+M1+R1$), applicando i coefficienti parziali $A1$ all'effetto delle azioni.

Le verifiche in condizioni sismiche sono state condotte con riferimento allo stato limite ultimo di salvaguardia della vita (SLV). Per le verifiche in condizioni sismiche i coefficienti parziali sulle azioni sono pari all'unità.

7.4 COMBINAZIONI DI CARICO

Sulla base della definizione dei carichi di cui sopra, in accordo a quanto prescritto dal DM 14/01/2008, sono state individuate le combinazioni di carico per le verifiche di stati limite ultimi e di esercizio in condizioni statiche e in condizioni sismiche.

- combinazione fondamentale (SLU)
- combinazione sismica (SLV): il coefficiente di combinazione per il carico variabile Q_1 è pari a 0
- coefficienti di partecipazione Ψ per carichi di tipo variabile :
Variabili da traffico: $\Psi_0 = 0.80$ $\Psi_1 = 0.80$ $\Psi_2 = 0.00$ ($\Psi_2 = 0.20$ in combinazioni sismiche)
- Azioni Termiche : $\Psi_0 = 0.60$ $\Psi_1 = 0.60$ $\Psi_2 = 0.50$

Per un riepilogo delle Combinazioni di Calcolo considerate nelle analisi si rimanda ai tabulati di calcolo in allegato.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA		PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B

7.5 CARICO LIMITE DI FONDAZIONI DIRETTE

Per la valutazione del carico limite delle fondazioni dirette si utilizza il criterio di **Meyerhof**, di cui nel seguito si riporta la relativa trattazione teorica:

Dette:

- c Coesione
- ca Adesione lungo la base della fondazione ($ca \leq c$)
- θ Angolo che la retta d'azione del carico forma con la verticale
- φ Angolo d'attrito
- δ Angolo di attrito terreno fondazione
- γ Peso specifico del terreno
- K_p Coefficiente di spinta passiva espresso da $K_p = \tan^2(45^\circ + \varphi/2)$
- B Larghezza della fondazione
- L Lunghezza della fondazione
- D Profondità del piano di posa della fondazione
- η inclinazione piano posa della fondazione
- P Pressione geostatica in corrispondenza del piano di posa della fondazione
- qult Carico ultimo della fondazione

Meyerhof propone per la valutazione di q_{ult} , le seguenti espressioni generali:

Carico verticale

$$q_{ult} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q + 0.5 \cdot B \cdot \gamma \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma$$

Carico inclinato

$$q_{ult} = c \cdot N_c \cdot i_c \cdot d_c + q \cdot N_q \cdot i_q \cdot d_q + 0.5 \cdot B \cdot \gamma \cdot N_\gamma \cdot i_\gamma \cdot d_\gamma$$

in cui d_c , d_q e d_γ sono i fattori di profondità, s_c , s_q e s_γ sono i fattori di forma, i_c , i_q e i_γ sono i fattori di inclinazione del carico,

In particolare risulta:

$$N_q = e^{\pi \tan \phi} K_p$$

$$N_c = (N_q - 1) \operatorname{ctg} \phi$$

$$N_\gamma = (N_q - 1) \operatorname{tg} (1.4\phi)$$

Fattori di profondità

$$d_c = 1 + 0.2 \sqrt{K_p} \frac{D}{B}$$

per $\phi = 0$	per $\phi > 0$
$d_q = d_\gamma = 1$	$d_q = d_\gamma = 1 + 0.1 \sqrt{K_p} \frac{D}{B}$

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro S.P.A.		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	24

Fattori di forma

$$s_c = 1 + 0.2K_p \frac{B}{L}$$

per $\phi = 0$	per $\phi > 0$
$s_q = s_\gamma = 1$	$s_q = s_\gamma = 1 + 0.1K_p \frac{B}{L}$

Fattori inclinazione del carico

$$i_c = i_q = \left(1 - \frac{\phi}{90}\right)^2$$

per $\phi = 0$	per $\phi > 0$
$i_\gamma = 0$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{\phi}{90}\right)^2$

L'espressione di Meyerhof presuppone pertanto l'orizzontalità del piano di posa, condizione verificata per il caso in esame.

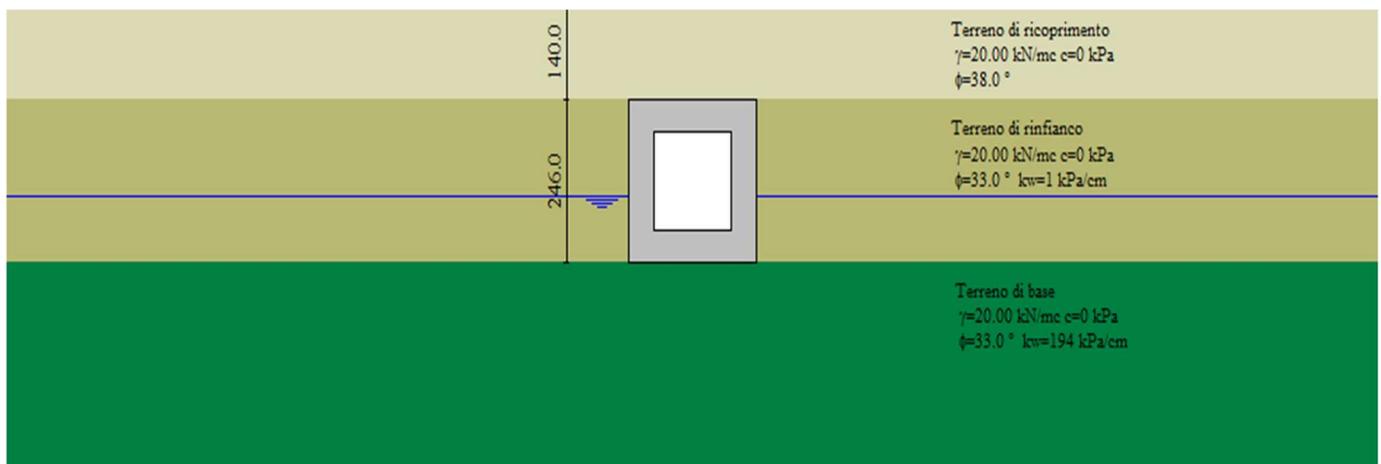
MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA							
IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
	LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	25

8. RISULTATI, ANALISI E VERIFICHE

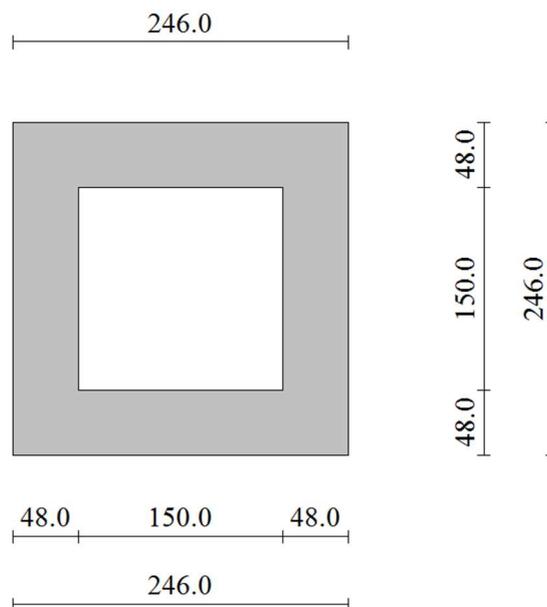
Di seguito di riporta una descrizione della modellazione effettuata mediante ausilio del software di calcolo SCAT v.11 prodotto dalla AZTEC Informativa, con una descrizione del modello strutturale implementato, sollecitazioni di calcolo ottenute e risultati delle verifiche effettuate.

8.1 MODELLO DI CALCOLO

Di seguito di riporta una descrizione del modello geometrico/geotecnico considerato ai fini del dimensionamento:



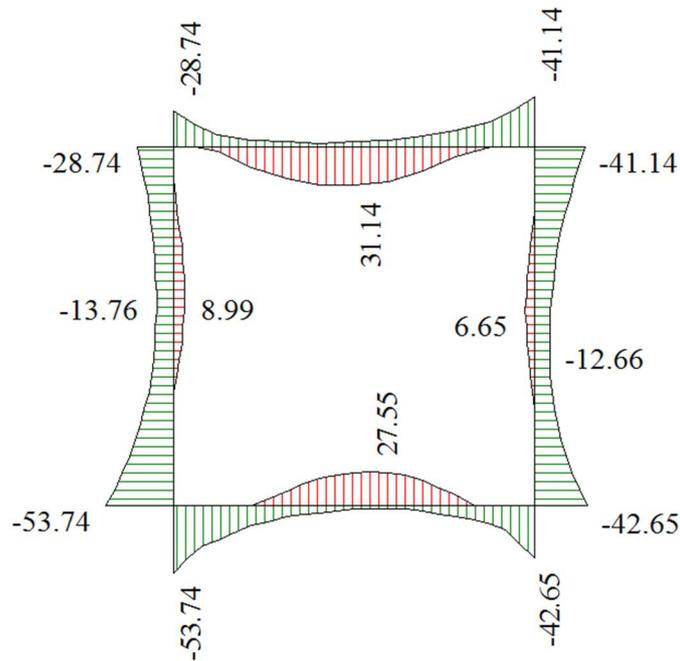
Modello Geometrico Geotecnico di Riferimento – 1/2



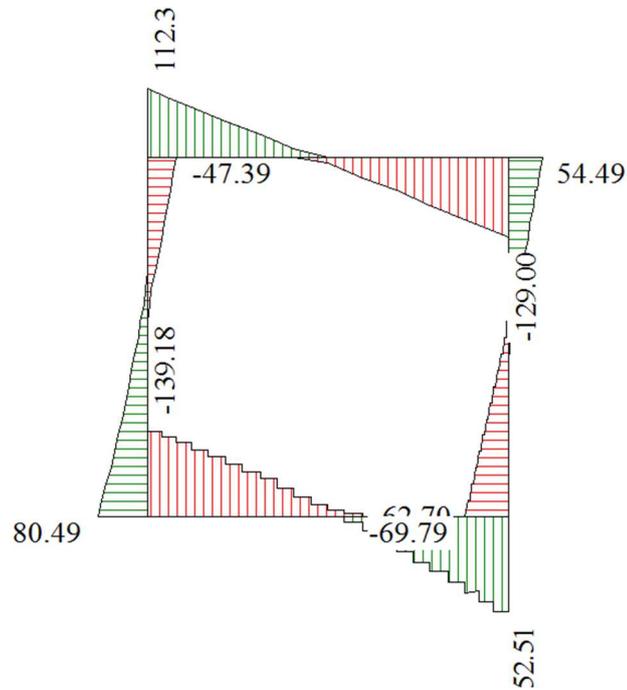
Modello Geometrico Geotecnico di Riferimento – 2/2

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.</small>	MANDANTI HYpro	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

8.2 SOLLECITAZIONI DI CALCOLO



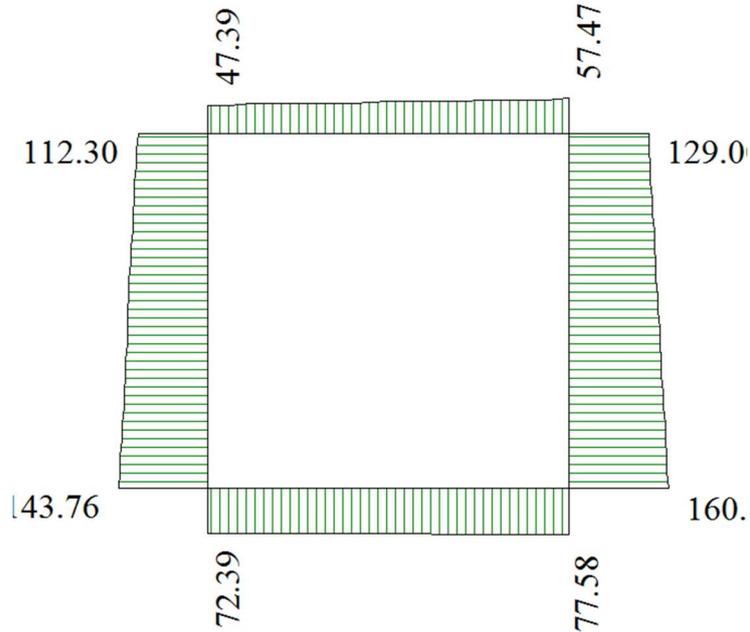
Inviluppo diagrammi del momento flettente – SLU statico e sismico



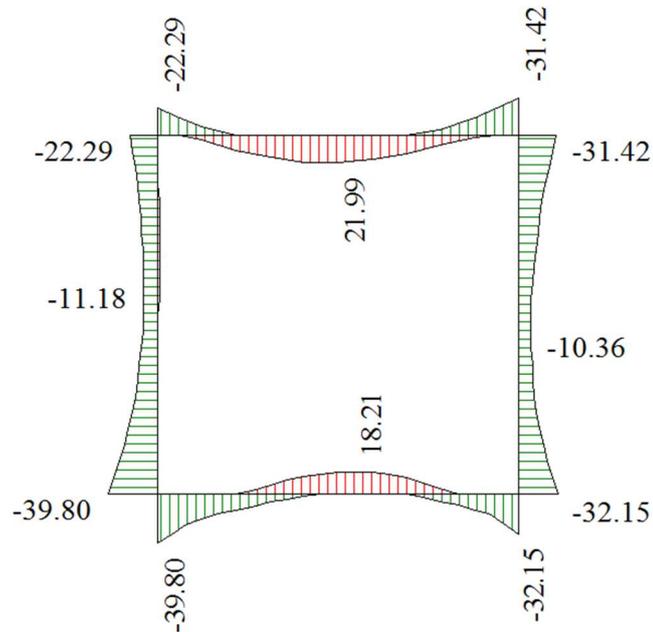
Inviluppo diagrammi del taglio – SLU statico e sismico

**IN42 - Relazione di calcolo
tombino**

COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	27



Involuppo diagrammi dello sforzo normale – SLU statico e sismico



Involuppo diagrammi del momento flettente – SLE

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	28

8.3 ARMATURE DI PROGETTO

Nella tabella seguente si riportano le armature di progetto previste per la sezione di calcolo in questione, come desumibili dagli elaborati grafici di armatura delle opere relative:

Elemento	Armatura a flessione		Armatura a taglio
	Af 1	Af 2	Af t
TRAVERSO	Φ16/20 cm	Φ16/20 cm	Spilli 6 φ 8mq
PIEDRITTI	Φ16/20 cm	Φ16/20 cm	Spilli 6 φ 8mq
FONDAZIONE	Φ16/20 cm	Φ16/20 cm	Spilli 6 φ 8mq

Af1 : Armatura lato esterno (terreno)

Af2 : Armatura lato interno

8.4 VERIFICHE DI RESISTENZA E FESSURAZIONE

Il software esegue in automatico tutte le verifiche strutturali sia allo stato limite ultimo che allo stato limite di esercizio.

Per i risultati delle verifiche si rimanda ai tabulati di calcolo in allegato. I criteri generali di verifica adottati dal Software, sono quelli esposti al paragrafo 7.1.

Per quanto riguarda il taglio il programma prevede sia la verifica per elementi non armati a taglio e sia quella per elementi dotati di apposita armatura a taglio, disponendo tuttavia ferri sagomati resistenti a taglio e non staffe o tiranti. Per questo motivo le verifiche a taglio vengono eseguite manualmente attraverso l'ausilio di fogli di calcolo strutturati ad hoc sulla base del DM2008:

Verifica a taglio						
Sezione	V _{Ed}	b	h	V _{Rd}	Verificato	Armatura a taglio
[-]	[kN]	[cm]	[cm]	[kN]	[-]	[-]
*Traverso	105	100	48	161	SI	Spilli 6 φ 8mq
*Piedritti	75	100	48	161	SI	Spilli 6 φ 8mq
*Fondazione	125	100	48	161	SI	Spilli 6 φ 8mq

*è stato verificato come un elemento in c.a. non armato a taglio ($V_{Ed} < V_{Rct}$). Tuttavia si considera un minimo di armatura a taglio costituito da Spilli 6 φ 8mq.

Ai fini delle verifiche agli stati limite di esercizio si è provveduto a verificare che le tensioni massime nel calcestruzzo e nell'acciaio siano inferiori ai valori massimi pari rispettivamente a 14,9 MPa (per calcestruzzo di classe C25/30 combinazioni rare) e di 360 MPa (per acciaio B 450 C), nonché di verificare che l'apertura delle fessure sia inferiore al valore limite di $w_3=0,2\text{mm}$ (Classe di esposizione XC2 ed armature poco sensibili).

Come si evince dai tabulati le verifiche risultano soddisfatte.

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	29

8.5 VERIFICHE GEOTECNICHE

La verifica a carico limite è stata eseguita in automatico dal software di calcolo attraverso l'utilizzo di della formula di Meyerhof, come già specificato in precedenza; nel seguito si riportano i risultati ottenuti per il caso in esame:

Simbologia adottata

IC	Indice della combinazione
N_c, N_q, N_γ	Fattori di capacità portante
N_c, N_q, N_γ	Fattori di capacità portante corretti per effetto forma, inclinazione del carico, affondamento, etc.
q_u	Portanza ultima del terreno, espressa in [MPa]
Q_U	Portanza ultima del terreno, espressa in [kN]/m
Q_Y	Carico verticale al piano di posa, espressa in [kN]/m
FS	Fattore di sicurezza a carico limite

IC	Nc	Nq	N γ	N'c	N'q	N'y	qu	Q _U	Q _Y	FS
1	38.64	26.09	26.17	54.14	29.87	23.96	1934	4757.77	281.4	16.91
2	24.76	13.86	10.21	33.05	15.35	8.16	937	2303.86	225.61	10.21
3	38.64	26.09	26.17	55.2	30.45	25.39	2044	5027.73	251.02	20.03
4	24.76	13.86	10.21	33.71	15.66	8.8	991	2438.61	199.42	12.23
5	38.64	26.09	26.17	39.62	21.86	7.49	1031	2536.64	193.18	13.13
6	38.64	26.09	26.17	21.47	11.84	0.4	188	463.02	122.08	3.79
7	24.76	13.86	10.21	21.97	10.2	0.67	405	996.85	149.56	6.67
8	24.76	13.86	10.21	13.29	6.17	1.38	103	254.04	124.49	2.04
9	38.64	26.09	26.17	43.66	24.08	11.37	1293	3179.62	184.86	17.2
10	38.64	26.09	26.17	19.13	10.55	1.35	121	297.78	109.91	2.71
11	24.76	13.86	10.21	24.73	11.49	1.87	535	1316.38	142.38	9.25
12	24.76	13.86	10.21	13.59	6.31	1.21	122	300.2	107.73	2.79
13	38.64	26.09	26.17	25.82	14.24	0.08	355	873.91	148.3	5.89
14	24.76	13.86	10.21	15.92	7.4	0.27	186	457.75	150.72	3.04
15	38.64	26.09	26.17	23.83	13.15	0.02	290	712.63	136.13	5.23
16	24.76	13.86	10.21	14.59	6.78	0.71	150	369.21	138.55	2.66

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	30

9. TABULATI DI CALCOLO

Affidabilità dei codici di calcolo

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo dei software impiegati ha consentito di valutarne l'affidabilità. La documentazione fornita dal produttore dei software contiene un'esauriente descrizione delle basi teoriche, degli algoritmi impiegati e l'individuazione dei campi d'impiego. Le stesse società produttrici hanno verificato l'affidabilità e la robustezza dei codici di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati sono contenuti in apposita documentazione fornita a corredo dell'acquisto del prodotto, che per brevità espositiva si omette di allegare al presente documento.

Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

I risultati delle elaborazioni esposte nel documento sono state inoltre sottoposte a controlli dal sottoscritto utente del software.

Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali, che per brevità espositiva si omette dall'allegare al presente documento.

Inoltre sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

In base a quanto sopra, Il Progettista dichiara pertanto che l'elaborazione è corretta ed idonea al caso specifico, validando conseguentemente i risultati dei calcoli esposti nella presente.

<small>MANDATARIA</small>  <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.</small>	<small>MANDANTI</small> 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	<small>COMMESSA</small> LI0B	<small>LOTTO</small> 02	<small>FASE</small> E	<small>ENTE</small> ZZ	<small>TIPO DOC</small> CL	<small>OPERA 7 DISCIPLINA</small> IN 42 00			<small>PROGR</small> 001

Geometria scatolare

Descrizione: Scatolare semplice

Altezza esterna 2.46 [m]
 Larghezza esterna 2.46 [m]
 Lunghezza mensola di fondazione sinistra 0.00 [m]
 Lunghezza mensola di fondazione destra 0.00 [m]
 Spessore piedritto sinistro 0.48 [m]
 Spessore piedritto destro 0.48 [m]
 Spessore fondazione 0.48 [m]
 Spessore trasverso 0.48 [m]

Caratteristiche strati terreno

Strato di ricoprimento

Descrizione Terreno di ricoprimento
 Spessore dello strato 1.40 [m]
 Peso di volume 20.0000 [kN/mc]
 Peso di volume saturo 20.0000 [kN/mc]
 Angolo di attrito 38.00 [°]
 Coesione 0 [kPa]

Strato di rinfiacco

Descrizione Terreno di rinfiacco
 Peso di volume 20.0000 [kN/mc]
 Peso di volume saturo 20.0000 [kN/mc]
 Angolo di attrito 33.00 [°]
 Angolo di attrito terreno struttura 22.00 [°]
 Coesione 0 [kPa]
 Costante di Winkler 0 [kPa/cm]

Strato di base

Descrizione Terreno di base
 Peso di volume 20.0000 [kN/mc]
 Peso di volume saturo 20.0000 [kN/mc]
 Angolo di attrito 33.00 [°]
 Angolo di attrito terreno struttura 29.70 [°]
 Coesione 0 [kPa]
 Costante di Winkler 194 [kPa/cm]
 Tensione limite 1000 [kPa]

Falda

Quota falda (rispetto al piano di posa) 1.00 [m]

Caratteristiche materiali utilizzati

Materiale calcestruzzo

Rck calcestruzzo 30000 [kPa]
 Peso specifico calcestruzzo 24.5170 [kN/mc]
 Modulo elastico E 30976850 [kPa]
 Tensione di snervamento acciaio 450000 [kPa]

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	32

Coeff. omogeneizzazione cls teso/compresso (n') 0.50

Coeff. omogeneizzazione acciaio/cls (n) 15.00

Coefficiente dilatazione termica 0.0000120

Condizioni di carico

Convenzioni adottate

Origine in corrispondenza dello spigolo inferiore sinistro della struttura

Carichi verticali positivi se diretti verso il basso

Carichi orizzontali positivi se diretti verso destra

Coppie concentrate positive se antiorarie

Ascisse X (espresse in m) positive verso destra

Ordinate Y (espresse in m) positive verso l'alto

Carichi concentrati espressi in kN

Coppie concentrate espressi in kNm

Carichi distribuiti espressi in kN/m

Simbologia adottata e unità di misura

Forze concentrate

X ascissa del punto di applicazione dei carichi verticali concentrati

Y ordinata del punto di applicazione dei carichi orizzontali concentrati

Fy componente Y del carico concentrato

Fx componente X del carico concentrato

M momento

Forze distribuite

Xi, Xf ascisse del punto iniziale e finale per carichi distribuiti verticali

Yi, Yf ordinate del punto iniziale e finale per carichi distribuiti orizzontali

Vni componente normale del carico distribuito nel punto iniziale

Vnf componente normale del carico distribuito nel punto finale

Vti componente tangenziale del carico distribuito nel punto iniziale

Vtf componente tangenziale del carico distribuito nel punto finale

Dte variazione termica lembo esterno espressa in gradi centigradi

Dti variazione termica lembo interno espressa in gradi centigradi

Condizione di carico n°1 (Peso Proprio)

Condizione di carico n°2 (Spinta terreno sinistra)

Condizione di carico n°3 (Spinta terreno destra)

Condizione di carico n°4 (Sisma da sinistra)

Condizione di carico n°5 (Sisma da destra)

Condizione di carico n°6 (Spinta falda)

Condizione di carico n°7 (Qcentrale)

Distr Terreno Xi= -1.97 Xf= 0.00 Vni= 36.10 Vnf= 36.10

Distr Traverso Xi= 0.00 Xf= 2.46 Vni= 0.00 Vnf= 0.00 Vti= 8.90 Vtf= 8.90

Distr Terreno Xi= 0.00 Xf= 2.46 Vni= 52.10 Vnf= 52.10

Distr Terreno Xi= 2.46 Xf= 4.43 Vni= 36.10 Vnf= 36.10

Distr Terreno Xi= 4.43 Xf= 14.43 Vni= 18.50 Vnf= 18.50

Distr Terreno Xi= -11.97 Xf= -1.97 Vni= 18.50 Vnf= 18.50

Condizione di carico n°8 (Qlaterale)

Distr Terreno Xi= -16.40 Xf= -6.40 Vni= 18.50 Vnf= 18.50

Distr Terreno Xi= -6.40 Xf= 0.00 Vni= 36.10 Vnf= 36.10

Distr Traverso Xi= 0.00 Xf= 2.46 Vni= 0.00 Vnf= 0.00 Vti= 8.90 Vtf= 8.90

Condizione di carico n°9 (TERMICO)

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	33

Term Traverso Dte= -2.50 Dti= 2.50
 Term Traverso Dte= -15.00 Dti= -15.00
 Condizione di carico n° 10 (RITIRO)
 Term Traverso Dte= -10.00 Dti= -10.00

Impostazioni di progetto

Verifica materiali:

Stato Limite Ultimo

Coefficiente di sicurezza calcestruzzo α_c 1.50

Fattore riduzione da resistenza cubica a cilindrica 0.83

Fattore di riduzione per carichi di lungo periodo 0.85

Coefficiente di sicurezza acciaio 1.15

Coefficiente di sicurezza per la sezione 1.00

Verifica Taglio - Metodo dell'inclinazione variabile del traliccio

$$VRd = [0.18 \cdot k \cdot (100.0 \cdot \alpha_l \cdot f_{ck})^{1/3} / \alpha_c + 0.15 \cdot \alpha_{cp}] \cdot b_w \cdot d > (v_{min} + 0.15 \cdot \alpha_{cp}) \cdot b_w \cdot d$$

$$VR_{sd} = 0.9 \cdot d \cdot A_{sw} / s \cdot f_{yd} \cdot (\cot \alpha + \cot \beta) \cdot \sin \alpha$$

$$VR_{cd} = 0.9 \cdot d \cdot b_w \cdot \alpha_c \cdot f_{cd} \cdot (\cot(\alpha) + \cot(\beta)) / (1.0 + \cot^2 \alpha)$$

con:

d altezza utile sezione [mm]

b_w larghezza minima sezione [mm]

α_{cp} tensione media di compressione [N/mm²]

α_l rapporto geometrico di armatura

A_{sw} area armatura trasversale [mm²]

s interasse tra due armature trasversali consecutive [mm]

α_c coefficiente maggiorativo, funzione di f_{cd} e α_{cp}

$$f_{cd}' = 0.5 \cdot f_{cd}$$

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

$$v_{min} = 0.035 \cdot k^{3/2} \cdot f_{ck}^{1/2}$$

Stato Limite di Esercizio

Criteri di scelta per verifiche tensioni di esercizio:

Ambiente moderatamente aggressivo

Limite tensioni di compressione nel calcestruzzo (comb. rare) 0.55 f_{ck}

Limite tensioni di compressione nel calcestruzzo (comb. quasi perm.) 0.40 f_{ck}

Limite tensioni di trazione nell'acciaio (comb. rare) 0.75 f_{yk}

Criteri verifiche a fessurazione:

Armatura poco sensibile

Apertura limite fessure espresse in [mm]

Apertura limite fessure w₁=0.10 w₂=0.15 w₃=0.20

Verifiche secondo :

Norme Tecniche 2008 - Approccio 1

Copriferro sezioni 6.00 [cm]

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Descrizione combinazioni di carico

Simbologia adottata

- Coefficiente di partecipazione della condizione
- Coefficiente di combinazione della condizione
- C Coefficiente totale di partecipazione della condizione

Norme Tecniche 2008

Simbologia adottata

- G1sfav Coefficiente parziale sfavorevole sulle azioni permanenti
- G1fav Coefficiente parziale favorevole sulle azioni permanenti
- G2sfav Coefficiente parziale sfavorevole sulle azioni permanenti non strutturali
- G2fav Coefficiente parziale favorevole sulle azioni permanenti non strutturali
- Q Coefficiente parziale sulle azioni variabili
- tan ϕ' Coefficiente parziale di riduzione dell'angolo di attrito drenato
- c' Coefficiente parziale di riduzione della coesione drenata
- cu Coefficiente parziale di riduzione della coesione non drenata
- qu Coefficiente parziale di riduzione del carico ultimo

Coefficienti di partecipazione combinazioni statiche

Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni:

Carichi	Effetto	A1	A2		
Permanenti	Favorevole	<input type="checkbox"/> G1fav	1.00	1.00	
Permanenti	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> G1sfav	1.35	1.00	
Permanenti non strutturali	Favorevole	<input type="checkbox"/> G2fav	0.00	0.00	
Permanenti non strutturali	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> G2sfav	1.50	1.30	
Variabili	Favorevole	<input type="checkbox"/> Qifav	0.00	0.00	
Variabili	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> Qisfav	1.50	1.30	
Variabili da traffico	Favorevole	<input type="checkbox"/> Qfav	0.00	0.00	
Variabili da traffico	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> Qsfav	1.45	1.25	
Termici	Favorevole	<input type="checkbox"/> ϕ fav	0.00	0.00	
Termici	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> ϕ sfav	1.20	1.20	

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno:

Parametri	M1	M2		
Tangente dell'angolo di attrito	<input type="checkbox"/> tan ϕ'	1.00	1.25	
Coesione efficace	<input type="checkbox"/> c'	1.00	1.25	
Resistenza non drenata	<input type="checkbox"/> cu	1.00	1.40	
Resistenza a compressione uniassiale	<input type="checkbox"/> qu	1.00	1.60	
Peso dell'unità di volume	<input type="checkbox"/> γ	1.00	1.00	

Coefficienti di partecipazione combinazioni sismiche

Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni:

Carichi	Effetto	A1	A2		
Permanenti	Favorevole	<input type="checkbox"/> G1fav	1.00	1.00	
Permanenti	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> G1sfav	1.00	1.00	
Permanenti	Favorevole	<input type="checkbox"/> G2fav	0.00	0.00	
Permanenti	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> G2sfav	1.00	1.00	
Variabili	Favorevole	<input type="checkbox"/> Qifav	0.00	0.00	
Variabili	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> Qisfav	1.00	1.00	
Variabili da traffico	Favorevole	<input type="checkbox"/> Qfav	0.00	0.00	
Variabili da traffico	Sfavorevole	<input type="checkbox"/> Qsfav	1.00	1.00	
Termici	Favorevole	<input type="checkbox"/> ϕ fav	0.00	0.00	

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Termici Sfavorevole sfav 1.00 1.00

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno:

Parametri	M1	M2			
Tangente dell'angolo di attrito $\tan\phi'$			1.00	1.25	
Coesione efficace c'	1.00	1.25			
Resistenza non drenata c_u	1.00	1.40			
Resistenza a compressione uniassiale q_u	1.00	1.60			
Peso dell'unità di volume γ	1.00	1.00			

Combinazione n° 1 SLU (Caso A1-M1)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	
Spinta terreno sinistra Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	1.00
Spinta terreno destra Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	
Qcentrale Sfavorevole			1.45	1.00	1.45	
TERMICO Sfavorevole			1.20	0.60	0.72	
RITIRO Sfavorevole			1.20	1.00	1.20	

Combinazione n° 2 SLU (Caso A2-M2)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	
Spinta terreno sinistra Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	1.00
Spinta terreno destra Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	
Qcentrale Sfavorevole			1.25	1.00	1.25	
TERMICO Sfavorevole			1.00	0.60	0.60	
RITIRO Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	

Combinazione n° 3 SLU (Caso A1-M1)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	
Spinta terreno sinistra Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	1.00
Spinta terreno destra Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	
Qcentrale Sfavorevole			1.45	0.75	1.09	
TERMICO Sfavorevole			1.20	1.00	1.20	
RITIRO Sfavorevole			1.20	1.00	1.20	

Combinazione n° 4 SLU (Caso A2-M2)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	
Spinta terreno sinistra Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	1.00
Spinta terreno destra Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	
Qcentrale Sfavorevole			1.25	0.75	0.94	
TERMICO Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	
RITIRO Sfavorevole			1.00	1.00	1.00	

Combinazione n° 5 SLU (Caso A1-M1)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	
Spinta terreno sinistra Sfavorevole			1.35	1.00	1.35	1.00

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.35	1.00	1.35
Qlaterale	Sfavorevole	1.45	1.00	1.45
TERMICO	Sfavorevole	1.20	0.60	0.72
RITIRO	Sfavorevole	1.20	1.00	1.20

Combinazione n° 6 SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00	1.00	
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Qcentrale	Sfavorevole	1.00	0.20	0.20		
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50		
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Sisma da sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00	1.00	

Combinazione n° 7 SLU (Caso A2-M2)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00	1.00	
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Qlaterale	Sfavorevole	1.25	1.00	1.25		
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.60	0.60		
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		

Combinazione n° 8 SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00	1.00	
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Qcentrale	Sfavorevole	1.00	0.20	0.20		
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50		
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Sisma da sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00	1.00	

Combinazione n° 9 SLU (Caso A1-M1)

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio	Sfavorevole	1.35	1.00	1.35		
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.35	1.00	1.35	1.35	
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.35	1.00	1.35		
Qlaterale	Sfavorevole	1.45	0.75	1.09		
TERMICO	Sfavorevole	1.20	1.00	1.20		
RITIRO	Sfavorevole	1.20	1.00	1.20		

Combinazione n° 10 SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo

Effetto	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	C			
Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00	1.00	
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		
Qlaterale	Sfavorevole	1.00	0.20	0.20		
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50		
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00		

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	37

Sisma da sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00

Combinazione n° 11 SLU (Caso A2-M2)

Effetto C

Peso Proprio Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno destra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Qlaterale Sfavorevole 1.25 0.75 0.94
 TERMICO Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 RITIRO Sfavorevole 1.00 1.00 1.00

Combinazione n° 12 SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo

Effetto C

Peso Proprio Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno destra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Qlaterale Sfavorevole 1.00 0.20 0.20
 TERMICO Sfavorevole 1.00 0.50 0.50
 RITIRO Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Sisma da sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00

Combinazione n° 13 SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo

Effetto C

Peso Proprio Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno destra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Qcentrale Sfavorevole 1.00 0.20 0.20
 TERMICO Sfavorevole 1.00 0.50 0.50
 RITIRO Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Sisma da sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00

Combinazione n° 14 SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo

Effetto C

Peso Proprio Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno destra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Qcentrale Sfavorevole 1.00 0.20 0.20
 TERMICO Sfavorevole 1.00 0.50 0.50
 RITIRO Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Sisma da sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00

Combinazione n° 15 SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo

Effetto C

Peso Proprio Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Spinta terreno destra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Qlaterale Sfavorevole 1.00 0.20 0.20
 TERMICO Sfavorevole 1.00 0.50 0.50
 RITIRO Sfavorevole 1.00 1.00 1.00
 Sisma da sinistra Sfavorevole 1.00 1.00 1.00

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Combinazione n° 16 SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qlaterale	Sfavorevole	1.00	0.20	0.20			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Sisma da sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 17 SLE (Quasi Permanente)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 18 SLE (Frequente)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qcentrale	Sfavorevole	1.00	0.80	0.80			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 19 SLE (Frequente)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qlaterale	Sfavorevole	1.00	0.80	0.80			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 20 SLE (Frequente)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.60	0.60			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 21 SLE (Frequente)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.50	0.50			

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	39

Combinazione n° 22 SLE (Rara)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qcentrale	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.60	0.60			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 23 SLE (Rara)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qlaterale	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.60	0.60			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 24 SLE (Rara)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qlaterale	Sfavorevole	1.00	0.80	0.80			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			

Combinazione n° 25 SLE (Rara)

Effetto C

Peso Proprio	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno sinistra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Spinta terreno destra	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
RITIRO	Sfavorevole	1.00	1.00	1.00			
Qcentrale	Sfavorevole	1.00	0.80	0.80			
TERMICO	Sfavorevole	1.00	0.60	0.60			

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	40

Analisi della spinta e verifiche

Simbologia adottata ed unità di misura

Origine in corrispondenza dello spigolo inferiore sinistro della struttura

Le forze orizzontali sono considerate positive se agenti verso destra

Le forze verticali sono considerate positive se agenti verso il basso

X ascisse (espresse in m) positive verso destra

Y ordinate (espresse in m) positive verso l'alto

M momento espresso in kNm

V taglio espresso in kN

SN sforzo normale espresso in kN

ux spostamento direzione X espresso in cm

uy spostamento direzione Y espresso in cm

□t pressione sul terreno espressa in kPa

Tipo di analisi

Pressione in calotta Teoria di Terzaghi

I carichi applicati sul terreno sono stati diffusi secondo angolo di attrito

Metodo di calcolo della portanza Meyerhof

Spinta sui piedritti a Riposo [combinazione 1]

a Riposo [combinazione 2]

a Riposo [combinazione 3]

a Riposo [combinazione 4]

a Riposo [combinazione 5]

a Riposo [combinazione 6]

a Riposo [combinazione 7]

a Riposo [combinazione 8]

a Riposo [combinazione 9]

a Riposo [combinazione 10]

a Riposo [combinazione 11]

a Riposo [combinazione 12]

a Riposo [combinazione 13]

a Riposo [combinazione 14]

a Riposo [combinazione 15]

a Riposo [combinazione 16]

a Riposo [combinazione 17]

a Riposo [combinazione 18]

a Riposo [combinazione 19]

a Riposo [combinazione 20]

a Riposo [combinazione 21]

a Riposo [combinazione 22]

a Riposo [combinazione 23]

a Riposo [combinazione 24]

a Riposo [combinazione 25]

Sisma

Identificazione del sito

Latitudine 41.808702

Longitudine 15.160092

Comune Serracapriola

Provincia Foggia

Regione Puglia

Punti di interpolazione del reticolo 28774 - 28773 - 28995 - 28996

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	41

Tipo di opera

Tipo di costruzione Opera ordinaria

Vita nominale 75 anni

Classe d'uso III - Affollamenti significativi e industrie non pericolose

Vita di riferimento 113 anni

Combinazioni SLU

Accelerazione al suolo $a_g = 2.37 [m/s^2]$

Coefficiente di amplificazione per tipo di sottosuolo (S) 1.16

Coefficiente di amplificazione topografica (St) 1.00

Coefficiente riduzione (α_m) 1.00

Rapporto intensità sismica verticale/orizzontale 0.50

Coefficiente di intensità sismica orizzontale (percento) $kh=(a_g/g*\alpha_m*St*S_s) = 28.14$

Coefficiente di intensità sismica verticale (percento) $k_v=0.50 * kh = 14.07$

Combinazioni SLE

Accelerazione al suolo $a_g = 0.00 [m/s^2]$

Coefficiente di amplificazione per tipo di sottosuolo (S) 1.20

Coefficiente di amplificazione topografica (St) 1.00

Coefficiente riduzione (α_m) 0.18

Rapporto intensità sismica verticale/orizzontale 0.50

Coefficiente di intensità sismica orizzontale (percento) $kh=(a_g/g*\alpha_m*St*S_s) = 0.00$

Coefficiente di intensità sismica verticale (percento) $k_v=0.50 * kh = 0.00$

Forma diagramma incremento sismico Rettangolare

Spinta sismica Wood

Angolo diffusione sovraccarico 38.00 [°]

Coefficienti di spinta

N°combinazione Statico Sismico

1	0.455	0.000
2	0.539	0.000
3	0.455	0.000
4	0.539	0.000
5	0.455	0.000
6	0.455	0.858
7	0.539	0.000
8	0.539	0.932
9	0.455	0.000
10	0.455	0.858
11	0.539	0.000
12	0.539	0.932
13	0.455	0.858
14	0.539	0.932
15	0.455	0.858
16	0.539	0.932
17	0.455	0.000
18	0.455	0.000
19	0.455	0.000
20	0.455	0.000
21	0.455	0.000
22	0.455	0.000
23	0.455	0.000

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	42

24 0.455 0.000

25 0.455 0.000

Discretizzazione strutturale

Numero elementi fondazione 22

Numero elementi traverso 14

Numero elementi piedritto sinistro 22

Numero elementi piedritto destro 22

Numero molle fondazione 23

Numero molle piedritto sinistro 23

Numero molle piedritto destro 23

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	43

Analisi della combinazione n° 1

Falda

Spinta 6.62[kN]

Sottospinta 0.01324[MPa]

Analisi della combinazione n° 2

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 3

Falda

Spinta 6.62[kN]

Sottospinta 0.01324[MPa]

Analisi della combinazione n° 4

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 5

Falda

Spinta 6.62[kN]

Sottospinta 0.01324[MPa]

Analisi della combinazione n° 6

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 7

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 8

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 9

Falda

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Spinta 6.62[kN]
Sottospinta 0.01324[MPa]

Analisi della combinazione n° 10

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 11

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 12

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 13

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 14

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 15

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 16

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 17

Falda
Spinta 4.90[kN]
Sottospinta 0.00981[MPa]

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA								
IN42 - Relazione di calcolo tombino		COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
		LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	45

Analisi della combinazione n° 18

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 19

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 20

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 21

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 22

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 23

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 24

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

Analisi della combinazione n° 25

Falda

Spinta 4.90[kN]

Sottospinta 0.00981[MPa]

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	46

Verifiche combinazioni SLU

Simbologia adottata ed unità di misura

N°	Indice sezione
X	Ascissa/Ordinata sezione, espresso in cm
M	Momento flettente, espresso in kNm
V	Taglio, espresso in kN
N	Sforzo normale, espresso in kN
Nu	Sforzo normale ultimo, espressa in kN
Mu	Momento ultimo, espressa in kNm
Afi	Area armatura inferiore, espresse in cmq
Afs	Area armatura superiore, espresse in cmq
CS	Coeff. di sicurezza sezione
VRd	Aliquota taglio assorbita dal calcestruzzo in elementi senza armature trasversali, espressa in kN
VRcd	Aliquota taglio assorbita dal calcestruzzo in elementi con armature trasversali, espressa in kN
VRsd	Aliquota taglio assorbita armature trasversali, espressa in kN
Asw	Area armature trasversali nella sezione, espressa in cmq

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 1 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	52.73 (52.73)	80.04	336.51	221.69	10.05	10.05	4.20			
2	1.23	-21.13 (-21.69)	80.04	1583.90	-429.22	10.05	10.05	19.79			
3	2.22	41.64 (52.73)	80.04	336.51	221.69	10.05	10.05	4.20			

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-125.72	173.36	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-5.83	173.36	0.00	0.00	0.00
3	2.22	139.05	173.36	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 1 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-18.88 (-35.42)	38.89	219.44	-199.83	10.05	10.05	5.64			
2	1.23	24.18 (24.52)	51.67	551.83	261.89	10.05	10.05	10.68			
3	2.22	-35.42 (-35.42)	64.45	437.76	-240.59	10.05	10.05	6.79			

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	98.27	167.96	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-8.35	169.64	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-114.97	171.32	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 1 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	47

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS					
1	0.24	-52.73	(-52.73)		129.73	722.82	-293.81		10.05	10.05	5.57		
2	1.23	-5.98	(-11.58)	114.00	4481.28		-455.22		10.05	10.05	39.31		
3	2.22	-18.88	(-33.59)		98.27	1000.47		-341.93		10.05	10.05	10.18	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	82.64	179.89	0.00	0.00	0.00
2	1.23	14.82	177.82	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-38.89	175.76	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 1 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS					
1	0.24	-41.64	(-41.64)		146.43	1438.65		-409.08		10.05	10.05	9.82	
2	1.23	-4.13	(-4.31)	130.70	5937.90		-195.71		10.05	10.05	45.43		
3	2.22	-35.42	(-41.64)		114.97	896.94		-324.82		10.05	10.05	7.80	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-77.44	182.08	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-0.48	180.01	0.00	0.00	0.00
3	2.22	61.73	177.95	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 2 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS					
1	0.24	44.57	(44.57)	73.98	382.10	230.20	10.05	10.05	5.16				
2	1.23	-15.07	(-15.58)		73.98	2409.96		-507.61		10.05	10.05	32.57	
3	2.22	35.01	(44.57)	73.98	382.10	230.20	10.05	10.05	5.16				

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-100.55		172.57	0.00	0.00
2	1.23	-5.43	172.57	0.00	0.00	0.00
3	2.22	112.05	172.57	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 2 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS					
1	0.24	-16.66	(-30.91)		40.03	271.33		-209.52		10.05	10.05	6.78	
2	1.23	18.31	(18.64)	51.05	883.17	322.55	10.05	10.05	17.30				
3	2.22	-30.91	(-30.91)		62.06	510.12		-254.10		10.05	10.05	8.22	

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	48

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	80.36	168.11	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-7.20	169.56	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-94.76	171.00	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 2 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-44.57 (-44.57)			103.66	653.01	-280.78	10.05	10.05	6.30	
2	1.23	-2.00 (-6.60)	92.01		5247.03		-376.33	10.05	10.05	57.03	
3	2.22	-16.66 (-31.79)			80.36	760.37	-300.82	10.05	10.05	9.46	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	76.22	176.46	0.00	0.00	0.00
2	1.23	12.17	174.93	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-40.03	173.41	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 2 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-35.01 (-35.01)			118.06	1327.68	-393.69	10.05	10.05	11.25	
2	1.23	-0.40 (-0.48)	106.41		6167.21		-27.69	10.05	10.05	57.96	
3	2.22	-30.91 (-35.01)			94.76	864.89	-319.53	10.05	10.05	9.13	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-71.74	178.35	0.00	0.00	0.00
2	1.23	0.20	176.82	0.00	0.00	0.00
3	2.22	59.72	175.30	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 3 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	45.31 (45.31)	64.75		309.61	216.67	10.05	10.05	4.78		
2	1.23	-19.65 (-19.98)			64.75	1231.40	-380.09	10.05	10.05	19.02	
3	2.22	36.99 (45.31)	64.75		309.61	216.67	10.05	10.05	4.78		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-112.81	171.36	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.43	171.36	0.00	0.00	0.00
3	2.22	122.81	171.36	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001	REV B

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 3 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-27.67 (-40.07)			39.32	190.84	-194.49	10.05	10.05	4.85	
2	1.23	10.30 (10.45)	48.90		2357.00		503.67	10.05	48.20		
3	2.22	-40.07 (-40.07)			58.48	318.68	-218.36	10.05	10.05	5.45	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	85.17	168.02	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-6.26	169.28	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-97.70	170.53	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 3 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-45.31 (-45.31)			116.63	787.21	-305.83	10.05	10.05	6.75	
2	1.23	-10.50 (-13.01)			100.90	3868.74	-498.82	10.05	10.05	38.34	
3	2.22	-27.67 (-42.53)			85.17	508.00	-253.71	10.05	10.05	5.96	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	66.69	178.17	0.00	0.00	0.00
2	1.23	6.63	176.10	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-39.32	174.04	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 3 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-36.99 (-40.07)			129.15	1217.63	-377.81	10.05	10.05	9.43	
2	1.23	-9.11 (-10.67)	113.43		4663.19		-438.85	10.05	10.05	41.11	
3	2.22	-40.07 (-40.07)			97.70	710.81	-291.57	10.05	10.05	7.28	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-62.80	179.81	0.00	0.00	0.00
2	1.23	4.13	177.75	0.00	0.00	0.00
3	2.22	56.45	175.68	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 4 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	38.03 (38.03)		59.75	353.21	224.81	10.05	10.05 5.91

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	50

2	1.23	-13.93 (-14.26)	59.75	1984.52	-473.47	10.05	10.05	33.21
3	2.22	30.85 (38.03)	59.75	353.21	224.81	10.05	10.05	5.91

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-89.42	170.70	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.36	170.70	0.00	0.00	0.00
3	2.22	98.04	170.70	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 4 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-23.73 (-34.42)			38.99	228.23	-201.47	10.05	10.05	5.85	
2	1.23	6.85 (7.02)	47.25		3492.69		518.95	10.05	73.92		
3	2.22	-34.42 (-34.42)			55.51	366.59	-227.31	10.05	10.05	6.60	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	69.07	167.98	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-5.40	169.06	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-79.86	170.14	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 4 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-38.03 (-38.03)			92.37	705.98	-290.67	10.05	10.05	7.64	
2	1.23	-6.18 (-8.18)	80.72		4486.34		-454.82	10.05	10.05	55.58	
3	2.22	-23.73 (-38.03)			69.07	436.53	-240.36	10.05	10.05	6.32	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	61.43	174.98	0.00	0.00	0.00
2	1.23	5.29	173.45	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-38.99	171.92	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 4 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-30.85 (-34.42)			103.17	1048.82	-349.92	10.05	10.05	10.17	
2	1.23	-4.99 (-6.49)	91.52		5269.53		-373.68	10.05	10.05	57.58	
3	2.22	-34.42 (-34.42)			79.86	650.35	-280.28	10.05	10.05	8.14	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-58.07	176.40	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	51

2	1.23	3.98	174.87	0.00	0.00	0.00
3	2.22	53.75	173.34	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 5 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	44.74 (44.74)		63.85	309.01	216.56	10.05	10.05	4.84		
2	1.23	-9.20 (-9.78)		63.85	3411.62		-522.86	10.05	10.05	53.44	
3	2.22	29.87 (44.74)		63.85	309.01	216.56	10.05	10.05	4.84		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-91.96	171.24	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-6.09	171.24	0.00	0.00	0.00
3	2.22	88.17	171.24	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 5 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-9.03 (-25.57)		24.50	185.39	-193.48		10.05	10.05	7.57	
2	1.23	12.51 (14.61)		37.27	774.22	303.40	10.05	10.05	20.77		
3	2.22	-25.57 (-25.57)			50.05	490.14	-250.37	10.05	10.05	9.79	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	63.64	166.07	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-15.53	167.75	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-61.39	169.43	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 5 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-44.74 (-44.74)			95.09	559.74	-263.36	10.05	10.05	5.89	
2	1.23	-3.72 (-9.68)		79.37	4016.21		-489.69	10.05	10.05	50.60	
3	2.22	-9.03 (-18.29)		63.64	1408.51		-404.90	10.05	10.05	22.13	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	70.13	175.34	0.00	0.00	0.00
2	1.23	15.76	173.28	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-24.50	171.21	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 5 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	52

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-29.87	(-29.87)		92.85	1128.89		-363.15	10.05	10.05	12.16
2	1.23	-2.41	(-2.82)	77.12	5910.09		-216.08	10.05	10.05	76.64	
3	2.22	-25.57	(-29.87)		61.39	529.87	-257.79	10.05	10.05	8.63	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-57.57	175.04	0.00	0.00	0.00
2	1.23	1.09	172.98	0.00	0.00	0.00
3	2.22	43.71	170.92	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 6 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	34.69	(34.69)	66.27	471.62	246.91	10.05	10.05	7.12		
2	1.23	1.02	(2.50)	69.55	5915.35		212.23	10.05	10.05	85.06	
3	2.22	27.51	(34.69)	72.83	548.34	261.24	10.05	10.05	7.53		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-56.28	171.56	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.89	171.99	0.00	0.00	0.00
3	2.22	60.27	172.42	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 6 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-10.75	(-16.24)		44.39	880.54	-322.11	10.05	10.05	19.84	
2	1.23	6.46	(6.48)	49.43	3823.86		501.60	10.05	10.05	77.36	
3	2.22	-16.24	(-16.24)		54.47	1314.47	-391.86	10.05	10.05	24.13	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	37.94	168.68	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.77	169.35	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-43.48	170.01	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 6 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-34.69	(-34.69)		57.96	385.73	-230.88	10.05	10.05	6.65	
2	1.23	6.80	(7.72)	47.95	3281.92		528.02	10.05	10.05	68.44	
3	2.22	-10.75	(-27.53)		37.94	294.82	-213.91	10.05	10.05	7.77	

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	53

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	75.66	170.47	0.00	0.00	0.00
2	1.23	10.41	169.15	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-44.39	167.84	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 6 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-27.51 (-27.51)			63.51	644.60	-279.21	10.05 10.05 10.15
2	1.23	5.52 (5.66)	53.50		4378.43		463.28	10.05 81.85
3	2.22	-16.24 (-27.51)			43.48	356.28	-225.38	10.05 10.05 8.19

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-63.44	171.19	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.53	169.88	0.00	0.00	0.00
3	2.22	45.03	168.57	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 7 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	37.50 (37.50)		57.46	340.90	222.51	10.05	10.05 5.93
2	1.23	-5.19 (-5.77)	57.46		4511.48		-452.85	10.05 10.05 78.52
3	2.22	24.22 (37.50)	57.46		340.90	222.51	10.05	10.05 5.93

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-71.43	170.40	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-6.03	170.40	0.00	0.00	0.00
3	2.22	68.20	170.40	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 7 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-7.70 (-22.05)	25.35		232.49	-202.27		10.05 10.05 9.17
2	1.23	8.67 (10.67)	36.36		1353.47		397.27	10.05 10.05 37.22
3	2.22	-22.05 (-22.05)			47.38	569.81	-265.24	10.05 10.05 12.03

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	50.45	166.19	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-13.44	167.63	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-48.62	169.08	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV
LI0B		02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	54

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 7 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-37.50 (-37.50)			73.75	493.67	-251.03	10.05	10.05	6.69	
2	1.23	-0.78 (-5.74)	62.10		4703.83		-434.90	10.05	10.05	75.74	
3	2.22	-7.70 (-17.28)	50.45		996.27	-341.23		10.05	10.05	19.75	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	63.45	172.54	0.00	0.00	0.00
2	1.23	13.12	171.01	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-25.35	169.48	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 7 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-24.22 (-24.22)			71.92	1029.99	-346.81	10.05	10.05	14.32	
2	1.23	0.15 (0.15)	60.27		6184.61		14.94	10.05	10.05	102.62	
3	2.22	-22.05 (-24.22)			48.62	510.19	-254.11	10.05	10.05	10.49	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-51.47	172.30	0.00	0.00	0.00
2	1.23	1.77	170.77	0.00	0.00	0.00
3	2.22	41.34	169.24	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 8 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	35.93 (35.93)			514.67	254.95	10.05	10.05	7.10		
2	1.23	1.60 (3.09)	75.82		5878.04		239.56	10.05	10.05	77.53	
3	2.22	28.63 (35.93)	79.09		593.64	269.69	10.05	10.05	7.51		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-57.43	172.38	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.93	172.81	0.00	0.00	0.00
3	2.22	61.44	173.24	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 8 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-11.88 (-17.40)			49.78	958.49	-334.99	10.05	10.05	19.25	

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	55

2	1.23	5.91 (5.92)	54.82	4325.36	467.44	10.05	10.05	78.90			
3	2.22	-17.40 (-17.40)		59.86	1379.07		-400.82	10.05	10.05	23.04	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	39.14	169.39	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.78	170.05	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-44.70	170.71	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 8 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-35.93 (-35.93)			59.16	377.62	-229.37	10.05	10.05	6.38	
2	1.23	8.56 (9.35)	49.15		2762.49		525.35	10.05	10.05	56.21	
3	2.22	-11.88 (-30.70)			39.14	265.76	-208.48	10.05	10.05	6.79	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	82.07	170.62	0.00	0.00	0.00
2	1.23	10.21	169.31	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-49.78	167.99	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 8 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-28.63 (-28.63)			64.73	621.37	-274.87	10.05	10.05	9.60	
2	1.23	7.23 (7.33)	54.72		3770.79		504.89	10.05	10.05	68.92	
3	2.22	-17.40 (-28.63)			44.70	350.08	-224.22	10.05	10.05	7.83	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-69.57	171.35	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.25	170.04	0.00	0.00	0.00
3	2.22	50.28	168.73	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 9 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	39.32 (39.32)	52.60		283.27	211.75	10.05	10.05	5.39		
2	1.23	-10.70 (-11.05)			52.60	2417.87		-508.19	10.05	10.05	45.97
3	2.22	28.16 (39.32)	52.60		283.27	211.75	10.05	10.05	5.39		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-87.49	169.76	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	56

2	1.23	-3.62	169.76	0.00	0.00	0.00
3	2.22	84.65	169.76	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 9 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-20.28 (-32.68)			28.52	165.63	-189.79	10.05	10.05	5.81	
2	1.23	1.55 (2.71)	38.10		5266.49		374.04	10.05	10.05	138.21	
3	2.22	-32.68 (-32.68)			47.69	318.56	-218.34	10.05	10.05	6.68	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	59.19	166.60	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-11.65	167.86	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-57.51	169.12	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 9 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-39.32 (-39.32)			90.65	643.08	-278.92	10.05	10.05	7.09	
2	1.23	-8.81 (-11.58)	74.92		3389.32		-523.94	10.05	10.05	45.24	
3	2.22	-20.28 (-31.07)			59.19	469.84	-246.58	10.05	10.05	7.94	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	57.31	174.76	0.00	0.00	0.00
2	1.23	7.33	172.69	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-28.52	170.63	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 9 - SLU (Caso A1-M1)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-28.16 (-32.68)			88.97	873.72	-320.99	10.05	10.05	9.82	
2	1.23	-7.83 (-9.83)	73.24		3764.94		-505.25	10.05	10.05	51.41	
3	2.22	-32.68 (-32.68)			57.51	416.28	-236.58	10.05	10.05	7.24	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-47.89	174.54	0.00	0.00	0.00
2	1.23	5.30	172.47	0.00	0.00	0.00
3	2.22	42.94	170.41	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 10 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	57

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	33.07 (33.07)		62.10	459.24	244.60	10.05	10.05 7.40
2	1.23	2.34 (3.71)		65.38	5660.92		321.33	10.05 10.05 86.59
3	2.22	25.75 (33.07)		68.65	538.40	259.38	10.05	10.05 7.84

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-51.64	171.01	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.62	171.44	0.00	0.00	0.00
3	2.22	53.24	171.87	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 10 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-9.11 (-14.51)		40.23	903.31	-325.87		10.05 10.05 22.45
2	1.23	5.17 (5.38)		45.27	4085.86		485.37	10.05 10.05 90.26
3	2.22	-14.51 (-14.51)			50.31	1399.06		-403.59 10.05 10.05 27.81

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	33.21	168.14	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.72	168.80	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-36.05	169.46	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 10 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-33.07 (-33.07)			53.23	365.49	-227.10	10.05 10.05 6.87
2	1.23	6.38 (7.36)		43.22	3108.61		529.46	10.05 10.05 71.93
3	2.22	-9.11 (-24.32)		33.21	291.20	-213.23		10.05 10.05 8.77

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	71.52	169.84	0.00	0.00	0.00
2	1.23	10.42	168.53	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-40.23	167.22	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 10 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-25.75 (-25.75)			56.07	583.01	-267.71	10.05 10.05 10.40
2	1.23	5.19 (5.34)		46.06	4148.16		481.32	10.05 10.05 90.05
3	2.22	-14.51 (-25.75)			36.05	301.16	-215.09	10.05 10.05 8.35

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	58

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-59.23	170.22	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.51	168.90	0.00	0.00	0.00
3	2.22	40.85	167.59	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 11 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	32.73 (32.73)		47.36	314.96	217.67	10.05	10.05 6.65
2	1.23	-6.53 (-6.89)		47.36	3546.91		-516.34	10.05 10.05 74.90
3	2.22	22.76 (32.73)		47.36	314.96	217.67	10.05	10.05 6.65

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-67.58	169.07	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.81	169.07	0.00	0.00	0.00
3	2.22	65.16	169.07	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 11 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-17.01 (-27.77)			27.97	197.08	-195.66	10.05 10.05 7.04
2	1.23	-0.38 (-4.19)		36.24	4156.41		-480.68	10.05 10.05 114.71
3	2.22	-27.77 (-27.77)			44.50	363.13	-226.66	10.05 10.05 8.16

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	46.63	166.53	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-10.08	167.61	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-45.26	168.70	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 11 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-32.73 (-32.73)			69.93	564.80	-264.31	10.05 10.05 8.08
2	1.23	-5.27 (-7.54)		58.28	3860.10		-499.36	10.05 10.05 66.23
3	2.22	-17.01 (-27.58)			46.63	392.49	-232.14	10.05 10.05 8.42

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	51.85	172.04	0.00	0.00	0.00
2	1.23	6.01	170.51	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-27.97	168.98	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001	REV B

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 11 - SLU (Caso A2-M2)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-22.76 (-27.77)			68.56	727.40	-294.66	10.05	10.05	10.61	
2	1.23	-4.57 (-6.53)	56.91		4177.70		-479.01	10.05	10.05	73.41	
3	2.22	-27.77 (-27.77)			45.26	372.09	-228.33	10.05	10.05	8.22	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-42.86	171.86	0.00	0.00	0.00
2	1.23	5.16	170.33	0.00	0.00	0.00
3	2.22	39.97	168.80	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 12 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	31.64 (31.64)	62.37		495.45	251.36	10.05	10.05	7.94		
2	1.23	2.67 (3.38)	65.65		5797.39		298.66	10.05	10.05	88.31	
3	2.22	26.75 (31.64)	68.92		583.22	267.75	10.05	10.05	8.46		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-50.34	171.04	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-1.89	171.47	0.00	0.00	0.00
3	2.22	52.44	171.90	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 12 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS				
1	0.24	-10.10 (-13.14)			40.68	1120.29		-361.73	10.05	10.05	27.54	
2	1.23	4.98 (4.98)	43.96		4205.55		476.83	10.05	10.05	95.66		
3	2.22	-13.14 (-13.14)			47.24	1503.37		-418.05	10.05	10.05	31.82	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	32.01	168.20	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-1.53	168.63	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-35.07	169.06	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 12 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-31.64 (-31.64)			52.03	376.92	-229.23	10.05	10.05	7.24	

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	60

2	1.23	6.47 (7.20)	42.02	3091.10	529.61	10.05	10.05	73.57
3	2.22	-10.10 (-25.48)		32.01	260.72	-207.54	10.05	10.05 8.15

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	70.44	169.69	0.00	0.00	0.00
2	1.23	8.95	168.37	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-40.68	167.06	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 12 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. negativo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-26.75 (-26.75)			55.10	531.54	-258.10	10.05 10.05 9.65
2	1.23	5.28 (5.52)	45.09	4006.66	490.28	10.05	10.05	88.87
3	2.22	-13.14 (-26.75)			35.07	275.77	-210.35	10.05 10.05 7.86

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-60.85	170.09	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.68	168.78	0.00	0.00	0.00
3	2.22	39.14	167.46	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 13 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	36.57 (36.57)	67.07	443.12	241.59	10.05	10.05	6.61
2	1.23	-1.96 (-2.29)	70.35	5941.31	-193.20	10.05	10.05	84.45
3	2.22	29.38 (36.57)	73.63	512.52	254.55	10.05	10.05	6.96

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-65.58	171.66	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.28	172.09	0.00	0.00	0.00
3	2.22	69.58	172.52	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 13 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS
1	0.24	-11.03 (-16.52)			43.58	825.83	-313.04	10.05 10.05 18.95
2	1.23	7.80 (7.80)	48.63	3291.49	527.94	10.05	10.05	67.69
3	2.22	-16.52 (-16.52)			53.67	1238.33	-381.23	10.05 10.05 23.08

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	41.22	168.58	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	61

2	1.23	-2.77	169.24	0.00	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-46.76	169.90	0.00	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 13 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-36.57 (-36.57)			67.80	450.45	-242.96	10.05	10.05	6.64	
2	1.23	5.72 (6.78)		54.51	3962.88		492.99	10.05	10.05	72.70	
3	2.22	-11.03 (-27.51)			41.22	330.51	-220.57	10.05	10.05	8.02	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	76.46	171.76	0.00	0.00	0.00
2	1.23	11.21	170.01	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-43.58	168.27	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 13 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-29.38 (-29.38)			73.34	742.62	-297.51	10.05	10.05	10.13	
2	1.23	4.44 (4.65)		60.05	5091.73		394.61	10.05	10.05	84.79	
3	2.22	-16.52 (-29.38)			46.76	359.73	-226.02	10.05	10.05	7.69	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-64.24	172.48	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.34	170.74	0.00	0.00	0.00
3	2.22	44.23	169.00	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 14 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	37.81 (37.81)		73.34	483.18	249.07	10.05	10.05	6.59		
2	1.23	-1.38 (-1.71)		76.62	6021.68		-134.32	10.05	10.05	78.59	
3	2.22	30.51 (37.81)		79.90	554.51	262.39	10.05	10.05	6.94		

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-66.74	172.48	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.31	172.91	0.00	0.00	0.00
3	2.22	70.74	173.34	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 14 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-12.17	(-17.68)		48.98	902.09	-325.67		10.05	10.05	18.42
2	1.23	7.25	(7.25)	54.02	3764.79		505.26	10.05	10.05	69.70	
3	2.22	-17.68	(-17.68)		59.06	1303.95	-390.40		10.05	10.05	22.08

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	42.41	169.29	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.78	169.95	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-47.98	170.61	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 14 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-37.81	(-37.81)		68.99	439.73	-240.96		10.05	10.05	6.37
2	1.23	7.49	(8.41)	55.70	3449.96		521.01	10.05	10.05	61.93	
3	2.22	-12.17	(-30.68)		42.41	296.01	-214.13		10.05	10.05	6.98

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	82.87	171.91	0.00	0.00	0.00
2	1.23	11.02	170.17	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-48.98	168.43	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 14 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-30.51	(-30.51)		74.56	714.15	-292.19		10.05	10.05	9.58
2	1.23	6.16	(6.32)	61.27	4442.71		458.24	10.05	10.05	72.51	
3	2.22	-17.68	(-30.51)		47.98	353.75	-224.91		10.05	10.05	7.37

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-70.37	172.64	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.05	170.90	0.00	0.00	0.00
3	2.22	49.48	169.16	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 15 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	34.95	(34.95)	62.90	430.62	239.26	10.05	10.05	6.85		
2	1.23	-0.65	(-0.94)	66.18	6086.62		-86.74	10.05	10.05	91.97	
3	2.22	27.62	(34.95)	69.46	501.98	252.58	10.05	10.05	7.23		

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	63

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-60.94	171.11	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.00	171.54	0.00	0.00	0.00
3	2.22	62.54	171.97	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 15 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-9.39 (-14.80)	39.43	840.77	-315.54	10.05	10.05	21.33			
2	1.23	6.51 (6.69)	44.47	3461.45	520.46	10.05	10.05	77.85			
3	2.22	-14.80 (-14.80)	49.51	1308.17	-390.99	10.05	10.05	26.42			

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	36.48	168.03	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.72	168.69	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-39.33	169.36	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 15 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-34.95 (-34.95)	63.06	432.31	-239.57	10.05	10.05	6.86			
2	1.23	5.30 (6.43)	49.77	3865.00	499.05	10.05	10.05	77.65			
3	2.22	-9.39 (-24.30)	36.48	331.50	-220.76	10.05	10.05	9.09			

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	72.32	171.14	0.00	0.00	0.00
2	1.23	11.22	169.39	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-39.43	167.65	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 15 - SLU (Caso A1-M1) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-27.62 (-27.62)	65.91	683.57	-286.48	10.05	10.05	10.37			
2	1.23	4.11 (4.34)	52.62	4965.77	409.43	10.05	10.05	94.37			
3	2.22	-14.80 (-27.62)	39.33	308.10	-216.39	10.05	10.05	7.83			

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-60.04	171.51	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.31	169.76	0.00	0.00	0.00
3	2.22	40.04	168.02	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001	REV B

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 16 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS		
1	0.24	36.16 (36.16)		68.76	468.41	246.31	10.05	10.05	6.81	
2	1.23	-0.13 (-0.44)		72.04	6154.14		-37.26	10.05	10.05	85.43
3	2.22	28.64 (36.16)		75.31	541.49	259.96	10.05	10.05	7.19	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-62.09	171.88	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.10	172.31	0.00	0.00	0.00
3	2.22	63.71	172.74	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 16 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-10.45 (-15.90)			44.45	917.97	-328.30	10.05	10.05	20.65	
2	1.23	6.03 (6.19)		49.49	3946.94		493.98	10.05	10.05	79.75	
3	2.22	-15.90 (-15.90)			54.53	1371.11	-399.71	10.05	10.05	25.14	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	37.67	168.69	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-3.74	169.35	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-40.56	170.02	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 16 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS			
1	0.24	-36.16 (-36.16)			64.25	422.45	-237.73	10.05	10.05	6.58	
2	1.23	6.95 (7.95)		50.96	3365.34		525.10	10.05	10.05	66.04	
3	2.22	-10.45 (-27.26)			37.67	295.93	-214.11	10.05	10.05	7.86	

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	78.41	171.29	0.00	0.00	0.00
2	1.23	11.05	169.55	0.00	0.00	0.00
3	2.22	-44.45	167.80	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 16 - SLU (Caso A2-M2) - Sisma Vert. positivo]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Nu	Mu	Afi	Afs	CS		
1	0.24	-28.64 (-28.64)			67.14	662.07	-282.47	10.05	10.05	9.86

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	65

2	1.23	5.68 (5.86)	53.85	4309.96	468.64	10.05	10.05	80.04
3	2.22	-15.90 (-28.64)		40.56	305.78	-215.95	10.05	10.05 7.54

Verifiche taglio

N°	X	V	VRd	VRsd	VRcd	Asw
1	0.24	-65.66	171.67	0.00	0.00	0.00
2	1.23	-2.99	169.93	0.00	0.00	0.00
3	2.22	44.84	168.18	0.00	0.00	0.00

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	66

Verifiche combinazioni SLE

Simbologia adottata ed unità di misura

N°	Indice sezione
X	Ascissa/Ordinata sezione, espresso in m
M	Momento flettente, espresso in kNm
V	Taglio, espresso in kN
N	Sforzo normale, espresso in kN
Afi	Area armatura inferiore, espressa in cmq
Afs	Area armatura superiore, espressa in cmq
□fi	Tensione nell'armatura disposta in corrispondenza del lembo inferiore, espresse in kPa
□fs	Tensione nell'armatura disposta in corrispondenza del lembo superiore, espresse in kPa
□c	Tensione nel calcestruzzo, espresse in kPa
□c	Tensione tangenziale nel calcestruzzo, espresse in kPa
Asw	Area armature trasversali nella sezione, espressa in cmq

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	24.70	34.79	10.05	10.05	9091	46835	1227
2	1.23	-3.65	34.79	10.05	10.05	3	2009	156
3	2.22	24.70	34.79	10.05	10.05	9091	46835	1227

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-54.88	-154	0.00
2	1.23	2.80	8	0.00
3	2.22	54.88	154	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-6.42	9.25	10.05	10.05	12083	2375	319
2	1.23	10.39	9.25	10.05	10.05	3479	22269	518
3	2.22	-6.42	9.25	10.05	10.05	12083	2375	319

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	33.97	95	0.00
2	1.23	0.00	0	0.00
3	2.22	-33.97	-95	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
----	---	---	---	-----	-----	-----	-----	----

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	67

1	0.24	-24.70	57.27	10.05	10.05	36603	10274	1206
2	1.23	-4.85	45.62	10.05	10.05	34	2656	207
3	2.22	-6.42	33.97	10.05	10.05	2907	3112	274

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	34.79	97	0.00
2	1.23	7.54	21	0.00
3	2.22	-9.25	-26	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-24.70	57.27	10.05	10.05	36603	10274	1206
2	1.23	-4.85	45.62	10.05	10.05	34	2656	207
3	2.22	-6.42	33.97	10.05	10.05	2907	3112	274

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-34.79	-97	0.00
2	1.23	-7.54	-21	0.00
3	2.22	9.25	26	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	36.56	54.44	10.05	10.05	13630	67941	1815
2	1.23	-11.43	54.44	10.05	10.05	6671	5481	500
3	2.22	30.44	54.44	10.05	10.05	11861	52347	1504

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-83.37	-234	0.00
2	1.23	-2.50	-7	0.00
3	2.22	90.73	254	0.00

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-10.45	22.42	10.05	10.05	16284	4262	512
2	1.23	17.60	29.47	10.05	10.05	6748	31197	872
3	2.22	-19.57	36.51	10.05	10.05	32971	7707	966

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
----	---	---	----	-----

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	68

1	0.24	62.89	176	0.00
2	1.23	-4.61	-13	0.00
3	2.22	-72.10	-202	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-36.56	86.19	10.05	10.05	53553	15270	1783
2	1.23	-4.32	74.54	10.05	10.05	1048	3335	248
3	2.22	-10.45	62.89	10.05	10.05	3243	5128	435

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	55.87	157	0.00
2	1.23	11.50	32	0.00
3	2.22	-22.42	-63	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-30.44	95.40	10.05	10.05	34672	13611	1444
2	1.23	-3.29	83.75	10.05	10.05	1590	3335	242
3	2.22	-19.57	72.10	10.05	10.05	18190	9044	906

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-53.01	-148	0.00
2	1.23	-3.59	-10	0.00
3	2.22	35.01	98	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	32.16	45.50	10.05	10.05	11846	60862	1598
2	1.23	-4.85	45.50	10.05	10.05	37	2651	207
3	2.22	23.95	45.50	10.05	10.05	9473	39959	1181

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-64.74	-181	0.00
2	1.23	-2.65	-7	0.00
3	2.22	62.65	175	0.00

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-5.01	14.47	10.05	10.05	6216	2200	240
2	1.23	11.16	21.52	10.05	10.05	4432	18483	550
3	2.22	-14.14	28.57	10.05	10.05	22817	5680	695

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	43.78	123	0.00
2	1.23	-8.57	-24	0.00
3	2.22	-42.54	-119	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-32.16	67.08	10.05	10.05	50958	13022	1579
2	1.23	-3.07	55.43	10.05	10.05	817	2443	181
3	2.22	-5.01	43.78	10.05	10.05	211	2668	210

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	48.97	137	0.00
2	1.23	12.02	34	0.00
3	2.22	-14.47	-41	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-23.95	65.84	10.05	10.05	31048	10388	1153
2	1.23	-2.35	54.19	10.05	10.05	972	2215	161
3	2.22	-14.14	42.54	10.05	10.05	16814	6264	674

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-42.04	-118	0.00
2	1.23	-2.73	-8	0.00
3	2.22	25.08	70	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	24.28	33.46	10.05	10.05	8889	46368	1207
2	1.23	-4.07	33.46	10.05	10.05	301	2124	169
3	2.22	24.28	33.46	10.05	10.05	8889	46368	1207

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-54.88	-154	0.00
2	1.23	2.80	8	0.00
3	2.22	54.88	154	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-8.63	10.58	10.05	10.05	17114	3080	430
2	1.23	8.18	10.58	10.05	10.05	2953	15957	407
3	2.22	-8.63	10.58	10.05	10.05	17114	3080	430

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	33.97	95	0.00
2	1.23	0.00	0	0.00
3	2.22	-33.97	-95	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-24.28	57.27	10.05	10.05	35536	10141	1184
2	1.23	-5.74	45.62	10.05	10.05	534	2965	237
3	2.22	-8.63	33.97	10.05	10.05	7256	4035	394

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	33.46	94	0.00
2	1.23	6.21	17	0.00
3	2.22	-10.58	-30	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-24.28	57.27	10.05	10.05	35536	10141	1184
2	1.23	-5.74	45.62	10.05	10.05	534	2965	237
3	2.22	-8.63	33.97	10.05	10.05	7256	4035	394

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-33.46	-94	0.00
2	1.23	-6.21	-17	0.00
3	2.22	10.58	30	0.00

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV
LI0B		02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	71

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	24.70	34.79	10.05	10.05	9091	46835	1227
2	1.23	-3.65	34.79	10.05	10.05	3	2009	156
3	2.22	24.70	34.79	10.05	10.05	9091	46835	1227

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-54.88	-154	0.00
2	1.23	2.80	8	0.00
3	2.22	54.88	154	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-6.42	9.25	10.05	10.05	12083	2375	319
2	1.23	10.39	9.25	10.05	10.05	3479	22269	518
3	2.22	-6.42	9.25	10.05	10.05	12083	2375	319

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	33.97	95	0.00
2	1.23	0.00	0	0.00
3	2.22	-33.97	-95	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-24.70	57.27	10.05	10.05	36603	10274	1206
2	1.23	-4.85	45.62	10.05	10.05	34	2656	207
3	2.22	-6.42	33.97	10.05	10.05	2907	3112	274

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	34.79	97	0.00
2	1.23	7.54	21	0.00
3	2.22	-9.25	-26	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
----	---	---	---	-----	-----	-----	-----	----

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

1	0.24	-24.70	57.27	10.05	10.05	36603	10274	1206
2	1.23	-4.85	45.62	10.05	10.05	34	2656	207
3	2.22	-6.42	33.97	10.05	10.05	2907	3112	274

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-34.79	-97	0.00
2	1.23	-7.54	-21	0.00
3	2.22	9.25	26	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	39.10	58.02	10.05	10.05	14564	72748	1941
2	1.23	-13.80	58.02	10.05	10.05	10355	6515	622
3	2.22	31.45	58.02	10.05	10.05	12349	53267	1552

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-90.49	-253	0.00
2	1.23	-3.83	-11	0.00
3	2.22	99.69	279	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-13.67	27.04	10.05	10.05	22322	5462	673
2	1.23	17.19	35.85	10.05	10.05	6962	27255	844
3	2.22	-25.07	44.66	10.05	10.05	43195	9760	1239

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	70.12	196	0.00
2	1.23	-5.76	-16	0.00
3	2.22	-81.64	-229	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-39.10	93.42	10.05	10.05	56725	16385	1905
2	1.23	-5.07	81.77	10.05	10.05	1060	3748	280
3	2.22	-13.67	70.12	10.05	10.05	6694	6604	588

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
----	---	---	----	-----

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	73

1	0.24	59.81	168	0.00
2	1.23	11.16	31	0.00
3	2.22	-27.04	-76	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-31.45	104.94	10.05	10.05	33316	14252	1479
2	1.23	-3.80	93.29	10.05	10.05	1737	3749	272
3	2.22	-25.07	81.64	10.05	10.05	27349	11304	1183

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-56.23	-158	0.00
2	1.23	-1.27	-4	0.00
3	2.22	42.79	120	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	33.59	46.85	10.05	10.05	12334	63900	1669
2	1.23	-5.57	46.85	10.05	10.05	341	2927	231
3	2.22	23.33	46.85	10.05	10.05	9358	37793	1148

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-67.21	-188	0.00
2	1.23	-4.01	-11	0.00
3	2.22	64.59	181	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-6.87	17.11	10.05	10.05	9673	2910	334
2	1.23	9.14	25.92	10.05	10.05	3995	11527	439
3	2.22	-18.28	34.74	10.05	10.05	30494	7230	901

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	46.23	129	0.00
2	1.23	-10.71	-30	0.00
3	2.22	-44.68	-125	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

MANDATARIA  	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
	IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV
LI0B		02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	74

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-33.59	69.53	10.05	10.05	53476	13576	1650
2	1.23	-3.52	57.88	10.05	10.05	770	2633	196
3	2.22	-6.87	46.23	10.05	10.05	1439	3423	282

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	51.18	143	0.00
2	1.23	11.81	33	0.00
3	2.22	-17.11	-48	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-23.33	67.98	10.05	10.05	28657	10261	1116
2	1.23	-2.61	56.33	10.05	10.05	965	2348	172
3	2.22	-18.28	44.68	10.05	10.05	26073	7703	889

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-42.52	-119	0.00
2	1.23	-0.19	-1	0.00
3	2.22	30.37	85	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	34.43	47.78	10.05	10.05	12626	65604	1711
2	1.23	-13.56	47.78	10.05	10.05	13396	6212	632
3	2.22	28.31	47.78	10.05	10.05	10874	49982	1401

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-83.37	-234	0.00
2	1.23	-2.50	-7	0.00
3	2.22	90.72	254	0.00

Verifica sezioni traverso [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-21.50	29.08	10.05	10.05	41339	7841	1069
2	1.23	6.55	36.13	10.05	10.05	3185	2641	277
3	2.22	-30.63	43.18	10.05	10.05	58051	11274	1522

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	75

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	62.89	176	0.00
2	1.23	-4.61	-13	0.00
3	2.22	-72.10	-202	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-34.43	86.19	10.05	10.05	48240	14596	1671
2	1.23	-8.78	74.54	10.05	10.05	492	4626	365
3	2.22	-21.50	62.89	10.05	10.05	26321	9465	1029

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	49.21	138	0.00
2	1.23	4.84	14	0.00
3	2.22	-29.08	-81	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-28.31	95.40	10.05	10.05	29618	12854	1329
2	1.23	-7.75	83.75	10.05	10.05	384	4525	348
3	2.22	-30.63	72.10	10.05	10.05	44904	12787	1494

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-46.34	-130	0.00
2	1.23	3.07	9	0.00
3	2.22	41.68	117	0.00

Verifica sezioni fondazione [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm
 Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	31.73	44.17	10.05	10.05	11645	60395	1577
2	1.23	-5.27	44.17	10.05	10.05	333	2766	219
3	2.22	23.52	44.17	10.05	10.05	9277	39483	1160

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-64.74	-181	0.00
2	1.23	-2.65	-7	0.00
3	2.22	62.65	175	0.00

MANDATARIA  CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.	MANDANTI 	LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA									
		IN42 - Relazione di calcolo tombino	COMMESSA LI0B	LOTTO 02	FASE E	ENTE ZZ	TIPO DOC CL	OPERA 7 DISCIPLINA IN 42 00			PROGR 001

Verifica sezioni trasverso [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-7.23	15.81	10.05	10.05	11124	2961	354
2	1.23	8.95	22.86	10.05	10.05	3813	12350	434
3	2.22	-16.35	29.90	10.05	10.05	27808	6406	807

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	43.78	123	0.00
2	1.23	-8.57	-24	0.00
3	2.22	-42.54	-119	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-31.73	67.08	10.05	10.05	49882	12892	1557
2	1.23	-3.96	55.43	10.05	10.05	580	2679	202
3	2.22	-7.23	43.78	10.05	10.05	2194	3548	300

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	47.64	133	0.00
2	1.23	10.69	30	0.00
3	2.22	-15.81	-44	0.00

Verifica sezioni piedritto destro [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Verifiche presso-flessione

N°	X	M	N	Afi	Afs	□fs	□fi	□c
1	0.24	-23.52	65.84	10.05	10.05	30003	10246	1130
2	1.23	-3.24	54.19	10.05	10.05	736	2451	182
3	2.22	-16.35	42.54	10.05	10.05	22215	6997	791

Verifiche taglio

N°	X	V	□c	Asw
1	0.24	-40.71	-114	0.00
2	1.23	-1.39	-4	0.00
3	2.22	26.41	74	0.00

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	77

Verifiche fessurazione

Simbologia adottata ed unità di misura

- N° Indice sezione
 Xi Ascissa/Ordinata sezione, espresso in m
 Mp Momento, espresse in kNm
 Mn Momento, espresse in kNm
 wk Ampiezza fessure, espresse in mm
 wlim Apertura limite fessure, espresse in mm
 s Distanza media tra le fessure, espresse in mm
sm Deformazione nelle fessure, espresse in [%]

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		24.70	0.00	0.10	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-3.65	0.00	0.10	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		24.70	0.00	0.10	0.00 0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-6.42	0.00	0.10	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		10.39	0.00	0.10	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-6.42	0.00	0.10	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-24.70	0.00	0.10	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-4.85	0.00	0.10	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-6.42	0.00	0.10	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 17 - SLE (Quasi Permanente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-24.70	0.00	0.10	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-4.85	0.00	0.10	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-6.42	0.00	0.10	0.00 0.000

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		36.56	0.00	0.15	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-11.43	0.00	0.15	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		30.44	0.00	0.15	0.00 0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-10.45	0.00	0.15	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		17.60	0.00	0.15	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-19.57	0.00	0.15	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	<input type="checkbox"/> sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-36.56	0.00	0.15	0.00 0.000

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	78

2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-4.32	0.00	0.15	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-10.45	0.00	0.15	0.00	0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 18 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	-30.44	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-3.29	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-19.57	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	32.16	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-4.85	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	23.95	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	-5.01	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	11.16	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-14.14	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	-32.16	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-3.07	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-5.01	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 19 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	-23.95	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-2.35	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-14.14	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	24.28	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-4.07	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	24.28	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	-8.63	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	8.18	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-8.63	0.00	0.15	0.00	0.000	

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22	-24.28	0.00	0.15	0.00	0.000	
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-5.74	0.00	0.15	0.00	0.000	
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-8.63	0.00	0.15	0.00	0.000	

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	79

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 20 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-24.28	0.00	0.15	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-5.74	0.00	0.15	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-8.63	0.00	0.15	0.00	0.000

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			24.70	0.00	0.15	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-3.65	0.00	0.15	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			24.70	0.00	0.15	0.00	0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-6.42	0.00	0.15	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			10.39	0.00	0.15	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-6.42	0.00	0.15	0.00	0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-24.70	0.00	0.15	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-4.85	0.00	0.15	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-6.42	0.00	0.15	0.00	0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 21 - SLE (Frequente)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-24.70	0.00	0.15	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-4.85	0.00	0.15	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-6.42	0.00	0.15	0.00	0.000

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			39.10	0.00	0.20	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-13.80	0.00	0.20	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			31.45	0.00	0.20	0.00	0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-13.67	0.00	0.20	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			17.19	0.00	0.20	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-25.07	0.00	0.20	0.00	0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-39.10	0.00	0.20	0.00	0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-5.07	0.00	0.20	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-13.67	0.00	0.20	0.00	0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 22 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm	
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-31.45	0.00	0.20	0.00	0.000

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	80

2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22	-3.80	0.00	0.20	0.00	0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22	-25.07	0.00	0.20	0.00	0.000

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			33.59	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-5.57	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			23.33	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-6.87	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			9.14	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-18.28	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-33.59	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-3.52	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-6.87	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 23 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-23.33	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-2.61	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-18.28	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			34.43	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-13.56	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			28.31	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-21.50	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			6.55	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-30.63	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-34.43	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-8.78	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-21.50	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 24 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22-105.22			-28.31	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22-105.22			-7.75	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22-105.22			-30.63	0.00	0.20	0.00 0.000

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	81

Verifica fessurazione fondazione [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		31.73	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-5.27	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		23.52	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione traverso [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-7.23	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		8.95	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-16.35	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto sinistro [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-31.73	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-3.96	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-7.23	0.00	0.20	0.00 0.000

Verifica fessurazione piedritto destro [Combinazione n° 25 - SLE (Rara)]

N°	X	Afi	Afs	Mp	Mn	M	w	wlim	sm	□sm
1	0.24	10.05	10.05	105.22	-105.22		-23.52	0.00	0.20	0.00 0.000
2	1.23	10.05	10.05	105.22	-105.22		-3.24	0.00	0.20	0.00 0.000
3	2.22	10.05	10.05	105.22	-105.22		-16.35	0.00	0.20	0.00 0.000

Inviluppo sollecitazioni nodali

Inviluppo sollecitazioni fondazione

X [m]	Mmin [kNm]	Mmax [kNm]	Vmin [kN]	Vmax [kN]	Nmin [kN]	Nmax [kN]
0.24	-52.73	-24.28	-125.72	-50.34	33.46	80.04
1.23	-2.67	21.13	-6.09	2.80	33.46	80.04
2.22	-41.64	-22.76	52.44	139.05	33.46	80.04

Inviluppo sollecitazioni traverso

X [m]	Mmin [kNm]	Mmax [kNm]	Vmin [kN]	Vmax [kN]	Nmin [kN]	Nmax [kN]
0.24	-27.67	-5.01	32.01	98.27	9.25	49.78
1.23	-0.38	24.18	-15.53	0.00	9.25	54.82
2.22	-40.07	-6.42	-114.97	-33.97	9.25	64.45

Inviluppo sollecitazioni piedritto sinistro

Y [m]	Mmin [kNm]	Mmax [kNm]	Vmin [kN]	Vmax [kN]	Nmin [kN]	Nmax [kN]
0.24	-52.73	-24.28	33.46	82.87	52.03	129.73
1.23	-10.50	8.56	4.84	15.76	42.02	114.00
2.22	-27.67	-5.01	-49.78	-9.25	32.01	98.27

Inviluppo sollecitazioni piedritto destro

Y [m]	Mmin [kNm]	Mmax [kNm]	Vmin [kN]	Vmax [kN]	Nmin [kN]	Nmax [kN]
0.24	-41.64	-22.76	-77.44	-33.46	55.10	146.43
1.23	-9.11	7.23	-7.54	5.30	45.09	130.70
2.22	-40.07	-6.42	9.25	61.73	33.97	114.97

Inviluppo pressioni terreno

Inviluppo pressioni sul terreno di fondazione

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	82

X [m]	σ_{tmin} [kPa]	σ_{tmax} [kPa]
0.24	40	100
1.23	54	142
2.22	60	184

Inviluppo verifiche stato limite ultimo (SLU)

Verifica sezioni fondazione (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

X	Afi	Afs	CS
0.24	10.05	10.05	4.20
1.23	10.05	10.05	19.02
2.22	10.05	10.05	4.20

X	VRd	VRsd	VRcd	Asw
0.24	173.36	0.00	0.00	0.00
1.23	173.36	0.00	0.00	0.00
2.22	173.36	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni traverso (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

X	Afi	Afs	CS
0.24	10.05	10.05	4.85
1.23	10.05	10.05	10.68
2.22	10.05	10.05	5.45

X	VRd	VRsd	VRcd	Asw
0.24	167.96	0.00	0.00	0.00
1.23	169.64	0.00	0.00	0.00
2.22	171.32	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Y	Afi	Afs	CS
0.24	10.05	10.05	5.57
1.23	10.05	10.05	38.34
2.22	10.05	10.05	5.96

Y	VRd	VRsd	VRcd	Asw
0.24	179.89	0.00	0.00	0.00
1.23	177.82	0.00	0.00	0.00
2.22	175.76	0.00	0.00	0.00

Verifica sezioni piedritto destro (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Y	Afi	Afs	CS
0.24	10.05	10.05	9.43

MANDATARIA HUB ENGINEERING <small>CONSORZIO STABILE SOCIETÀ CONSORTILE & S.R.L.</small>		MANDANTI HYpro		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	83

1.23 10.05 10.05 41.11
 2.22 10.05 10.05 7.24

Y	VRd	VRsd	VRcd	Asw
0.24	182.08	0.00	0.00	0.00
1.23	180.01	0.00	0.00	0.00
2.22	177.95	0.00	0.00	0.00

Inviluppo verifiche stato limite esercizio (SLE)

Verifica sezioni fondazione (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

X	Afi	Afs	□c	□fi	□fs
0.24	10.05	10.05	1941	72748	14564
1.23	10.05	10.05	632	6515	13396
2.22	10.05	10.05	1552	53267	12349

X	□c	Asw
0.24	-253	0.00
1.23	-11	0.00
2.22	279	0.00

Verifica sezioni traverso (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

X	Afi	Afs	□c	□fi	□fs
0.24	10.05	10.05	1069	7841	41339
1.23	10.05	10.05	872	31197	6962
2.22	10.05	10.05	1522	11274	58051

X	□c	Asw
0.24	196	0.00
1.23	-30	0.00
2.22	-229	0.00

Verifica sezioni piedritto sinistro (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

Altezza sezione H = 48.00 cm

Y	Afi	Afs	□c	□fi	□fs
0.24	10.05	10.05	1905	16385	56725
1.23	10.05	10.05	365	4626	1060
2.22	10.05	10.05	1029	9465	26321

Y	□c	Asw
0.24	168	0.00
1.23	34	0.00
2.22	-81	0.00

Verifica sezioni piedritto destro (Inviluppo)

Base sezione B = 100 cm

LINEA PESCARA – BARI

**RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA
LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA**

**IN42 - Relazione di calcolo
tombino**

COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	84

Altezza sezione H = 48.00 cm

Y	Afi	Afs	□c	□fi	□fs
0.24	10.05	10.05	1479	14252	36603
1.23	10.05	10.05	348	4525	1737
2.22	10.05	10.05	1494	12787	44904

Y	□c	Asw
0.24	-158	0.00
1.23	-21	0.00
2.22	120	0.00

MANDATARIA 		MANDANTI 		LINEA PESCARA – BARI RADDOPPIO DELLA TRATTA FERROVIARIA TERMOLI-LESINA LOTTO 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA										
IN42 - Relazione di calcolo tombino				COMMESSA	LOTTO	FASE	ENTE	TIPO DOC	OPERA 7 DISCIPLINA			PROGR	REV	FOGLIO
				LI0B	02	E	ZZ	CL	IN	42	00	001	B	85

Verifiche geotecniche

Simbologia adottata

IC Indice della combinazione

Nc, Nq, Ng Fattori di capacità portante

Nc, Nq, Ng Fattori di capacità portante corretti per effetto forma, inclinazione del carico, affondamento, etc.

qu Portanza ultima del terreno, espressa in [kPa]

QU Portanza ultima del terreno, espressa in [kN]/m

QY Carico verticale al piano di posa, espressa in [kN]/m

FS Fattore di sicurezza a carico limite

IC	Nc	Nq	N \square	N'c	N'q	N' \square	qu	QU	QY	FS
1	38.64	26.09	26.17	54.14	29.87	23.96	1934	4757.77		281.40 16.91
2	24.76	13.86	10.21	33.05	15.35	8.16	937	2303.86		225.61 10.21
3	38.64	26.09	26.17	55.20	30.45	25.39	2044	5027.73		251.02 20.03
4	24.76	13.86	10.21	33.71	15.66	8.80	991	2438.61		199.42 12.23
5	38.64	26.09	26.17	39.62	21.86	7.49	1031	2536.64		193.18 13.13
6	38.64	26.09	26.17	21.47	11.84	0.40	188	463.02	122.08	3.79
7	24.76	13.86	10.21	21.97	10.20	0.67	405	996.85	149.56	6.67
8	24.76	13.86	10.21	13.29	6.17	1.38	103	254.04	124.49	2.04
9	38.64	26.09	26.17	43.66	24.08	11.37	1293	3179.62		184.86 17.20
10	38.64	26.09	26.17	19.13	10.55	1.35	121	297.78	109.91	2.71
11	24.76	13.86	10.21	24.73	11.49	1.87	535	1316.38		142.38 9.25
12	24.76	13.86	10.21	13.59	6.31	1.21	122	300.20	107.73	2.79
13	38.64	26.09	26.17	25.82	14.24	0.08	355	873.91	148.30	5.89
14	24.76	13.86	10.21	15.92	7.40	0.27	186	457.75	150.72	3.04
15	38.64	26.09	26.17	23.83	13.15	0.02	290	712.63	136.13	5.23
16	24.76	13.86	10.21	14.59	6.78	0.71	150	369.21	138.55	2.66