COMMITTENTE:



**DIREZIONE LAVORI:** 



APPALTATORE:



Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata



SYSTIA









PROGETTAZIONE:

MANDATARIA:

MANDANTI:





IL DIRETTORE DELLA PROGETTAZIONE:

Ing. L. LACOPO

Responsabile integrazione fra le varie prestazioni specialistiche

## PROGETTO ESECUTIVO

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO - BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**RELAZIONE** 

GALLERIA ARTIFICIALE E IMBOCCHI GN
GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO
Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

APPALTATORE	SCALA:
IL DIRETTORE TECNICO	-

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

 I F 2 R
 3 2
 E
 Z Z
 C L
 G A 1 6 0 0
 0 0 1
 C

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
Α	EMISSIONE	N. Cognome	00/00/04	N. Cognome	30/06/21	N. Cognome	30/06/21	IL PROGETTISTA
^	EIVIIOSIONE	F. De Scrilli	29/06/21	L. Repetto		M. Nuti	30/06/21	Ing. P. Cucino
В	REVISIONE A SEGUITO	N. Cognome	29/10/21	N. Cognome	30/10/21	N. Cognome	30/10/21	ORDINE DEGLI INGEGNERI
Ь	RDV	E. Maiello	29/10/21	L. Repetto	30/10/21	M. Nuti	30/10/21	DELLA PROV. DE TRENTO
(	REVISIONE A SEGUITO	N. Cognome	28/11/21	N. Cognome	29/11/21	N. Cognome	29/11/21	DOTTAMOTOPA OLOCOUCINO ISCRIZIONE ALBO Nº 2216
	RDV	E. Maiello	20/11/21	L. Repetto		M. Nuti	29/11/21	ISCRIZIONE ALBO N ZZIO
_								
								30/11/21

File: IF2R.3.2.E.ZZ.CL.GA.16.0.0.001.C n. Elab.:

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 2 di 299

1 GEI	NERALITÀ5
1.1	INTRODUZIONE5
1.2	OGGETTO SPECIFICO DELLA RELAZIONE – SCOPO E CONTENUTI DEL DOCUMENTO5
2 NOI	RMATIVA, ELABORATI DI RIFERIMENTO E SOFTWARE UTILIZZATI 7
2.1	NORMATIVA DI RIFERIMENTO
2.2	PRESCRIZIONI E SPECIFICHE TECNICHE (RFI, ITF)
2.3	ELABORATI DI RIFERIMENTO8
2.3.	1 Documenti Referenziati8
2.3.2	2 Documenti Correlati8
2.4	SOFTWARE IMPIEGATI9
3 CAF	RATTERISTICHE DEI MATERIALI10
3.1	SPECIFICHE TECNICHE DEI MATERIALI UTILIZZATI10
3.2	CLASSE DI ESPOSIZIONE E COPRIFERRI
3.3	ANCORAGGIO DELL'ARMATURA LONGITUDINALE17
3.4	LUNGHEZZA DI SOVRAPPOSIZIONE
4 CAF	RATERIZZAZIONE GEOLOGICA - GEOTECNICA19
4.1	INQUADRAMENTO GEOLOGICO19
4.2	INDAGINI GEOTECNICHE20
4.3	CARATTERIZZAZIONE E MODELLAZIONE GEOTECNICA20
4.3.	1 Caratterizzazione geotecnica20
4.3.2	2 Definizione dei parametri geotecnici21
4.3.3	3 Regime idraulico21

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 3 di 299

5	DE	FIN	IZIONE DELL'AZIONE SISMICA	22
6	AN	ALI	SI DI PARATIE DI SOSTEGNO	25
(	6.1	Мо	DELLAZIONE STRUTTURALE	25
(	6.2	Мо	DELLAZIONE GEOTECNICA	29
(	6.3	Мо	DELLAZIONE SISMICA	31
	6.3	.1	Paratia flessibile	31
	6.3	.2	Effetti idrodinamici	32
7	DE	SCF	RIZIONE DELL'OPERA E SOLUZIONI PROGETTUALI	34
7	7.1	ОР	ERE DI SOSTEGNO	34
7	7.2	GA	LLERIA ARTIFICIALE	34
8	AP	PRO	OCCI PROGETTUALI	36
8	3.1	Co	MBINAZIONI DI CARICO	36
8	3.2	ОР	ERE DI SOSTEGNO PROVVISORIE	39
8	3.3	GA	LLERIA ARTIFICIALE - STRUTTURE DEFINITIVE	41
9	VE	RIF	ICA DELLE OPERE DELL'IMBOCCO	45
9	9.1	ОР	ERE DI IMBOCCO	45
	9.1	.1	Sezione 1 - pk 43+524,20 - Longitudinale	46
	9.1	.2	Sezione 2 - pk 43+524,20 - Trasversale	64
	9.1	.3	Sezione 3 - pk 43+511,20	81
(	9.2	VEF	RIFICHE DI STABILITÀ DEGLI SCAVI	95
9	9.3	GA	LLERIA POLICENTRICA	98
	9.3	.1	Carichi applicati	102
	9.3	.2	Combinazioni dei carichi	104

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### PROGETTO ESECUTIVO

IF2R	3 2 F 77	CI	GA 16 0 0 001		4 di 299	
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	

	9.3.3	Risultati dell'analisi non lineare statica	105
	9.3.4	Verifiche agli stati limite	111
	9.3.5	Incidenze medie	118
10	CONC	LUSIONI	119
11	ALLEC	GATI	120
1	1.1 Pa	RATIE PLUS	120
	11.1.1	Sez 1	121
	11.1.2	Sez 2	175
	11.1.3	Sez 3	224
1	1.2 SL	IDE 2	271
	11.2.1	Sez 1	272
	11.2.2	Sez 2	279
	11.2.3	Sez 3	286
	1121	Stabilità dogli scavi	202

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO - VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 5 di 299

## 1 GENERALITÀ

### 1.1 INTRODUZIONE

La presente relazione è parte integrante del progetto esecutivo per il raddoppio della linea Cancello-Benevento sull'itinerario Napoli-Bari ed in particolare si riferisce al secondo lotto funzionale compreso tra la Stazione di Frasso Telesino/Dugenta (km 16+500 km) e l'impianto di Vitulano (km 46+950.00) per una estensione complessiva di circa 30.4 Km di linea.

Dall'analisi di tracciato e in funzione delle fasi di esercizio, è prevista una suddivisione dell'intervento in 3 lotti funzionali in relazione ai tratti in cui l'infrastruttura dialoga con gli impianti esistenti di Telese e San Lorenzo:

Lotto 1 (circa 11.2 km): dal km 16+500 fino all'impianto di Telese al km 27+700;

Lotto 2 (circa 11.3 km): da Telese fino all'impianto del PC di San Lorenzo (km 39+050);

Lotto 3 (circa 7.9 km): dall'impianto del PC di San Lorenzo fino a fine intervento (km 46+950km).

La presente relazione sintetizza gli aspetti principali della progettazione esecutiva delle opere di imbocco della galleria Le Forche ricadente nel Lotto 3.

La galleria Le Forche risulta ubicata fra le progressive km 43+490,20 (imbocco lato Cancello) e km 45+737,10 (imbocco lato Benevento) per una lunghezza totale di 2246.9 m. Il tratto in naturale è compreso fra le progressive km 43+524.20 e km 45+688,50 per una lunghezza di 2164,30 m.

La galleria è a singola canna, doppio binario e verrà scavata con metodo tradizionale. Per l'inquadramento generale delle opere in sotterraneo si rimanda al documento "Relazione tecnica delle opere in sotterraneo" (Rif. [15]).

# 1.2 OGGETTO SPECIFICO DELLA RELAZIONE - SCOPO E CONTENUTI DEL DOCUMENTO

Nella presente relazione si affrontano le problematiche progettuali connesse alla realizzazione dell'opera di imbocco della galleria Le Forche lato Cancello (GA16) facente parte della linea ferroviaria compresa tra l'impianto di Frasso Telesino - Dugenta e quello di Vitulano, della linea Caserta – Foggia, itinerario Napoli-Bari.

In questo documento, vengono descritte e verificate le parti strutturali costituenti l'opera di imbocco e vengono definite le modalità di esecuzione della stessa. Nello specifico verranno illustrate le soluzioni progettuali adottate, le verifiche di dimensionamento geotecnico e strutturale dell'opera di sostegno, le verifiche di stabilità dell'insieme opera di sostegno – terreno e le verifiche strutturali della galleria artificiale.

L'elaborato in oggetto è stato realizzato con lo scopo di definire, nella zona di interesse:

• il modello geotecnico del terreno;

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.<u>2.E.ZZ</u> CL GA.16.0.0.001 6 di 299 С

- gli intervalli rappresentativi dei parametri geotecnici e geomeccanici dei litotipi individuati;
- le soluzioni progettuali e soddisfare le verifiche di dimensionamento delle opere di sostegno e della galleria artificiale e le verifiche di stabilità.

La progettazione è stata sviluppata nel rispetto della normativa vigente, per i riferimenti normativi si rimanda al capitolo 2.

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante: SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV **FOGLIO** 3.2.E.ZZ 7 di 299 IF2R CL GA.16.0.0.001 С

### 2 NORMATIVA, ELABORATI DI RIFERIMENTO E SOFTWARE UTILIZZATI

### 2.1 **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

- [1] Decreto Ministero delle Infrastrutture e Trasporti 14/01/2008, "Approvazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni";
- [2] C.S.LL.PP., Circolare n°617 del 02/02/2009, "Istruzioni per l'applicazione delle "nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al DM 14/01/2008";
- [3] Decreto Ministeriale 28/10/2005. "Sicurezza nelle gallerie ferroviarie";
- [4] Regolamento del 18/11/2014 della Commissione dell'Unione Europea - 1303/2014 relativa alla Specifica Tecnica di Interoperabilità concernente "la sicurezza nelle gallerie ferroviarie" nel sistema ferroviario transeuropeo convenzionale e ad alta velocità;
- Regolamento del 18/11/2014 della Commissione dell'Unione Europea 1300/2014 -[5] relativa ad una Specifica Tecnica di Interoperabilità concernente le "persone a mobilità ridotta" nel sistema ferroviario transeuropeo convenzionale e ad alta velocità;
- Regolamento del 18/11/2014 della Commissione dell'Unione Europea 1299/2014 -[6] relativa ad una Specifica Tecnica di Interoperabilità per il sottosistema "infrastruttura" del sistema ferroviario transeuropeo ad alta velocità.

### 2.2 PRESCRIZIONI E SPECIFICHE TECNICHE (RFI, ITF)

- [7] Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE I / Aspetti Generali (RFI DTC SI MA IFS 001 A)
- Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE II Sezione 1 / Ambiente e Geologia [8] (RFI DTC SI AG MA IFS 001 A - rev 30/12/2016)
- Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE II Sezione 2 / Ponti e Strutture (RFI [9] DTC SI PS MA IFS 001 A - rev 30/12/2016)
- [10] Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE II - Sezione 3 / Corpo Stradale (RFI DTC SI CS MA IFS 001 A - rev 30/12/2016)
- Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE II Sezione 4 / Gallerie (RFI DTC SI [11] GA MA IFS 001 A - rev 30/12/2016)
- [12] Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE II - Sezione 5 / Prescrizioni per i Marciapiedi e le Pensiline delle Stazioni Ferroviarie a servizio dei Viaggiatori (RFI DTC SI CS MA IFS 002 A - rev 30/12/2016)
- [13] Manuale di Progettazione delle Opere Civili: PARTE II - Sezione 6 / Sagome e Profilo minimo degli ostacoli (RFI DTC SI CS MA IFS 003 A- rev 30/12/2016)
- RFI, doc RFI DTC SI SP IFS 001 A "Capitolato generale tecnico di Appalto delle opere [14] civili" datato Dic 2016.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA LOTTO CODIFICA GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO DOCUMENTO RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

8 di 299

С

#### 2.3 **ELABORATI DI RIFERIMENTO**

### 2.3.1 Documenti Referenziati

Sono stati utilizzati come input per il presente documento i seguenti elaborati:

- Documento n.º IF2R.3.2.E.ZZ.RG.GN.00.0.0.001 "Relazione tecnica delle opere in sotterraneo":
- [16] Documento n IF2R.3.2.E.ZZ.CL.GN.07.0.0.001. "Galleria Le Forche – geotecnica e di calcolo";
- [17] Documento n.º IF2R.3.2.E.ZZ.F6.GN.07.0.0.001. "Profilo geotecnico - Galleria Le Forche";
- [18] Documento n.º IF2R.3.2.E.ZZ.SP.GN.00.0.001 "Caratteristiche dei materiali - Note
- Documento n.º IF2R.3.2.E.ZZ.AZ.GA.16.0.0.001 "Planimetria e sezioni di monitoraggio"; [19]
- [20] Documento n.º IF2R.0.2.E.ZZ.RH.GE.00.0.1.002 "Relazione geologica, geomorfologica, idrogeologica";
- [21] Documento n.º IF2R.0.2.E.ZZ.RB.GE.00.0.5.001 "Relazione geotecnica generale di linea delle opere all'aperto";
- Gestione Terre e Bonifiche, Elaborati specialistici. [22]
- Documento n.° I IF2R.3.2.E.ZZ.L9.GA.16.0.0.001 "Galleria Le Forche Fase provvisoria -[23] Planimetria e profilo longitudinale";
- [24] Documento n.° IF2R.3.2.E.ZZ.W9.GA.16.0.0.001 "Galleria Le Forche - Fase provvisoria -Sezioni caratteristiche";
- Documento n.° IF2R.3.2.E.ZZ.BZ.GA.16.0.0.001 "Galleria Le Forche - Fase provvisoria -[25] Sviluppata delle opere di imbocco e particolari costruttivi";
- Documento n.° IF2R.3.2.E.ZZ.PZ.GA.16.0.0.001 "Fasi costruttive - Tav. 1 di 2": [26]
- Documento n.° IF2R.3.2.E.ZZ.PZ.GA.16.0.0.001 "Fasi costruttive - Tav. 2 di 2". [27]
- Documento n.° IF2R.3.2.E.ZZ.TT.GA.00.0.0.001 [28] "Incidenze armature".

### 2.3.2 Documenti Correlati

I documenti correlati, la cui lettura è consigliata per allargare la conoscenza dell'ambito del quale il presente documento si inquadra, sono:

- PARATIE PLUS 2020 (versione 21.0.3) Manuale d'uso; [29]
- M. Bustamante, B. Doix (1985). Une méthode pour le calcul des tirants et des micropieux [30] injectés. Bull. Liaison Lab. Ponts et Chaussées, Paris, n. 140, nov-dèc 1985 - Ref. 3047,
- [31] C. Viggiani (1999). Fondazioni, Hevelius Edizioni.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 9 di 299 С

[32] 46, 811 pp.N.R. Morgestern & V.E. Price (1965). The analysis of the stability of generalised slip surfaces. Geotechnique, 15, 79-93.

### 2.4 **SOFTWARE IMPIEGATI**

I software utilizzati per la progettazione sono:

PARATIE PLUS 2020 versione 20.0.0 HarpaCeAS Slide2 versione 9.009 Rocscience Inc. Straus7 versione 2.4.6 EnginSoft S.p.A. APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** 

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

10 di 299

С

## 3 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

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 A.

Per la completa e puntuale definizione delle caratteristiche dei materiali previsti per la realizzazione dell'opera si rimanda all'elaborato specifico (Rif. [18] - "Caratteristiche dei materiali – Note generali").

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

## 3.1 SPECIFICHE TECNICHE DEI MATERIALI UTILIZZATI

Nella tabella che segue si riportano in sintesi le classi dei materiali impiegati per l'analisi strutturale:

ELEMENTI	CALCESTRUZZO
Magrone	C12/15
Spritz-Beton	C25/30
Cordoli	C25/30
GA Policentrica: calotta e piedritti	C25/30
GA Policentrica: arco rovescio e murette	C30/37
ELEMENTI	ACCIAIO PER BARRE
Tutti	B450C
ELEMENTI	ACCIAIO PER PROFILATI
Puntoni e travi di ripartizione	S355JR
ELEMENTI	ACCIAIO PER TIRANTI
Tiranti	Armonico

Tabella 1: Classi dei materiali impiegati per l'analisi strutturale

Calcestruzzo magro				
Classe di resistenza	C12/15			
Valore caratteristico resistenza cubica a 28 giorni	R <sub>ck</sub> = 15 MPa			
Valore caratteristico resistenza cilindrica a 28 giorni	f <sub>ck</sub> = 12 MPa			
Resistenza a compressione cilindrica media	$f_{cm} = f_{ck} + 8 = 20 \text{ MPa}$			

Tabella 2: Specifiche tecniche materiali – Calcestruzzo magro

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SY

ering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

CL

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ

LOTTO CODIFICA

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV. C FOGLIO **11 di 299** 

Calcestruzzo per spritz-beton				
Classe di resistenza	C25/30			
Valore caratteristico resistenza cubica a 28 giorni	R <sub>ck</sub> = 30 MPa			
Valore caratteristico resistenza cilindrica a 28 giorni	f <sub>ck</sub> = 25 MPa			
Resistenza a compressione cilindrica media	$f_{cm} = f_{ck} + 8 = 33 \text{ MPa}$			
Resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.30 * f_{ck}^{2/3} = 2.56 \text{ MPa}$			
Resistenza di progetto a compressione a 28 giorni	$f_{cd} = 0.85 f_{ck}/1.5 = 14.17 MPa$			
Modulo di Young a 28 giorni	$E_{cm} = 22000 (f_{cm}/10)^{0,3} = 31476 MPa$			
Tensione massima di compressione in esercizio	$\sigma_c = 0.55 f_{ck} = 13,75$ MPa (comb. caratteristica) $\sigma_c = 0,40 f_{ck} = 10,00$ MPa (comb. quasi perm.)			
Verifiche a fessurazione	$\sigma_t = f_{ctm} / 1,2 = 2,14 \text{ MPa}$			

Tabella 3: Specifiche tecniche materiali – Spritz-beton

Calcestruzzo per cordoli				
Classe di resistenza	C25/30			
Valore caratteristico resistenza cubica a 28 giorni	R <sub>ck</sub> = 30 MPa			
Valore caratteristico resistenza cilindrica a 28 giorni	f <sub>ck</sub> = 25 MPa			
Resistenza a compressione cilindrica media	$f_{cm} = f_{ck} + 8 = 33 \text{ MPa}$			
Resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.30 * f_{ck}^{2/3} = 2.56 \text{ MPa}$			
Resistenza di progetto a compressione a 28 giorni	$f_{cd} = 0.85 f_{ck}/1.5 = 14.17 MPa$			
Modulo di Young a 28 giorni	$E_{cm} = 22000 (f_{cm}/10)^{0,3} = 31476 MPa$			
Tensione massima di compressione in esercizio	$\sigma_c = 0.55 f_{ck} = 13,75$ MPa (comb. caratteristica) $\sigma_c = 0,40 f_{ck} = 10,00$ MPa (comb. quasi perm.)			
Verifiche a fessurazione	$\sigma_t = f_{ctm} / 1,2 = 2,14 \text{ MPa}$			

Tabella 4: Specifiche tecniche materiali – Pali e cordoli

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 12 di 299

Calcestruzzo per calotta e piedritti				
Classe di resistenza	C25/30			
Valore caratteristico resistenza cubica a 28 giorni	R <sub>ck</sub> = 30 MPa			
Valore caratteristico resistenza cilindrica a 28 giorni	f <sub>ck</sub> = 25 MPa			
Resistenza a compressione cilindrica media	$f_{cm} = f_{ck} + 8 = 33 \text{ MPa}$			
Resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.30 * f_{ck}^{2/3} = 2.56 \text{ MPa}$			
Resistenza di progetto a compressione a 28 giorni	$f_{cd} = 0.85 f_{ck}/1.5 = 14.17 MPa$			
Modulo di Young a 28 giorni	$E_{cm} = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3} = 31476 MPa$			
Tensione massima di compressione in esercizio	$\sigma_c = 0.55 f_{ck} = 13,75$ MPa (comb. caratteristica) $\sigma_c = 0,40 f_{ck} = 10,00$ MPa (comb. quasi perm.)			
Verifiche a fessurazione	$\sigma_t = f_{ctm} / 1,2 = 2,14 \text{ MPa}$			

Tabella 5: Specifiche tecniche materiali – Calotta e piedritti

Calcestruzzo per arco rovescio e murette				
Classe di resistenza	C30/37			
Valore caratteristico resistenza cubica a 28 giorni	R <sub>ck</sub> = 37 MPa			
Valore caratteristico resistenza cilindrica a 28 giorni	f <sub>ck</sub> = 30 MPa			
Resistenza a compressione cilindrica media	$f_{cm} = f_{ck} + 8 = 38 \text{ MPa}$			
Resistenza a trazione assiale	$f_{ctm} = 0.30 * f_{ck}^{2/3} = 2.90 \text{ MPa}$			
Resistenza di progetto a compressione a 28 giorni	f <sub>cd</sub> = 0,85 f <sub>ck</sub> /1,5 = 17,00 MPa			
Modulo di Young a 28 giorni	$E_{cm} = 22000 (f_{cm}/10)^{0.3} = 32837 MPa$			
Tensione massima di compressione in esercizio	$\sigma_c$ = 0.55f <sub>ck</sub> = 16,50 MPa (comb. caratteristica) $\sigma_c$ = 0,40f <sub>ck</sub> = 12,00 MPa (comb. quasi perm.)			
Verifiche a fessurazione	$\sigma_t = f_{ctm} / 1,2 = 2,42 \text{ MPa}$			

Tabella 6: Specifiche tecniche materiali – Arco rovescio e murette

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 13 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

Acciaio per barre d'armatura					
Tipo	B450C				
Tensione caratteristica di rottura	f <sub>uk</sub> = 540 MPa				
Tensione caratteristica di snervamento	f <sub>yk</sub> = 450 MPa				
Resistenza di progetto	$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_s = 391,3 \text{ MPa}$				
Modulo di Young	E = 210000 MPa				
Tensione massima di compressione in esercizio	$\sigma_{\text{lim}} = 0.75 f_{yk} = 337.5 \text{ MPa}$				

Tabella 7: Specifiche tecniche materiali – Acciaio per barre d'armatura

Acciaio per profilati					
Tipo	S355JR				
Tensione caratteristica di rottura	f <sub>uk</sub> = 510 MPa				
Tensione caratteristica di snervamento	f <sub>yk</sub> = 355 MPa				
Resistenza di progetto	cfr. 4.2.4 a 4.2.9 del D.M. 14/01/08				
Modulo di Young	E = 210000 MPa				

Tabella 8: Specifiche tecniche materiali - Acciaio per profilati

Acciaio armonico per tiranti					
Tipo	Trefoli da 0,6"				
Tensione di rottura caratteristica	fptk ≥ 1860 MPa				
Tensione elastica all'1% di deformazione	fp(1)k ≥ 1670 MPa				

Tabella 9: Specifiche tecniche materiali – Acciaio armonico per tiranti

## 3.2 CLASSE DI ESPOSIZIONE E COPRIFERRI

Con riferimento alle specifiche di cui alla norma UNI 11104, si definiscono di seguito le classi di esposizione del calcestruzzo delle diverse parti della struttura oggetto dei dimensionamenti di cui al presente documento:

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 14 di 299

Elemento	Classe cls	Classe esposizione	Ambiente	Diametro massimo aggregati	Max a/c	Min cemento	Copriferro
				[mm]		[kg/mc]	[mm]
Cordoli	C25/30	XC2	Ordinario	25	0,60	300	60
Calotta e piedritti ed elevazioni	C25/30	XC2	Ordinario	32	0,60	300	50
Arco rovescio e murette e fondazione	C30/37	XA1	Aggressivo	32	0,55	320	50

Tabella 10: Classi di esposizione secondo UNI-EN 206-2006

Classe esposizione norma UNI 9858	Classe esposizione norma UNI 11104 UNI EN 206 –1	Descrizione dell'ambiente	Esemplo	Massimo rapporto a/c	Minima Classe di resistenza	Contenuto minimo in aria (%)
1 Assenza	a di rischio d	i corrosione o attacco	and the state of the state of			
1	XO	Per calcestruzzo privo di armatura o inserti metallici: tutte le esposizioni eccetto dove ciè gelordisselo, o attacco chimico. Calcestruzzi con armatura o inserti metallici: in ambiente molto asciutto.	Interno di edifici con umidità relativa molto bassa. Calcestrazzo non armato all'interno di edifici. Calcestrazzo non armato all'interno di edifici. Calcestrazzo non armato immeraro i suolo non aggressivo o in acqua non aggressiva. Calcestrazzo non armato soggetto a cicli di bagnato asciutto ma non soggetto adriascione, golo o attacco chimico.		C 12/15	
Nota - Le cond condizioni rille	lizioni di umidità si r ttano quelle dell'am		riferro o nel ricoprimento di inserti metallici, ma in classificazione dell'ambiente circostante può esse			
2 a	XC1	Asciutto o permanentemente bagnato.	Interni di edifici con umidità relativa bassa. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con le superfici all'interno di strutture con eccezione delle parti esposte a condensa, o immerse i acqua.	0,60	C 25/30	
2 a	XC2	Bagnato, raramente asciutto.	Parti di strutture di contenimento liquidi,fondazioni. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso prevalentemente immerso in acqua o terreno non aggressivo.	0,60	C 25/30	
5 a	хсз	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici esterne riparate dalla pioggia, o in interni con umidità da moderata ad alta.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XC4	Ciclicamente asciutto e bagnato.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in esterni con superfici soggette a alternanze di asciutto ed umido. Calcestruzzi a vista in ambienti urbani. Superfici a contatto con l'acqua non comprese nella classe XC2.	0,50	C 32/40	
3 Corrosi	one indotta d	la cloruri esclusi quelli	provenenti dall'acqua di mare			
5 a	XD1	Umidità moderata.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in superfici o parti di ponti e viadotti esposti a spruzzi d'acqua contenenti cloruri.	0,55	C 28/35	5
4 a 5 b	XD2	Bagnato, raramente asciutto.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso in elementi strutturali totalmente immersi in acqua anche industriale contenete cloruri (Piscine).	0,50	C 32/40	
5 c	Ciclicamente bagnato e		Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, di elementi strutturali direttamente soggetti agli agenti dispelanti o agli spruzzi conterenti agenti disgelanti. Calcestruzzo armato ordinario o precompresso, elementi con una superficie immerse in acqua contenente Parti di ponti, pevimentazioni e osstrecio presentazioni e postrecio pres	0,45	C 35/45	

Classe esposizione norma UNI 9858	Classe esposizione norma UNI 11104 UNI EN 206 –1	Descrizione dell'ambiense	Esemplo	Massimo rapporto a/c	Minima Classe di resistenza	Contenuto minimo in aria (%)
4 Corrosi	one indotta	da cloruri presenti nell'	acqua di mare			
4 a 5 b	XS1	Esposto alla salsedine marina ma non direttamente in contatto con l'acqua di mare.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali sulle coste o in prossimità.	0,50	C 32/40	
-9	XS2	Permanentemente sommerso.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso di strutture marine completamente immersi in acqua.	0,45	C 35/45	
	XS3	Zone esposte agli spruzzi o alle marea.	Calcestruzzo armato ordinario o precompresso con elementi strutturali esposti alla battigia o alle zone soggette agli spruzzi ed onde del mare.	0,45	C 35/45	
5 Attacco	dei cicli di g	elo/disgelo con o senza				100
2 b	XF1	Moderata saturazione d'acqua,in assenza di agente disgelante.	Superfici verticali di calcestruzzo come facciate e colonne esposte alla pioggia ed al gelo.  Superfici non verticali e non soggette alla completa saturazione ma esposte al gelo, alla pioggia o all'acqua.	0,50	C 32/40	
3	XF2	Moderata saturazione d'acqua, in presenza di agente disgelante.	Elementi come parti di ponti che in altro modo sarebbero classificati come XF1 ma che sono esposti direttamente o indirettamente agli agenti disgelanti.	0,50	C 25/30	3,0
2 b	XF3	Elevata saturazione d'acqua, in assenza di agente disgelante	Superfici ortz zontali în editici dove l'acqua può accumularsi e che possono essere soggetti ai fenomeni di gelo, elementi soggetti a frequenti bagnature ed esposti al gelo.	0,50	C 25/30	3,0
3	XF4	Elevata saturazione d'acqua, con presenza di agente antigelo oppure acqua di mare.	Superfici orizzontali quali strade o pavimentazioni esposte al gelo e ali sali disgelanti in modo diretto o indiretto, elementi esposti al gelo e soggetti a frequenti bagnature in presenza di agenti disgelanti o di acqua di mare.	0,45	C 28/35	3,0
6 Attacco	chimico**		22			
5 a	XA1	Ambiente chimicamente debolmente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Contenitori di fanghi e vasche di decantazione. Contenitori e vasche per acque reflue.	0,55	C 28/35	
4 a 5 b	XA2	Ambiente chimicamente moderatamente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di terreni aggressivi.	0,50	C 32/40	
5 c	XA3	Ambiente chimicamente fortemente aggressivo secondo il prospetto 2 della UNI EN 206-1	Elementi strutturali o pareti a contatto di acque industriali fortemente aggressive. Contentito i di foraggi, mangimi e liguame provenienti dall'allevamento animale. Torri di ratfreddamento di fumi di gas di scarico industriali.	0,45	C 35/45	

Figura 1: Classi di esposizione secondo UNI-EN 206-2006

La scelta delle classi di resistenza dei conglomerati riportate in precedenza viene di seguito verificata impiegando il Prospetto 4 della UNI-EN 11104 il quale prescrive, in funzione delle Classi di Esposizione, la resistenza minima delle miscele da adottare:

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

۶.

UNI 11104:2004

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 15 di 299 CL С

								C	lassi di e	esposizio	ne							
			Corrosione delle armature indotta dalla carbonatazione			Corro	sione dell	elle armature indotta da cloruri Attacco					co da cicli	i di gelo/d	isgelo	1	nte aggres acco chim	
						Acqu	a di mare			uri prover a altre for								
	X0	XC1	XC2	XC3	XC4	XS1	XS2 X	33	XD1	XD2	XD3	XF1	XF2	XF3	XF4	XA1	XA2	XA3
Massimo rapporto a/c	-	0,6	80	0,55	0,50	0,50	0,45		0,55	0,50	0,45	0,50	0,	50	0,45	0,55	0,50	0,45
Minima classe di resistenza*)	C12/15	C25	/30	C28/35	C32/40	C32/40	C35/4	,	C28/35	C32/40	C35/45	32/40	25	/30	28/35	28,35	32/40	35/45
Minimo contenuto in cemento (kg/m³)	-	30	0	320	340	340	360		320	340	360	320	34	40	360	320	340	360
Contenuto minimo in aria (%)														3,0 <sup>a)</sup>				
Altri requisiti																È richiest cementi r		

Figura 2: Classi di resistenza minima del calcestruzzo secondo UNI – 11104

ANALISI DI DURABILITA' E CALCOLO DEL COPR	RIFERRO		
Normativa adottata: NTC08 § 4.1.6.1.3. e § C4	.1.6.1.3		
Requisiti di durabilità:			
Vita utile di progetto:	≥ 100 anni		
Classe di resistenza del calcestruzzo:	C25/30		
Elemento simile ad una soletta:	SI		
Controllo di qualità della produzione del cls:	NO		
Controllo delle tolleranze di posa in cantiere:	NO		
Tipologia di acciaio:	ORDINARIO		
Diametro max della barra da carpenteria: [mm]	30		
Disposizione delle barre	2		
Classe di esposizione	XC2		
XC2: Corrosione indotta da carbonatazione			
Calcolo del copriferro minimo:			
Copriferro minimo Tabella (C 4.1.IV)	C <sub>min</sub>	20	[mm
Incremento dovuto alla vita nominale (>100 anni):	$arDelta$ c $_{, ext{vita nominale}}$	10	[mm
Incremento dovuto alla classe del cls (C <c <sub="">min):</c>	$\Delta c_{,classe}$	0	[mm
Incremento dovuto al controllo di qualità:	$\Delta c$ , contorllo	0	[mm
Copriferro minimo (∑)	C <sub>min</sub>	30	[mm
Calcolo del copriferro nominale:			
Copriferro minimo	C <sub>min</sub>	30	[mm
Tolleranza di posa:	$\Delta c_{dev}$	10	[mm
Copriferro nominale § 4.4.1.1:	C <sub>nom</sub>	40	[mm
Tabella riepilogativa:			
Classe di esposizione:	XC2		
Condizioni ambientali (Tab.4.1 III NTC 08):	Ordinarie		
Classe strutturale:	<i>S5</i>		
Copriferro nominale § 4.4.1.1:	C nom	40	[mm

Figura 3: Copriferro nominale - Calotta e piedritti

Quando il calcestruzzo non contiene aria aggiunta, le sue prestazioni devono essere verificate rispetto ad un calcestruzzo aerato per il quale è provata la resistenza al gelo/disgelo, da determinarsi secondo UNI 7087, per la relativa classe di esposizione.

Qualora la presenza di solfati comporti le classi di esposizione XA2 e XA3 è essenziale utilizzare un cemento resistente ai solfati secondo UNI 9156.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ IF2R CL GA.16.0.0.001 16 di 299 С

Normativa adottata: NTC08 § 4.1.6.1.3. e § C4	.1.6.1.3		
Requisiti di durabilità:			
Vita utile di progetto:	≥ 100 anni		
Classe di resistenza del calcestruzzo:	C30/37		
Elemento simile ad una soletta:	SI		
Controllo di qualità della produzione del cls:	NO		
Controllo delle tolleranze di posa in cantiere:	NO		
Tipologia di acciaio:	ORDINARIO		
Diametro max della barra da carpenteria: [mm]	30		
Disposizione delle barre	2		
Classe di esposizione	XA1		
XA1: Attacco chimico			
Calcolo del copriferro minimo:			
Copriferro minimo Tabella (C 4.1.IV)	C <sub>min</sub>	30	[mm
Incremento dovuto alla vita nominale (>100 anni):	arDelta c ,vita nominale	10	[mm
Incremento dovuto alla classe del cls (C <c <sub="">min):</c>	$\Delta c_{,classe}$	0	[mm
Incremento dovuto al controllo di qualità:	$\Delta c_{,contorllo}$	0	[mm
Copriferro minimo (∑)	C <sub>min</sub>	40	[mm
Calcolo del copriferro nominale:			
Copriferro minimo	C <sub>min</sub>	40	[mm
Tolleranza di posa:	$\Delta c_{dev}$	10	[mm
Copriferro nominale § 4.4.1.1:	C <sub>nom</sub>	50	[mm
Tabella riepilogativa:			
Classe di esposizione:	XA1		
Condizioni ambientali (Tab.4.1 III NTC 08):	Aggressive		
Classe strutturale:	<i>S5</i>		
Copriferro nominale § 4.4.1.1:	C nom	50	[mm

Figura 4: Copriferro nominale – Arco rovescio e murette

Al fine di uniformare i copriferri, a favore di sicurezza, si utilizzano i seguenti valori:

Elemento	Copriferro
Elemento	[mm]
Calotta e piedritti	50
Arco rovescio e murette	50

Tabella 11: Copriferro degli elementi adottato in PE

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

Mandante:

A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 17 di 299

### 3.3 ANCORAGGIO DELL'ARMATURA LONGITUDINALE

La lunghezza di ancoraggio delle armature è definita secondo le prescrizioni riportate al paragrafo 8.4 della norma UNI EN 1992-1-1:2005. La lunghezza di ancoraggio di progetto l<sub>bd</sub> risulta:

$$I_{bd} = \alpha_1 \cdot \alpha_2 \cdot \alpha_3 \cdot \alpha_4 \cdot \alpha_5 \cdot I_{b,rgd} \ge I_{b,min}$$

essendo  $\alpha_1$ ,  $\alpha_2$ ,  $\alpha_3$ ,  $\alpha_4$  e  $\alpha_5$  i coefficienti dati nel prospetto 8.2 del paragrafo 8.4.4.

- α<sub>1</sub> tiene conto dell'effetto della forma delle barre posto che il copriferro sia adeguato;
- α<sub>2</sub> tiene conto dell'effetto del ricoprimento minimo di calcestruzzo;
- α<sub>3</sub> tiene conto dell'effetto del confinamento dovuto ad armatura trasversale;
- $\alpha_4$  tiene conto di una o più barre trasversali saldate ( $\phi_t > 0,6\phi$ ) lungo la lunghezza di ancoraggio di progetto  $I_{bd}$ ;
- $\alpha_5$  tiene conto dell'effetto della pressione trasversale al piano di spacco lungo la lunghezza di ancoraggio di progetto.

II prodotto  $(\alpha_2 \cdot \alpha_3 \cdot \alpha_5) > 0.7$ 

la lunghezza di ancoraggio necessaria di base è ottenuta con l'espressione:

$$I_{b,rdq} = (\phi / 4) \cdot (\sigma_{sd} / f_{bd})$$

## essendo:

 $\sigma_{sd}$  la tensione di progetto in corrispondenza del punto da cui si misura l'ancoraggio;

f<sub>bd</sub> il valore di progetto della tensione di aderenza ultima pari a

$$f_{bd} = 2,25 \cdot \eta_1 \cdot \eta_2 \cdot f_{ctd}$$

### avendo indicato con:

f<sub>ctd</sub> il valore di progetto della resistenza a trazione del calcestruzzo secondo il punto 3.1.6 (2)

 $\eta_1$  coefficiente legato alla qualità della condizione di aderenza e alla posizione della barra durante il getto:

 $\eta_1 = 1,0$  in condizione di "buona" aderenza;

 $\eta_2$  = 0,7 in tutti gli altri casi e per barre in elementi strutturali con casseforme scorrevoli, a meno che non si possa dimostrare che esistano "buone" condizioni di aderenza;

η<sub>2</sub> è riferito al diametro della barra:

$$\eta_2 = 1.0 \text{ per } \phi \leq 32 \text{mm};$$

$$\eta_2 = (132 - \phi) / 100 \text{ per } \phi > 32 \text{mm}.$$

l<sub>b.min</sub> è la lunghezza di ancoraggio minima se non sussistono altre limitazioni:

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 18 di 299

- per ancoraggi in trazione:  $I_{b,min} > max (0,3 I_{b,rqd}; 10\phi; 100mm);$ 

- per ancoraggi in compressione l<sub>b,min</sub> > max (0,6 l<sub>b,rqd</sub>; 10φ; 100mm).

## 3.4 LUNGHEZZA DI SOVRAPPOSIZIONE

La lunghezza di sovrapposizione delle armature è definita secondo le prescrizioni riportate al paragrafo 8.7.3 della norma UNI EN 1992-1-1:2005. La lunghezza di sovrapposizione è pari a:

$$I_0 = \alpha_1 \cdot \alpha_2 \cdot \alpha_3 \cdot \alpha_5 \cdot \alpha_6 \cdot I_{b,rqd} \ge I_{b,min}$$

dove:

l<sub>b,rqd</sub> è calcolato con l'espressione precedente;

 $I_{0,min}$  > max (0,3 ·  $\alpha_3$  ·  $I_{b,rqd}$ ; 15 $\phi$ ; 200mm).

I valori di  $\alpha_1$ ,  $\alpha_2$ ,  $\alpha_3$ ,  $\alpha_4$  e  $\alpha_5$  possono essere ricavati dal prospetto 8.2 del paragrafo 8.4.4; tuttavia, per il calcolo di  $\alpha_3$ , si raccomanda che  $\Sigma A_{\text{st,min}}$  sia assunta pari a 1,0  $A_{\text{s}}$  ( $\sigma_{\text{sd}}$  /  $f_{\text{vd}}$ ), con:

 $A_s$  = area della singola barra sovrapposta;

 $\alpha_6 = (\rho_1 / 25)^{0.5}$  ma non maggiore di 1,5, né minore di 1,0, essendo  $\rho_1$  la percentuale di armatura sovrapposta entro la lunghezza 0,65 l<sub>0</sub> valutata a partire dal centro della lunghezza di sovrapposizione considerata. I valori di  $\alpha_6$  sono dati nel prospetto 8.3 del paragrafo 8.7.3.

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 19 di 299

## 4 CARATERIZZAZIONE GEOLOGICA - GEOTECNICA

Nel seguito si riporta un breve inquadramento geologico e la sintesi della caratterizzazione e modellazione geotecnica.

### 4.1 INQUADRAMENTO GEOLOGICO

L'area di studio si colloca nella porzione nord-occidentale della regione Campania, più precisamente nel territorio dei comuni di Benevento, Ponte e Torrecuso, in provincia di Benevento (BN). Il tracciato progettuale impegna settori di territorio posti a quote comprese tra 70 m s.l.m. e 180 m s.l.m. circa. Dal punto di vista morfologico, l'area di studio è contraddistinta dalla valle del Fiume Calore che, con i suoi depositi alluvionali, separa i rilievi del Taburno-Camposauro a Sud, da quelli del Matese a Nord. La porzione di catena Appenninica interessata dal tracciato è costituita da una spessa unità tettonica meso-cenozoica derivante dalla deformazione di domini paleogeografici di natura bacinale, nota in letteratura come Unità tettonica del Fortore. Su tale unità poggiano, in discordanza stratigrafica, spesse sequenze sin-orogene tardo-mioceniche, costituite da terreni prevalentemente arenaceo-marnosi e conglomeratico-sabbiosi di scarpata e base scarpata. I suddetti depositi sono ricoperti, infine, da estesi depositi quaternari di origine vulcanica, alluvionale e detritico-colluviale.

La galleria Le Forche attraversa un rilievo costituito dalle Argille Varicolori Superiori (**ALV**) appartenenti all'Unità del Fortore e dalla Formazione di Altavilla (**ALT**). Tale unità è presente a SE del centro abitato di Telese, e nella porzione più orientale dell'area di studio, lungo i versanti che bordano il Fiume Calore. Per quanto riguarda le Argille Varicolori Superiori, si tratta di depositi marini di bacino profondo costituiti da tre differenti litofacies a dominante argilloso-marnosa, calcareo-marnosa e calcareo-dolomitica.

La litofacies a dominante pelitica (**ALVa**) è costituita da argille, argille limose e argille marnose, caotiche o a struttura scagliosa, con intercalazioni sabbioso-limose, passaggi marnosi e ghiaie; a luoghi si rinvengono livelli di calcari e arenarie, in strati da sottili a medi. La litofacies prevalentemente calcareo-marnosa (**ALVb**) è formata da argille, argille limose e argille marnose, caotiche o a struttura scagliosa, in alternanza con calcari in strati da sottili a spessi; a luoghi si rinvengono intercalazioni sabbioso-limose e livelli di arenarie, in strati da sottili a medi; localmente sono presenti fasce cataclastiche, costituite da brecce calcaree in matrice sabbioso-limosa e argilloso-sabbiosa. La litofacies calcareo-dolomitica (**ALVc**) è costituita da calcari da massivi a ben stratificati, con intercalazioni di calcareniti bioclastiche, calcari dolomitici, e conglomerati a matrice marnosa e limoso-argillosa; a luoghi si rinvengono passaggi di marne e marne calcaree, in strati da molto sottili a sottili, e locali livelli di arenarie e siltiti; localmente sono presenti fasce cataclastiche, costituite da brecce calcaree in matrice sabbioso-limosa.

La formazione delle Arglle Varicolori Superiori risulta in contatto tettonico con la Formazione di Altavilla. Tale unità riferibile al Burdigaliano-Tortoniano, si rinviene unicamente nel settore Sudorientale dell'area di studio, ad Est del centro abitato di Torrecuso. Si tratta depositi di ambiente

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 20 di 299

marino poco profondo (pectinidi, ostreidi e icnofacies), si fa riferimento a Membro arenaceo superiore di Toppo dei Monaci la porzione superiore (**ALTa**), mentre, al Membro pelitico – arenaceo del Vallone di Tufo la parte basale (**ALTb**), con significativi passaggi eteropici tra le due componenti. In letteratura ALTa è descritto con uno spessore compreso tra pochi metri e alcune decine di metri, mentre ALTb tra i 200 e i 300 m.

Dall'esame dei dati di superficie e delle stratigrafie dei sondaggi, effettuati nell'area esaminata, il membro superiore è caratterizzato da arenarie poco cementate con matrice limoso-argillosa intercalate a livelli centimetrici di argille. Le arenarie di colore generalmente giallastro-grigiastro mostrano una granulometria da fine a media, tuttavia si osservano lenti con granulometria grossolana e clasti litici di dimensioni centimetriche. Il membro inferiore è invece caratterizzato da una prevalenza di limi e argille grigie, a luoghi marnose con inclusi clasti centimetrici di arenari e calcari. Per entrambi i membri gli spessori osservati nelle stratigrafie dei sondaggi risultano coerenti con quelli descritti in letteratura.

Per una dettagliata descrizione del modello geologico del sito si rimanda alla "Relazione geologica ed idrogeologica" (Rif. [20]).

## 4.2 INDAGINI GEOTECNICHE

Per la presente fase di progettazione, ad integrazione della campagna di indagini geognostiche svolta nel 2015 (Indagini propedeutiche alla progettazione definitiva per il "Raddoppio tratta Cancello - Benevento; II° lotto funzionale Frasso Telesino - Vitulano") è stata condotta una nuova campagna di indagini che ha interessato la tratta in progetto. Metodi e risultati della campagna di indagini sono esposti in dettaglio nell'elaborato di progetto "Relazione geologica, geomorfologica ed idrogeologica".

## 4.3 CARATTERIZZAZIONE E MODELLAZIONE GEOTECNICA

La definizione del modello geotecnico per il sottosuolo di riferimento è trattata diffusamente nella specifica sezione dedicata all'opera in esame nell'ambito dei seguenti documenti di progetto: [17], [20] e [21][26].

## 4.3.1 Caratterizzazione geotecnica

I risultati delle indagini geotecniche, in situ e di laboratorio, hanno permesso di definire il modello geotecnico rappresentativo delle condizioni stratigrafiche e delle caratteristiche fisico-meccaniche dei terreni e delle rocce interessate dall'opera in sotterraneo lungo il suo tracciato.

Lo scavo delle opere di imbocco della galleria naturale Le Forche interessa le Argille Varicolori Superiori dell'unità del Fortore (ALV), in particolare i termini calcareo-marnosi delle Argille Varicolori Superiori (ALVb) e calcareo-dolomitici (ALVc).

Per i dettagli relativi alla caratterizzazione geotecnica si rimanda all'elaborato [21].

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

21 di 299

С

### 4.3.2 Definizione dei parametri geotecnici

L'elaborazione delle indagini e delle prove di laboratorio eseguite hanno dato luogo alla seguente Tabella di Sintesi, che elenca le unità selezionate e schematizzate:

Strato	γ [kN/m³]	c <sub>k</sub> [kPa]	φ <sub>κ</sub> [°]	E [MPa]
ALVc	26	55	44	400
ALVb	23	25	40	400

Tabella 12: Valori caratteristici dei parametri geotecnici utilizzati nelle analisi

### 4.3.3 Regime idraulico

Il profilo geotecnico indica una quota di falda ricavata dal piezometro a circa 85,20 m s.l.m. (al di sotto della quota di fondo scavo) in prossimità dell'imbocco e con andamento crescente verso Benevento; infatti, il sondaggio IF15G41 rileva una quota di falda pari a 100,6 m.s.l.m. Considerando che l'imbocco interessa un ammasso roccioso molto fratturato e con elevata permeabilità, in analogia al PD, si è assunta una quota di falda più alta, pari a 101,8 m.s.l.m. in condizioni di lungo termine, mentre durante le fasi di scavo si assume un abbassamento della falda alla quota di fondo scavo per la presenza di dreni lungo le opere di sostegno provvisorie.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 22 di 299

## 5 DEFINIZIONE DELL'AZIONE SISMICA

Nel seguente paragrafo è riportata la valutazione dei parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche di progetto dell'opera cui si riferisce il presente documento, in accordo a quanto specificato dal D.M. 14 Gennaio 2008 e relativa circolare applicativa.

Le opere in progetto per l'imbocco Le Forche, lato Cancello, si trovano nel comune di Torrecuso, in un sito con le seguenti coordinate geografiche: Latitudine 41,20700; Longitudine 14,71806.

Alle strutture di sostegno, trattandosi di opere provvisionali, si attribuisce una vita nominale VN di 35 anni e una classe d'uso II a cui corrisponde il coefficiente  $C_u$  pari a 1.0 (§ 2.4.2, DM 14/01/2008). Di conseguenza, il periodo di riferimento per la definizione dell'azione sismica, VR, si assume pari a 35 anni (DM 14/01/2008).

Per la galleria artificiale 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  $V_R = V_N \cdot C_u = 112,5$  anni.

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):

- ag: accelerazione orizzontale massima
- F<sub>0</sub>: valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale
- T<sup>\*</sup><sub>C</sub>: periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

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<sub>q</sub> è l'accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ IF2R CL GA.16.0.0.001 С 23 di 299

 S<sub>S</sub> è il fattore di amplificazione stratigrafica del terreno, funzione della categoria del sottosuolo di fondazione e dei parametri sismici F<sub>0</sub> e a<sub>g</sub>/<sub>g</sub> (Tabella 3.2.V del D.M. 14/01/2008);

Tabella 3.2.V - Espressioni di S<sub>S</sub> e di C<sub>C</sub>

Categoria sottosuolo	$\mathbf{S}_{\mathbb{S}}$	$c_c$
A	1,00	1,00
В	$1,00 \le 1,40-0,40 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,20$	$1,10\cdot (T_{C}^{*})^{-0,20}$
C	$1,00 \le 1,70 - 0,60 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,50$	$1,05 \cdot (T_C^*)^{-0,33}$
D	$0.90 \le 2.40 - 1.50 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1.80 \cdot$	$1,25\cdot (T_{\rm C}^*)^{-0.50}$
E	$1,00 \le 2,00 - 1,10 \cdot F_o \cdot \frac{a_g}{g} \le 1,60$	$1,15 \cdot (T_{\rm C}^*)^{-0,40}$

Figura 5: Espressioni di SS e Cc – Tabella 3.2.V del D.M. 14/01/2008

- S<sub>T</sub> 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).

Tabella 3.2.VI – Valori massimi del coefficiente di amplificazione topografica S<sub>T</sub>

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S <sub>T</sub>
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
Т3	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,2
T4	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,4

La categoria di sottosuolo è stata valutata sulla base dei risultati della caratterizzazione geotecnica, in particolare sulla base della velocità delle onde di taglio ponderata sui primi 30 metri di profondità. Sulla base degli andamenti delle suddette grandezze con la profondità, con riferimento al documento "Relazione geotecnica e di calcolo" (Rif. [16]) cui si rimanda per maggiori approfondimenti, si individua come categoria di sottosuolo la classe sismica "B".

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

TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. FOGLIO

С

24 di 299

	Imbocco lato Cancello				
	Strutture di sostegno	Galleria artificiale			
Coordinate geografiche	Latitudine 41,20700; Longitudine 14,71806				
T <sub>R</sub>	332	1068			
a <sub>g</sub> /g	0,219	0,367			
F <sub>0</sub>	2,307	2,345			
Categoria di sottosuolo	В				
Ss	1,197	1,056			
Categoria topografica	T2				
S <sub>T</sub>	1,2	1,2			
a <sub>max</sub> /g	0,3148	0,465			

Tabella 13: Parametri per la definizione dell'azione sismica di progetto

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor			O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -		ANO
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO			- VITULANO		
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙVΟ			
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	

## 6 ANALISI DI PARATIE DI SOSTEGNO

## 6.1 MODELLAZIONE STRUTTURALE

Le analisi finalizzate al dimensionamento delle strutture sono state condotte con il programma di calcolo "Paratie Plus 2017" della HarpaCeAS s.r.l. di Milano.

Lo studio del comportamento di un elemento di paratia inserito nel terreno viene effettuato tenendo conto della deformabilità dell'elemento stesso, considerato in regime elastico, e soggetto alle azioni derivanti dalla spinta dei terreni, dalle eventuali differenze di pressione idrostatiche, dalle spinte dovute ai sovraccarichi esterni e dalla presenza degli elementi di contrasto.

La paratia viene discretizzata con elementi finiti monodimensionali a due gradi di libertà per nodo (spostamento orizzontale e rotazione).

Il terreno viene schematizzato con molle a comportamento elasto-plastico che reagiscono elasticamente sino a valori limite dello spostamento, raggiunti i quali la reazione corrisponde, a seconda del segno dello stesso spostamento, ai valori limite della pressione attiva o passiva. Inoltre, è possibile modellare eventuali elementi di sostegno della paratia (tiranti, puntoni) con molle dotate di opportuna rigidezza ( $K = E^*A/L$ ).

Gli spostamenti vengono computati a partire dalla situazione di spinta "a riposo".

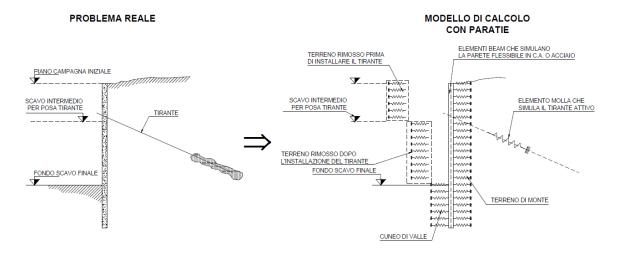


Figura 6: Modello di calcolo con Paratie Plus

In particolare, la paratia è schematizzata attraverso un diaframma di spessore equivalente ricavato attraverso la seguente espressione:

$$S_{eq} = \sqrt[3]{\frac{J_p}{i_p}}$$

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ IF2R CL GA.16.0.0.001 С 26 di 299

### Dove:

- $J_p$  è l'inerzia della sezione del palo;
- $i_p$  è l'interasse dei pali.

Il terreno si comporta come un mezzo elastico sino a che il rapporto tra la tensione orizzontale efficace  $\sigma'_h$  e la tensione verticale efficace  $\sigma'_v$  risulta compreso tra il coefficiente di spinta attivo  $k_a$  e quello passivo  $k_p$ , mentre quando il rapporto è proprio pari a uno dei due valori il terreno si comporta come un mezzo elasto-plastico.

Questo modello, nella sua semplicità concettuale, derivato direttamente dal modello di Winkler, consente una simulazione del comportamento del terreno adeguata agli scopi progettuali. In particolare, vengono superate le limitazioni dei più tradizionali metodi dell'equilibrio limite, non idonei a seguire il comportamento della struttura al variare delle fasi esecutive.

I parametri di deformabilità del terreno compaiono nella definizione della rigidezza delle molle. Per un letto di molle distribuite la rigidezza di ciascuna di esse, k, è data da:

$$k = E/L$$

### Dove:

- E è il modulo di rigidezza del terreno (Young)
- L è la grandezza geometrica caratteristica

Poiché nel programma PARATIE le molle sono posizionate a distanze finite  $\Delta$ , la rigidezza di ogni molla è:

$$K = \frac{E\Delta}{L}$$

Il valore di  $\Delta$  è fornito dalla schematizzazione ad elementi finiti. Il valore di L è fissato automaticamente dal programma e rappresenta una grandezza caratteristica che è diversa a valle e a monte della paratia perché diversa è la zona di terreno coinvolta dal movimento in zona attiva e passiva.

Si è scelto, in zona attiva o Uphill:

$$L_A = \frac{2}{3} \ell_A \tan(45^\circ - \phi'/2)$$

mentre in zona passiva o Downhill:

$$L_P = \frac{2}{3} \ell_P \tan(45^\circ + \phi'/2)$$

dove I<sub>A</sub> e I<sub>P</sub> e sono rispettivamente:

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI - BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ 27 di 299 IF2R CL GA.16.0.0.001 С

$$\ell_A = \min\{l, 2H\};$$

$$\ell_P = \min\{l - H, H\}$$

### Dove:

- / è l'altezza totale della paratia;
- Hè l'altezza corrente dello scavo.

La logica di questa scelta è illustrata nella pubblicazione di Becci e Nova (1987). Si assume in ogni caso un valore di H non minore di 1/10 dell'altezza totale della parete.

Le figure che seguono mostrano l'input delle strutture inserite nel programma di calcolo.

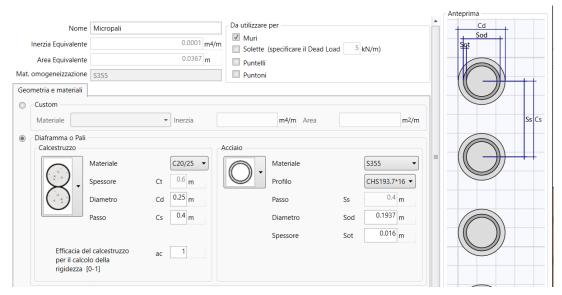


Figura 7: Caratteristiche dei micropali inserite in Paratie Plus

Nella sezione longitudinale la rigidezza del vincolo offerta dal puntone, inserita nel modello di calcolo, è stata valutata con la seguente formula:

$$k = [E \cdot A / (L/2)] \cdot \cos \alpha$$

## Dove:

k = rigidezza traslazionale del vincolo [kN/m];

E = modulo elastico dell'acciaio;

A = area della sezione del puntone tubolare in acciaio (D = 457mm, sp. 12,5mm) [m<sup>2</sup>];

L = lunghezza del puntone [m];

 $\alpha$  = inclinazione del puntone [°].

I LLUSIU S.c.a r.l.		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO							
PROGETTAZIONE:			3° SUBLOT	TO SAN I	ORENZO -	- VITULANO			
Mandataria:	Mandante:								
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	TIVO				
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	

## Si ottiene:

 $k = [210000000kN/m^2 \cdot 0,017455m^2 / (6,00m/2)] \cdot cos45^\circ = 866206 kN/m$ 

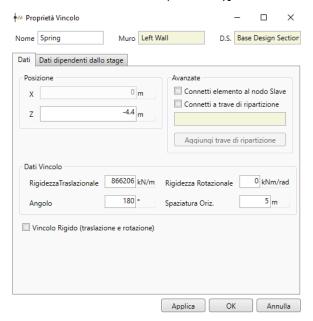


Figura 8: Caratteristiche dei puntoni inserite in Paratie Plus – Sezione longitudinale

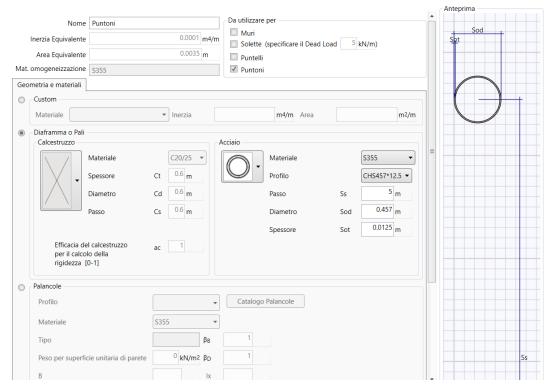


Figura 9: Caratteristiche dei puntoni inserite in Paratie Plus - Sezione trasversale

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULAN			.ANO		
PROGETTAZIONE:			3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO					
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙνο			
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO ecnica e di calcolo delle oper		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	FOGLIO	

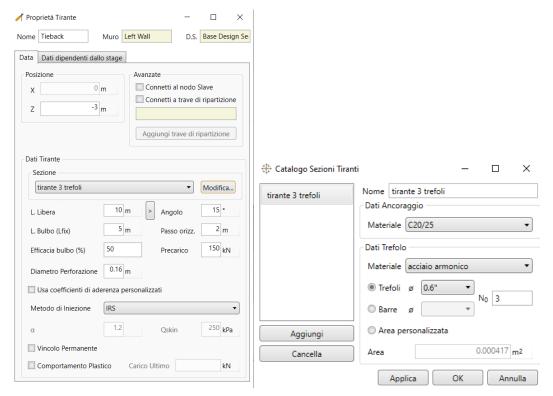


Figura 10: Caratteristiche dei tiranti inserite in Paratie Plus

### 6.2 MODELLAZIONE GEOTECNICA

Il programma impiegato richiede, ovviamente, la definizione di parametri geotecnici degli strati in cui è stato suddiviso il terreno al contorno dell'opera e che è stata già riportata nei paragrafi precedenti.

Il problema dell'interazione suolo-struttura consiste nel valutare il raggiungimento dello stato di equilibrio del terreno al variare delle deformazioni della struttura in quanto la tensione orizzontale  $\sigma'_h$  che lo scheletro solido del terreno esercita sulla parete verticale della struttura è funzione dello spostamento che essa subisce.

L'analisi di interazione ha inizio dallo stato indisturbato del terreno che è in equilibrio in condizioni litostatiche:

$$\sigma'_h = K_0 \cdot \sigma'_v$$
 pressione a riposo

Secondo la relazione di Kulhawy [1989], il coefficiente di spinta a riposo dipende dalla resistenza del terreno e dal rapporto di sovraconsolidazione del terreno OCR secondo la seguente relazione:

$$K_0 = K_0^{nc} * OCR^m$$

dove:

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		_	O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -	_	ANO
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO					
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙνο			
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO

- $k_0^{nc}$  è il coefficiente di spinta a riposo per terreni normal-consolidati che secondo Jaky [1936] può essere posto pari a  $K_0 = (1 \text{sen } \phi')$ ;
- m è un parametro empirico, di solito compreso tra 0,40 e 0,70.

Con lo scavo, lo stato di equilibrio litostatico viene perturbato e le spinte variano in funzione dello spostamento:

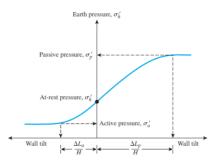


Figure 13.2 Variation of the magnitude of lateral earth pressure with wall tilt

Soil type	$\Delta L_a/H$	$\Delta L_p/H$
Loose sand	0.001-0.002	0.01
Dense sand	0.0005-0.001	0.005
Soft clay	0.02	0.04
Stiff clay	0.01	0.02

La tensione  $\sigma'_a$  "attiva" sul paramento viene calcolata come:

$$\sigma'_a = Ka \cdot \sigma' v - 2 \cdot c' \cdot (Ka)^{0.50}$$
 pressione attiva

dove:

- K<sub>a</sub> = coefficiente di spinta attiva;
- σ'<sub>v</sub> = tensione verticale efficace alla generica profondità;
- c' = coesione efficace.

In condizioni statiche,  $K_a$  è funzione dell'angolo di attrito efficace dello scheletro solido  $\phi'$ , dell'angolo di attrito fra struttura e terreno  $\delta$  dell'inclinazione  $\beta$  del paramento di monte della struttura di sostegno e dell'inclinazione i del terrapieno a tergo dell'opera.

La tensione  $\sigma'_p$  "passiva" sul paramento viene, parimenti, calcolata come:

$$\sigma'_p = Kp \cdot \sigma'v + 2 \cdot c' \cdot (Kp)^{0,50}$$
 pressione passiva

dove:

K<sub>p</sub> = coefficiente di spinta passiva.

Fra le varie formulazioni proposte per il calcolo di Kp si è scelta la formulazione di Lancellotta (2007) per tener conto della non planarità delle superfici di scorrimento.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** FOGLIO RFV Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.<u>ZZ</u> IF2R CL GA.16.0.0.001 31 di 299

In accordo con il documento "Criteri per il dimensionamento e verifiche degli imbocchi con berlinesi D.M. 2008, il coefficiente di attrito "terreno-muro" vale:

С

 $\delta' \cong 2/3 * \omega'$ in condizioni statiche

 $\delta' \cong 0 * \omega'$ in condizioni sismiche

Il software utilizzato è in grado, dunque, in funzione del campo di spostamento risultante nei vari step di analisi, di risalire all'entità della spinta in ogni fase a partire dal valore iniziale di spinta a riposo.

Le rigidezze delle molle schematizzanti i vari strati di terreno sono proporzionali ai loro moduli elastici.

Per strutture di sostegno alla pressione esercitata dallo scheletro solido deve essere sommata la pressione esercitata dall'acqua assumendo schemi di filtrazione idonei in funzione delle condizioni stratigrafiche ed al contorno. In presenza di falda, va ovviamente aggiunta la pressione idrostatica che alla generica profondità, può essere valutata come di seguito:

$$u = \gamma_w \cdot z$$

In definitiva, l'espressione generale per il calcolo della pressione verticale efficace alla generica profondità z, in caso di eventuale presenza di sovraccarichi sul piano limite e falda è la seguente:

$$\sigma'_{v} = \gamma \cdot (z - h_{w}) + \gamma \cdot h_{w} + q$$

### Essendo:

- γ: peso di volume naturale del terreno;
- $\gamma$ ': peso di volume del terreno immerso;
- h<sub>w</sub>: altezza di falda rispetto al piano orizzontale posto a quota z;
- q: intensità del sovraccarico presente su piano limite.

### 6.3 MODELLAZIONE SISMICA

La modellazione dell'azione sismica per quanto riguarda la paratia flessibile viene effettuata attraverso la teoria di Mononobe-Okabe.

#### Paratia flessibile 6.3.1

Si è adottato il metodo pseudostatico, calcolando il coefficiente sismico orizzontale secondo le prescrizioni della normativa (DM 14/01/2008):

$$k_h = \alpha \cdot \beta \cdot \left(\frac{a_{max}}{g}\right)$$

dove:

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO			.ANO		
PROGETTAZIONE:			3° SUBLOT	TO SAN I	LORENZO -	- VITULANO		
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙνο			
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco		COMMESSA IF2R	LOTTO 3 2 F 77	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	

- a<sub>max</sub> è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito;
- $\alpha$  è il coefficiente di deformabilità (Figura 7.11.2 del DM 14/01/2008);
- $\beta$  è il coefficiente di spostamento (Figura 7.11.3 del DM 14/01/2008).

Mediante i coefficienti  $\alpha$  e  $\beta$  è possibile tenere in considerazione dell'amplificazione/ deamplificazione delle spinte del terreno a monte e a valle dell'opere (§ 7.11.6.3 di NTC08).

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

$$\Delta S_E = \left[\frac{1}{2} \cdot \gamma \cdot H^2 \cdot (K_{aE} - K_a)\right]/H$$

dove:

- $\gamma$  rappresenta il peso dell'unità di volume della formazione con la quale l'opera interagisce
- H rappresenta l'altezza totale dell'opera (comprensiva del tratto infisso)
- K<sub>aE</sub> e K<sub>a</sub> rappresentano il coefficiente di spinta attiva in condizioni sismiche e statiche rispettivamente.

Per la valutazione della spinta nelle condizioni di equilibrio limite passivo deve porsi  $\alpha = 1$  (§7.11.6.3 del DM 14/01/2008). Il coefficiente sismico verticale,  $k_{\nu}$ , si assume pari a 0 (§7.11.6.3 del DM 14/01/2008).

In accordo con il documento "Criteri per il dimensionamento e verifiche degli imbocchi con berlinesi D.M. 2008" nel caso di opere di sostegno flessibili si trascurano gli effetti inerziali delle masse che costituiscono l'opera (DM 14/01/2008).

I coefficienti di spinta attiva sono stati determinati attraverso la relazione di Mononobe (1929) e Okabe (1926). I coefficienti di spinta passiva sono stati determinati attraverso la relazione di Lancellotta (2007). L'angolo di attrito terreno/struttura,  $\delta$ , è stato assunto pari a 2/3 della resistenza al taglio del terreno naturale.

## 6.3.2 Effetti idrodinamici

Gli effetti idrodinamici sono valutati con il metodo di Westergaard (Westergaard, 1931) e sono applicate come pressioni esterne con la relazione:

$$p_{\rm w} = \frac{7}{8} a_{\rm x} \gamma_{\rm w} \sqrt{z_{\rm w} H}$$

Dove:

- H è l'altezza del livello di falda rispetto al fondo scavo;

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata PROGETTAZIONE:

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 33 di 299

Z<sub>w</sub> è la profondità del punto considerato dalla superficie libera della falda.

Quando l'acqua si trova al di sopra della superficie del terreno, le pressioni esterne idrodinamiche sono contenute all'interno dell'equazione sopra riportata. Nel caso si abbia una quota di falda al di sopra della quota di scavo le pressioni idrodinamiche sono incluse nel lato scavo, nella direzione dell'accelerazione orizzontale.

Dipendendo dalla permeabilità del terreno, l'acqua contenuta nel terreno stesso può muoversi indipendentemente o insieme allo scheletro solido.

Poiché il valore soglia convenzionale tra terreno pervio e terreno impervio è: k = 5⋅10<sup>-4</sup> m/s e tutti i litotipi/terreni coinvolti hanno una permeabilità minore, non si ritiene opportuno prendere in conto la scomposizione della spinta del terreno e dell'acqua in condizioni sismiche.

Si fa dunque l'ipotesi di terreno impervio, condizione che corrisponde alla impossibilità dell'acqua di muoversi in maniera indipendente, per cui gli effetti idrodinamici sono trascurabili ed il cuneo di spinta viene valutato con un peso dato dal γ<sub>saturo</sub>.

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

CL

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA LOTTO CODIFICA 3.2.E.ZZ

**DOCUMENTO** RFV GA.16.0.0.001 С

**FOGLIO** 34 di 299

### 7 DESCRIZIONE DELL'OPERA E SOLUZIONI PROGETTUALI

La galleria Le Forche ha una lunghezza complessiva di circa 2246,90m (dalla progr. km 43+490,20 alla 45+737,10), di cui circa 82,60 m in artificiale e 2164,30 m in naturale (dalla progr. km 43+524,20 alla 45+688,50).

IF2R

### 7.1 **OPERE DI SOSTEGNO**

Le opere di sostegno provvisionali degli scavi della trincea per la realizzazione della galleria artificiale sono micropali, che si sviluppano per circa 79,0 m (54,6 m per la paratia laterale e 24,4 m per la paratia frontale). I micropali sono realizzati con un diametro di perforazione  $\Phi$  = 250 mm e armati con tubolare Φ193,7 mm sp. 16mm, posti ad interasse i = 0,40 m, collegati in testa da una trave di coronamento in c.a.

Le paratie sono vincolate in testa da puntoni tubolari in acciaio in testa di diametro 457 mm e spessore 12,5 mm. L'azione di contrasto dei puntoni è distribuita sui micropali attraverso travi di collegamento in cemento armato di 0,5x0,9 m e una trave di ripartizione costituita da due profili accoppiati HEB 300 in acciaio per la paratia frontale. Le paratie laterali non puntonate sono ancorate con un ordine di tiranti a 3 trefoli. Le paratie sono protette mediante uno strato di spritzbeton di appianamento armato con rete elettrosaldata o fibrorinforzato, di spessore definito dalle specifiche di capitolato. Per quanto riguarda le caratteristiche geometriche dei puntoni e tiranti ed il loro posizionamento, si rimanda allo specifico elaborato (Rif. [24] e Rif. [25]).

Sulle paratie sono inoltre previsti drenaggi costituiti da tubi microfessurati in PVC di lunghezza pari a 6 m, disposti a quinconce su un numero di allineamenti orizzontali variabile tra 1 e 7 in funzione della sezione considerata, con interasse verticale e orizzontale variabile, al fine di evitare locali accumuli d'acqua a tergo dell'opera di sostegno per eventuali falde sospese e infiltrazioni superficiali.

Un adeguato sistema con canalette a tergo dell'opera consente il controllo e la regimazione delle acque di superficie a presidio del cantiere.

Preliminarmente all'attacco del tratto in naturale, a contrasto delle paratie frontali, è prevista l'esecuzione di una dima in calcestruzzo, di lunghezza pari a 1,70 m.

### 7.2 **GALLERIA ARTIFICIALE**

A completamento dell'imbocco è prevista la realizzazione di un tratto in galleria artificiale policentrica di lunghezza pari a 34,0 m.

La galleria artificiale si distingue in:

- Galleria artificiale policentrica di lunghezza 16,5 m (di cui 1,70 m sotto dima);
- Portale a becco di flauto di 17,5 m.

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consorti		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULAN			ANO		
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO					
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO ESECUTIVO					
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO			COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
Relazione geote	ecnica e di calcolo delle oper	e di imbocco	IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	35 di 299

La carpenteria della galleria artificiale di tipo policentrico presenta l'arco rovescio con spessore pari a 100 cm con raggio di curvatura interno pari a 8,90 metri, la calotta ha uno spessore pari a 90 cm e raggio di curvatura interno pari a 5,40 metri. I piedritti hanno sezione minima pari a 90 cm all'attacco con la calotta e sezione massima pari a circa 116 cm all'attacco in corrispondenza delle murette.

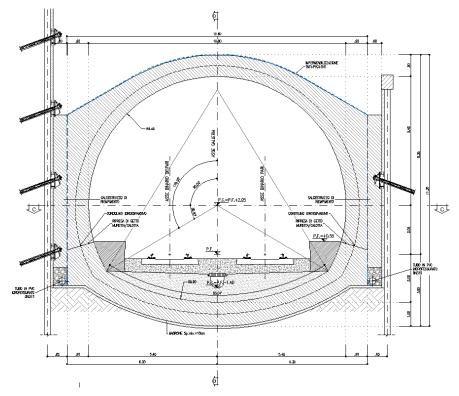


Figura 11: Sezione trasversale galleria policentrica

Il ritombamento al di sopra della calotta della galleria artificiale viene realizzato con materiale proveniente dagli scavi e rimodellato lungo le scarpate di progetto al fine di ripristinare lo stato originario dei luoghi.

A completamento dell'imbocco viene realizzato il rivestimento definitivo del tratto in artificiale e la chiusura con un portale con taglio a becco di flauto secondo le geometrie di progetto; quindi, l'opera può essere ultimata con il ritombamento e la sistemazione definitiva.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ IF2R CL GA.16.0.0.001 36 di 299 С

## 8 APPROCCI PROGETTUALI

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

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

- Azioni permanenti strutturali (G<sub>1</sub>): peso proprio degli elementi strutturali;
- Azioni permanenti non strutturali (G<sub>2</sub>): spinta del terreno a monte e a valle dell'opera; carico triangolare distribuito sul piano campagna a monte della struttura di sostegno al fine di simulare il piano campagna non orizzontale;
- **Azioni variabili (Q<sub>k</sub>):** carico variabile sul piano campagna atto a simulare la presenza di sovraccarichi variabili in fase costruttiva legato alle varie fasi realizzative;
- Azione sismica (E): Accelerazione orizzontale e verticale come definita al Cap. 0.

### 8.1 COMBINAZIONI DI CARICO

Ai fini della determinazione delle sollecitazioni di verifica, le azioni nominali, descritte al precedente paragrafo, vanno combinate nei vari Stati Limite di verifica previsti (SLE, SLU, SIS) in accordo a quanto previsto al punto 2.5.3 delle NTC08:

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

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

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

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

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

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

Le Tabelle che seguono meglio specificano i valori dei coefficienti da attribuire ai carichi nominali analizzati separando le opere sotto binario dalle opere stradali e/o non soggette a carichi ferroviari e differenziando in funzione dello stato limite:

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO **CODIFICA DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 37 di 299 IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С

### SLU Opere Ferroviarie:

#### 5.2.3.3.1 Requisiti concernenti gli SLU

Per le verifiche agli stati limite ultimi si adottano i valori dei coefficienti parziali in Tab. 5.2.V e i coefficienti di combinazione  $\psi$  in Tab. 5.2.VI.

Tabella 5.2.V – Coefficienti parziali di sicurezza per le combinazioni di carico agli SLU, eccezionali e sismica

		Coefficiente	EQU <sup>(1)</sup>	AI STR	A2 GEO	Combinazione eccezionale	Combinazione Sismica
Carichi permanenti	favorevoli sľavorevoli	701	0,90	1,00 1,35	1,00 1,00	1,00 1,00	1,00 1,00
Carichi permanenti non strutturali <sup>(2)</sup>	favorevoli slavorevoli	Y612	0,00 1,50	0,00 1,50	0,00 1,30	1,00 1,00	1,00 1,00
Ballast <sup>(3)</sup>	favorevoli sfavorevoli	Ύв	0,90 1,50	1,00 1,50	1,00 1,30	1,00 1,00	1,00 1,00
Carichi variabili da traffico <sup>(4)</sup>	favorevoli sfavorevoli	YQ	0,00 1,45	0,00 1,45	0,00 1,25	0,00 0,20 <sup>(5)</sup>	0,00 0,20 <sup>(5)</sup>
Carichi variabili	favorevoli sfavorevoli	YQi	0,00	0,00 1,50	0,00 1,30	0,00 1,00	0,00
Precompressione	favorevole sfavorevole	γ,	0,90 1,00 <sup>(6)</sup>	1,00 1,00 <sup>(7)</sup>	1,00 1,00	1,00 1,00	1,00 1,00

rio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valor

Nella Tab. 5.2.V il significato dei simboli è il seguente:

Figura 12: Tabella 5.2.V - NTC 2008

### SLU Opere Stradali:

Tabella 5.1.V - Coefficienti parziali di sicurezza per le combinazioni di carico agli SLU

		Coefficiente	EQU <sup>(1)</sup>	AI STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli sfavorevoli	γ <sub>G1</sub>	0,90 1,10	1,00 1,35	1,00 1,00
Carichi permanenti non strutturali <sup>(2)</sup>	favorevoli sfavorevoli	<b>Y</b> G2	0,00 1,50	0,00 1,50	0,00 1,30
Carichi variabili da traffico	favorevoli sfavorevoli	γο	0,00 1,35	0,00 1,35	0,00 1,15
Carichi variabili	favorevoli sfavorevoli	γ <sub>Qi</sub>	0,00 1,50	0,00 1,50	0,00 1,30
Distorsioni e presollecitazioni di progetto	favorevoli sfavorevoli	<b>γ</b> ε1	0,90 1,00 <sup>(3)</sup>	1,00 1,00 <sup>(4)</sup>	1,00 1,00
Ritiro e viscosità, Variazioni termiche, Cedimenti vincolari	favorevoli sfavorevoli	$\gamma_{\epsilon 2}, \gamma_{\epsilon 3}, \gamma_{\epsilon 4}$	0,00 1,20	0,00 1,20	0,00

Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.

di GEO.

(i) Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

(i) Quando si prevedano variazioni significative del carico dovuto al ballast, se ne dovrà tener conto esplicitamente nelle verifichele.

(ii) Le componenti delle azioni da traffico sono introdotte in combinazione considerando uno dei gruppi di carico gr. 4-bit n°18-5-2.1V.

Le componenti delle azioni da trattico sono della Tab. 5,2,1V.
Aliquota di carico da traffico da considerare.
1,30 per instabilità in strutture con precompressione esterna

<sup>(5) 1,30</sup> per instabilità in s (7) 1,20 per effetti locali

coefficiente parziale del peso proprio della struttura, del terreno e dell'acqua, quando

coefficiente parziale dei pesi propri degli elementi non strutturali:

coefficiente parziale del peso proprio del ballast; coefficiente parziale delle azioni variabili da traffico; coefficiente parziale delle azioni variabili.

<sup>(2)</sup> Nel caso in cui i carichi permanenti non strutturali (ad es. carichi permanenti portati) siano compiutamente definiti si potranno adottare gli stessi coefficienti validi per le azioni permanenti.

<sup>(3) 1,30</sup> per instabilità in strutture con precompressione esterna

<sup>(4) 1,20</sup> per effetti locali

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO RFV Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

38 di 299

С

### SLE Opere Ferroviarie:

Tabella 5.2.VI - Coefficienti di combinazione y delle azioni.

Azioni		Ψο	Ψ1	Ψ2
Azioni singole	Carico sul rilevato a tergo delle spalle	0,80	0,50	0,0
da traffico	Azioni aerodinamiche generate dal transito dei convogli	0,80	0,50	0,0
	gr <sub>1</sub>	0,80(2)	0,80(1)	0,0
Gruppi di	gr <sub>2</sub>	0,80(2)	0,80(1)	-
carico	gr <sub>3</sub>	0,80(2)	0,80(1)	0,0
	gr <sub>4</sub>	1,00	1,00(1)	0,0
Azioni del vento	$\Gamma_{Wk}$	0,60	0,50	0,0
Azioni da	in fase di esecuzione	0,80	0,0	0,0
neve	SLU e SLE	0,0	0,0	0,0
Azioni termiche	T <sub>k</sub>	0,60	0,60	0,50

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

Figura 14: Tabella 5.2.VI – NTC 2008

Tabella 5.2.VII - Ulteriori coefficienti di combinazione y delle azioni.

	Azioni	Ψο	Ψ1	Ψ2
	Treno di carico LM 71	0,80(3)	(1)	0,0
Λzioni	Treno di carico SW /0	0,80(3)	0,80	0,0
singole	Treno di carico SW/2	0,0(3)	0,80	0,0
da	Treno scarico	1,00(3)	(*)	
traffico	Centrifuga	(2(3)	(2)	(2)
	Azione laterale (serpeggio)	1,00(3)	0,80	0,0

<sup>(1) 0.80</sup> se è carico solo un binario, 0.60 se sono carichi due binari e 0.40 se sono carichi tre o più binari.

Figura 15: Tabella 5.2.VII - NTC 2008

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

<sup>(2)</sup> Si usano gli stessi coefficienti y adottati per i carichi che provocano dette azioni.

<sup>(3)</sup> Quando come azione di base venga assunta quella del vento, i coefficienti ψ0 relativi ai gruppi di carico delle azioni da traffico vanno assunti pari a 0,0.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ 39 di 299 IF2R CL GA.16.0.0.001 С

### SLE Opere Stradali:

Tabella 5.1.VI - Coefficienti 🎶 per le azioni variabili per ponti stradali e pedonali

Azioni	Gruppo di azioni (Tabella 5.1.IV)	Coefficiente Ψ <sub>0</sub> di combinazione	Coefficiente ψ <sub>1</sub> (valori frequenti)	Coefficiente ψ2 (valori quasi permanenti)
	Schema 1 (Carichi tandem)	0,75	0,75	0,0
	Schemi 1, 5 e 6 (Carichi distribuiti	0,40	0,40	0,0
	Schemi 3 e 4 (carichi concentrati)	0,40	0,40	0,0
Azioni da traffico	Schema 2	0,0	0,75	0,0
(Tabella 5.1.IV)	2	0,0	0,0	0,0
	3	0,0	0,0	0,0
	4 (folla)		0,75	0,0
	5	0,0	0,0	0,0
Vento q <sub>5</sub>	Vento a ponte scarico SLU e SLE Esecuzione	0,6 0,8	0,2	0,0
	Vento a ponte carico	0,6		
Mono a	SLU c SLE	0,0	0,0	0,0
Neve q <sub>5</sub>	esecuzione	0,8	0,6	0,5
Temperatura	$T_k$	0,6	0,6	0,5

Figura 16: Tabella 5.1.VI – NTC 2008

Le combinazioni allo Stato Limite Ultimo sono di seguito descritte ed analizzate in dettaglio.

Alle precedenti matrici dei coefficienti di combinazione si affiancano i fattori parziali di sicurezza da applicare ai parametri geotecnici del terreno che, come da Normativa, possono seguire due Approcci (§ 6.5.3.1.2).

### 8.2 OPERE DI SOSTEGNO PROVVISORIE

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 in condizioni statiche e in condizioni sismiche.

- Combinazione fondamentale (SLU);
- Combinazione sismica (SLV): il coefficiente di combinazione per il carico variabile Q<sub>1</sub> è assunto pari a 0,2.

In accordo con il § 6.5.3 di NTC08, le verifiche delle strutture di sostegno sono state condotte nei riguardi dei seguenti stati limite ultimi (SLU GEO e SLU STR):

- collasso del complesso opera-terreno;
- instabilità globale dell'insieme terreno-opera;

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

40 di 299

С

raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali.

Come prescritto dal DM 14/01/2008 per le strutture di sostegno flessibili, è stato adottato l'Approccio 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

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

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 quanto riguarda le verifiche di stati limite ultimi STR l'analisi è stata condotta la Combinazione 1 (A1+M1+R1).

Per le verifiche di stabilità globale è stato applicato l'Approccio 1 - Combinazione 2 (A2+M2+R2 – tab. 6.2.I, 6.2.II e 6.8.I del DM 14/01/2008).

Il corretto dimensionamento nei confronti degli SLU GEO assicura che gli spostamenti dell'opera siano compatibili con le esigenze di funzionalità della stessa; pertanto, trattandosi di opere provvisionali, in assenza di fabbricati o altre opere da salvaguardare a ridosso delle stesse, non si ritengono necessarie ulteriori valutazioni di verifica nei confronti degli SLE.

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

Fare riferimento al §6.3 per i dettagli relativi all'applicazione dell'azione sismica nei modelli di calcolo.

Le analisi sono state condotte mediante l'ausilio del codice di calcolo PARATIE Plus (versione 20.0.0).

Le analisi e le verifiche di stabilità globale sono state condotte con il codice di calcolo Slide2 (versione 9.009).

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ 41 di 299 IF2R CL GA.16.0.0.001 С

### 8.3 GALLERIA ARTIFICIALE - STRUTTURE DEFINITIVE

Sulla base della definizione dei carichi descritti al §8, 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 caratteristica (SLE), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio irreversibili: il coefficiente di combinazione per il carico variabile Q<sub>1</sub> è pari a 1;
- Combinazione frequente (SLE), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio reversibili: il coefficiente di combinazione per il carico variabile Q<sub>1</sub> è pari a 0,8;
- Combinazione frequente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti di lungo termine: il coefficiente di combinazione per il carico variabile Q<sub>1</sub> è pari a 0;
- Combinazione sismica (SLV): il coefficiente di combinazione per il carico variabile Q₁ è assunto pari a 0,2.

In accordo con il § 6.5.3 di NTC08, le verifiche delle strutture sono state condotte nei riguardi dei sequenti stati limite ultimi (SLU STR e SLE):

- Stati limite ultimi (SLU):
  - o raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali.
- Stati limite di esercizio (SLE):
  - o controllo dello stato tensionale e fessurativo degli elementi strutturali.

Come prescritto dal DM 14/01/2008 per quanto riguarda le verifiche di stati limite ultimi STR l'analisi è stata condotta la Combinazione 1 (A1+M1+R1).

Le verifiche in condizioni sismiche per la galleria artificiale policentrica sono state condotte con riferimento allo stato limite ultimo di salvaguardia della vita (SLV), con riferimento alla configurazione finale dell'opera di sostegno. Per le verifiche in condizioni sismiche i coefficienti parziali sulle azioni sono pari all'unità. Si è adottato il metodo pseudostatico, calcolando il coefficiente sismico orizzontale e verticale secondo le prescrizioni della normativa (DM 14/01/2008):

$$k_h = \beta_m \cdot \left(\frac{a_{max}}{g}\right)$$

$$k_v = \pm 0.5 k_h$$

dove:

- a<sub>max</sub> è l'accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consorti			O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -		.ANO
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOT	TO SAN I	LORENZO -	- VITULANO		
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙνο			
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO ecnica e di calcolo delle oper		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO

-  $\beta_m$  coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito, a favore di sicurezza e in ipotesi di strutture rigide ed impedite di subire spostamenti relativi rispetto al terreno si assume  $\beta_h = 1$ .

L'effetto del sisma è ottenuto applicando un incremento di spinta del terreno valutato secondo la teoria di Wood (1973), agente direttamente sulla paratia secondo una distribuzione uniforme sull'intera altezza di scavo.

$$\Delta S_E = k_h \cdot \gamma \cdot H_{scavo}$$

### dove:

- γ rappresenta il peso dell'unità di volume della formazione con la quale l'opera interagisce
- H rappresenta l'altezza dello scavo
- K<sub>h</sub> rappresenta il coefficiente di spinta in condizioni sismiche.

Con particolare riferimento al dimensionamento degli elementi strutturali quali gallerie policentriche, elementi scatolari, solette di copertura e fodere di rivestimento interno, vengono riportate le combinazioni adottate per le combinazioni statiche (SLE E SLU) e sismiche (SLV) ritenute più significative e quindi adottate nelle analisi numeriche.

In accordo con il documento "Criteri per il dimensionamento e verifiche delle gallerie artificiali D.M. 2008" risulta:

CON	OMBINAZIONE DEI CARICHI SECONDO IL DOCUMENTO "CRITERI PER IL DIMENISONAMENTO E VERIFICHE DELLE GALLERIE ARTIFICIALI D.M. 2008"																				
								SLU					СН					FR			QP
			1	2	3	4	5	6	7	7a	7b	8	8a	8b	9	10	11	11a	11b	12	12a
			SLU1	SLU2	SLU3	SLU4	SLU5	SLU6	SLU7	SLU_H20	SLU_LM	CH1	CH_H20	CH_LM	FR1	FR2	FR3	FR_H20	FR_LM	QP	QP_H20
1	Peso Proprio	P.P.	1,3	1,3	1	1,3	1	1,3	1	1,35	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	Peso copertura	Р. сор	1,3	1,3	1	1,3	1	1,3	1	1,35	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
3	Spinta terreno sx	SP.sx	1,3	1	1,3	1,3	1,3	1	1	1	1,45	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
4	Spinta terreno dx	SP. dx	1,3	1	1,3	1	1	1,3	1,3	1	1,45	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
5	Accidentale	V	1,5	1,5	0	1,5	0	1,5	0	1,35	0	1	1	0	0,8	0	0	0,8	0	0	0
6	Accidentale sx	SV. sx	1,5	0	1,5	1,5	1,5	0	0	0	1,45	1	0	1	0	0,8	0	0	0,8	0	0
7	Accidentale dx	SV. dx	1,5	0	1,5	0	0	1,5	1,5	0	1,45	1	0	1	0	0	0,8	0	0,8	0	0
8	Sisma orizzontale	$\Delta$ S.h	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Sisma verticale	$\Delta S.v$	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Inerzia orizzontale	I. h	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Inerzia verticale	I. v	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	LM71_SX		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	LM71_DX		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	LM71_DOPPIO		0	0	0	0	0	0	0	0	1,45	0	0	1	0	0	0	0	0.8	0	0
15	H20		0	0	0	0	0	0	0	1,35	0	0	1	0	0	0	0	1	0	0	1

Tabella 14: Coefficienti di combinazione - Condizioni statiche

### TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 43 di 299

											SLV	/						
			13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28
			SLV1	SLV2	SLV3	SLV4	SLV5	SLV6	SLV7	SLV8	SLV9	SLV10	SLV11	SLV12	SLV13	SLV14	SLV15	SLV16
1	Peso Proprio	P.P.	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	Peso copertura	Р. сор	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
3	Spinta terreno sx	SP.sx	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
4	Spinta terreno dx	SP. dx	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
5	Accidentale	V	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
6	Accidentale sx	SV. sx	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
7_	Accidentale dx	SV. dx	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
8	Sisma orizzontale	$\Delta$ S.h	1	-1	1	-1	0,3	-0,3	0,3	-0,3	1	-1	1	-1	0,3	-0,3	0,3	-0,3
9	Sisma verticale	$\Delta S.v$	-0,3	-0,3	0,3	0,3	-1	-1	1	1	-0,3	-0,3	0,3	0,3	-1	-1	1	1
10	Inerzia orizzontale	I. h	1	-1	1	-1	0,3	-0,3	0,3	-0,3	-1	1	-1	1	-0,3	0,3	-0,3	0,3
11	Inerzia verticale	I. v	-0,3	-0,3	0,3	0,3	-1	-1	1	1	0,3	0,3	-0,3	-0,3	1	1	-1	-1
12	LM71_SX		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	LM71_DX		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	LM71_DOPPIO		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	H20		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1

Tabella 15: Coefficienti di combinazione - Condizioni sismiche

Per il calcolo delle sollecitazioni si ricorre ad una modello ad elementi finiti di tipo *frame* ad asse rettilineo definiti sulla linea d'asse della carpenteria.

L'interazione terreno-struttura è simulata attraverso molle di tipo "compression only" (in grado di resistere solo a compressione) e di opportuna rigidezza da valutare in funzione della geometria del rivestimento e della rigidezza del mezzo al contorno.

$$k = \frac{E'}{R_{eq} \cdot (1 + \nu)}$$
 (per i tratti curvilinei di arco di calotta)

$$k = \frac{E'}{B \cdot (1 - v^2)}$$
 (per i tratti di arco di calotta)

$$k = \frac{E'}{B \cdot (1 - v^2) \cdot c_t}$$
 (per l'arco rovescio)

### dove:

- R<sub>eq</sub> è il raggio di curvatura del tratto di carpenteria interessato;
- *B* è la lunghezza del tratto rettilineo di carpenteria. Per l'erco rovescio è pari alla dimensione trasversale totale (trascurandone la curvatura);
- *i* è l'interasse tra le bielle;
- v e E' è il coefficiente di Poisson ed il modulo elastico del mezzo al contorno;
- $c_t$  è il coefficiente di forma della fondazione ottenuto attraverso le relazioni proposte da Bowles (1960) (L = lato maggiore della fondazione):

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 44 di 299 CL С

- $c_t = 0.853 + 0.534 \ln (L/B)$  fondazione rettangolare con  $(L/B) \le 10$ ;
- o  $c_t = 2+0,0089 \text{ ln } (L/B) \text{ fondazione rettangolare con } (L/B) > 10.$

Le analisi sono state condotte mediante l'ausilio del codice di calcolo PARATIE Plus (versione 20.0.0).

Le analisi delle gallerie artificiali di tipo policentrico e scatolare sono state condotte mediante il codice di calcolo Straus/Strand7 (Versione 2.4.6).

Le analisi e le verifiche di stabilità globale sono state condotte con il codice di calcolo Slide2 (versione 9.009).

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.<u>E.ZZ</u> IF2R CL GA.16.0.0.001 45 di 299 С

### 9 VERIFICA DELLE OPERE DELL'IMBOCCO

### 9.1 OPERE DI IMBOCCO

Sono state verificate le seguenti sezioni:

- sez. 1: paratia laterale: sezione alla pk 43+524,20 Longitudinale
- sez. 2: paratia laterale: sezione alla pk 43+524,20 Trasversale
- sez. 3: paratia laterale: sezione alla pk 43+511,20

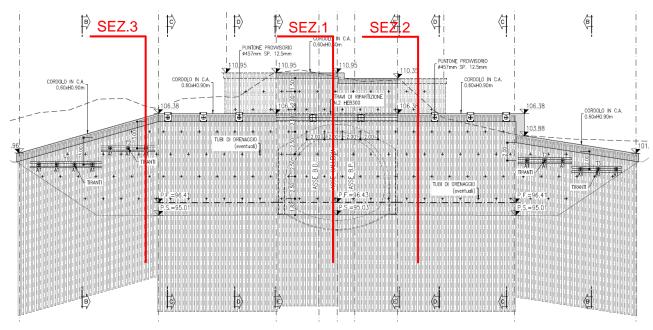


Figura 17: Sezioni di calcolo

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 46 di 299 CL С

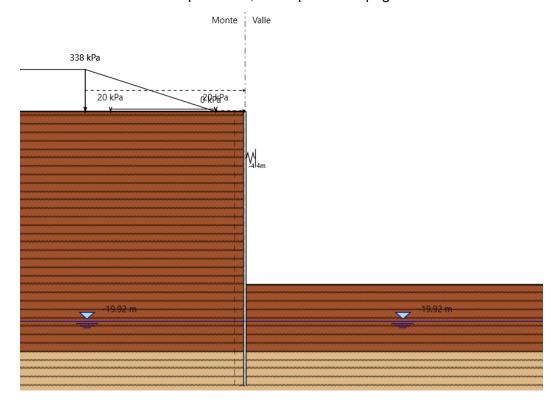
### 9.1.1 Sezione 1 - pk 43+524,20 - Longitudinale

La sezione oggetto di studio è stata presa a ridosso della paratia di imbocco, posta alla pk 43+524,20 caratterizzata dalla massima altezza di scavo (16,45 m).

Sono di seguito riportate le principali caratteristiche dell'opera di sostegno e del modello geotecnico utilizzati per le analisi di verifica.

### 9.1.1.1 Modello numerico

La Figura 18 mostra un confronto tra la sezione reale e quella simulata; si può osservare ad esempio come l'inclinazione del pendio a monte dell'opera sia stata modellata mediante l'applicazione di un carico fittizio equivalente, su un piano campagna simulato orizzontale.



APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 47 di 299 CL С

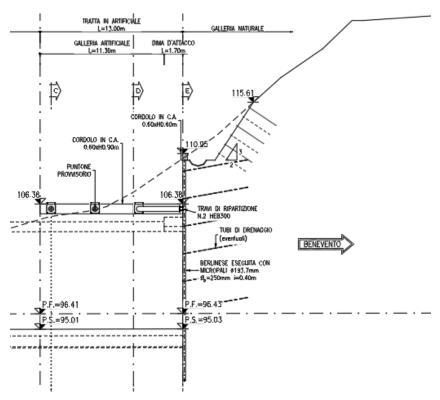


Figura 18: Confronto tra la sezione modellata (sopra) e quella reale (sotto)

Sono di seguito descritte le principali caratteristiche della struttura e del modello geotecnico per le analisi di verifica.

analisi di verilica.	
Tipologia struttura di sostegno	Paratia di micropali, diametro di perforazione $\emptyset$ = 250 mm e armati con tubolare $\emptyset$ = 193,7 mm sp. 16 mm, posti ad interasse i = 0,4 m
Altezza totale paratia	$H_{tot} = 26,00 \text{ m}$
Altezza libera paratia	H = 16,45 m
Tipologia struttura di puntoni	Diametro $\emptyset$ = 457 mm, spessore 12,5mm
Inclinazione del piano campagna a monte	Prescavo 3:2; terreno naturale inclinato 42°,
Inclinazione del piano campagna a valle	0°
Sovraccarichi permanenti a monte	Carico fittizio variabile equivalente alla pendenza del p.c.
Sovraccarichi permanenti a valle	-
Sovraccarichi variabili a monte	Q <sub>1,k</sub> = 20 kPa, estensione 10,00 m
Sovraccarichi variabili a valle	-

Tabella 16: Caratteristiche geometriche della sezione di calcolo

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** 3.2.E.ZZ IF2R CL

REV. GA.16.0.0.001 С

**FOGLIO** 48 di 299

I parametri geotecnici adottati nelle analisi variano a seconda della combinazione di riferimento adottata in considerazione della specifica verifica prevista dal D.M. 14/01/2008 così come riportato nel prospetto che segue.

Terreno	Gruppo coeff. parziali	Condizione	Y	Cd	<b>ф</b> ' <sub>d</sub>	δ	E'	<b>E</b> 'ur	<b>K</b> 0	K <sub>ah</sub>	K <sub>ph</sub>
Terreno	Gruppo coem parzian	Condizione	[kN/m <sup>3</sup> ]	[-]	[°]	[°]	[MPa]	[MPa]	[-]	[-]	[-]
A1.\/a./ala	M1	SLU		55	55 44	29,3			1	0,147	13,599
ALVc (da	IVI I	SLV 26	0	400 640	1	-	-				
p.c. a - 22,8m)	M2	SLU		44 25	27.7	25,1	400	040	1	0,199	7,958
22,011)	IVIZ	SLV			31,1	0			1	-	-
	M1	SLU			40	26,7			1	0,179	9,573
ALVb	IVI I	SLV 23	23	40	0	400	640	1	-	-	
ALVU	M2 -	SLU		20	0 33,9	22,6	400	040	1	0,236	6,008
		SLV		20 33,		0			1	-	-

v = peso dell'unità di volume

 $c_d$  = coesione efficace (valore di calcolo)

 $\phi'_d$  = angolo di resistenza al taglio (valore di calcolo)

 $\delta$  = angolo d'attrito struttura/terreno

E' = modulo di Young

 $E'_{ur} = modulo di Young (scarico/ricarico)$ 

 $k_0$  = coefficiente di spinta a riposo

 $K_{ah}$  = coefficiente di spinta attiva

 $K_{ph}$  = coefficiente di resistenza passiva

Tabella 17: Parametri geotecnici di calcolo

Sezione	Н	_	Gruppo	Categoria		α	Us	β	<b>K</b> <sub>h</sub>	<b>K</b> <sub>ahE</sub>	K <sub>phE</sub>
di calcolo	[m]	Terreno	coeff. parziali	Condizione	sottosuolo	[-]	[m]	[-]	[-]	[-]	[-]
			M1	SLV		0,893	0,13	0,356	0,100	0,192	-
		ALVc		0,13	0,356	0,112	-	5,244			
		ALVC	M2 SLV	0,893	0,13	0,356	0,100	0,252	-		
1	26		IVIZ	SLV	В	1,00	0,13	0,356	0,112	-	3,883
'	20		M1	SLV	Ь	0,893	0,13	0,356	0,100	0,228	ı
		ALVb		1,00	0,13	0,356	0,112	-	4,322		
		ALVD	M2	SLV		0,893	0,13	0,356	0,100	0,294	ı
			IVIZ	SLV		1,00	0,13	0,356	0,112	-	3,276

α = coefficiente di deformabilità (Figura 7.11.2 del DM 14/01/2008)

 $u_s = spostamento ammissibile$ 

 $\beta$  = coefficiente di spostamento (Figura 7.11.3 del DM 14/01/2008)

 $k_h$  = coefficiente sismico

 $K_h$  = coefficiente di spinta sismico orizzontale

 $K_{ahE}$  = coefficiente di spinta attiva orizzontale

 $K_{phE}$  = coefficiente di resistenza passiva orizzontale

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO

Con riferimento alla valutazione del coefficiente sismico orizzontale kh, i valori di  $\alpha$  e  $\beta$  sono stati assunti rispettivamente pari a 0,893 e 0,356 avendo considerato un sottosuolo di tipo B e uno spostamento massimo ammissibile  $\mu_s$  pari a 0,005 x 26 m = 0,13 m (cfr. § 7.11.6.3.2 del D.M. 14/01/2008).

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

49 di 299

С

Si sottolinea che i coefficienti di spinta sono stati determinati considerando orizzontale il piano campagna a monte dell'opera.

L'incremento di spinta del terreno, dovuto all'azione sismica, valutato secondo la teoria di Mononobe-Okabe e agente direttamente sulla paratia secondo una distribuzione uniforme sull'intera altezza dell'opera è pari a:

SLU	ΔS
STR	15,05 kPa/m
GEO	17,66 kPa/m

Tabella 19: Azione sismica

Si riportano le fasi di calcolo in cui è articolata l'analisi numerica:

- STAGE 1. Inizializzazione dello stato tensionale geostatico;
- STAGE 2. Simulazione della paratia di pali e applicazione del carico variabile Q<sub>1</sub> (rappresentativo dei mezzi di cantiere);
- STAGE 3. Scavo di ribasso fino a quota -5,50 m rispetto alla testa dell'opera;
- STAGE 4. Installazione del puntone e ribasso fino a fondo scavo;
- STAGE 5. Applicazione dell'azione sismica come definita in Tabella 19.

### 9.1.1.2 Risultati delle analisi

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

I risultati delle analisi sono di seguito descritti in sintesi ed illustrati in maggior dettaglio nell'allegato pertinente (All. 11.1.1).

### 9.1.1.3 Verifiche SLU/SLV GEO

### 9.1.1.3.1 Verifica del complesso opera – terreno

La verifica è finalizzata a garantire il corretto dimensionamento dell'opera con particolare riferimento alla profondità di infissione della paratia, sia in condizioni statiche (SLU) che sismiche (SLV). A tale scopo, nei prospetti che seguono, sono riportati gli output relativi alle fasi finali dell'analisi statica (stage 4) e sismica (stage 5) in termini di deformata dell'opera e di percentuale di spinta passiva mobilitata.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 50 di 299 С

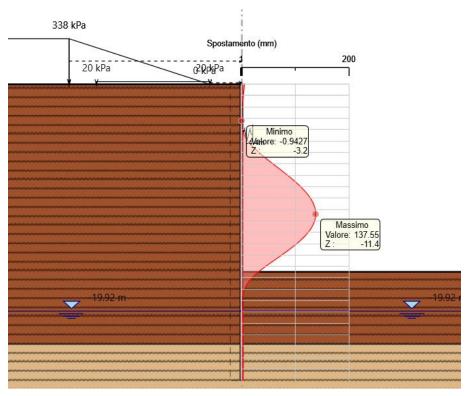


Figura 19: Risultati dell'analisi SLU-GEO: diagramma degli spostamenti

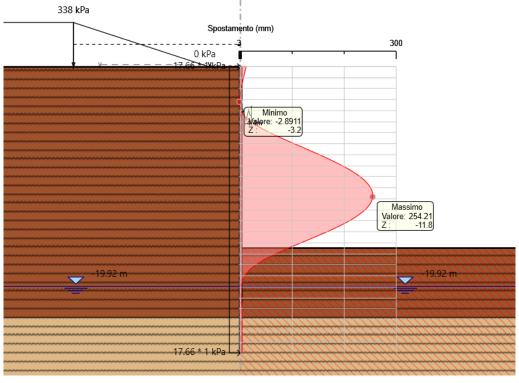


Figura 20: Risultati dell'analisi SLV-GEO: diagramma degli spostamenti

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO - VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SWS Engineering S.p.A. SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ 51 di 299 IF2R CL GA.16.0.0.001 С

### Massimi rapporti di mobilizzazione spinta passiva

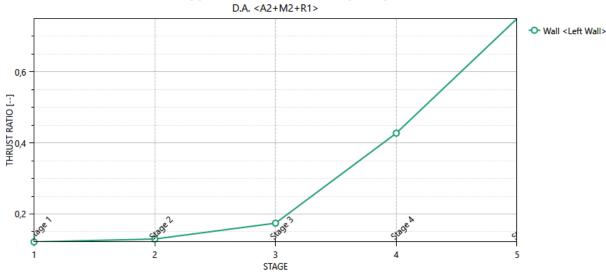


Figura 21: Risultati dell'analisi SLU-GEO: Riepilogo delle spinte: spinta reale efficace/spinta passiva =0,427

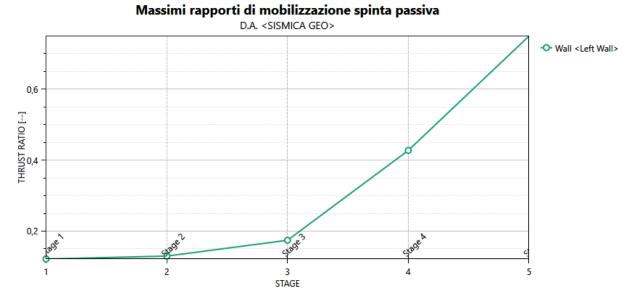


Figura 22: Risultati dell'analisi SLV-GEO: Riepilogo delle spinte: spinta reale efficace/spinta passiva =0,749 La percentuale di spinta passiva mobilitata, per la paratia più sollecitata, è pari al 43 % in condizione statica e al 75% in condizione sismica.

### 9.1.1.3.2 Verifica stabilità globale del sistema opera – terreno

Per le verifiche di stabilità ci si è avvalsi del software di calcolo SLIDE2 (Rocscience Inc.). Le verifiche sulla stabilità sono state condotte con il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel software utilizzato) con la formulazione di Bishop. Le verifiche di stabilità globale sono condotte

### TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 52 di 299

con riferimento ad una sezione di calcolo longitudinale cui compete la massima altezza di scavo in corrispondenza della paratia frontale (sezione n.1, pk 43+524,20); la stratigrafia di calcolo è quella riportata in Figura 23.

In considerazione del contesto geotecnico sostanzialmente omogeneo ed isotropo vengono analizzate superfici di scorrimento circolari. Considerato lo scopo dell'analisi le superfici di scorrimento indagate sono definite in modo tale da non intersecare l'opera di sostegno, limitando l'estensione del cerchio critico a tergo della paratia, per circoscrivere il dominio di calcolo al solo volume significativo, evitando di verificare superfici di scivolamento che coinvolgano volumi di terreno eccessivamente grandi e non rappresentative della condizione reale. Le analisi sono condotte mediante il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel software utilizzato) con la formulazione di Bishop.

A monte della paratia è previsto un carico variabile pari a  $Q_1$  = 20 kPa per simulare la presenza di eventuali mezzi di cantiere. Il coefficiente per i carichi variabili  $Q_1$  in combinazione sismica (SLV) è preso uguale a 0,2. Il carico variabile in un modello SLV è, dunque calcolato  $Q_1$  = 0,2 x 20 kPa = 4 kPa.

Nel prospetto che segue sono riportati i coefficienti di riduzione utilizzati:

		SLU	SLV
		(A2+M2)	(A2+M2+E)
Azioni	Permanenti	1	1
AZIOIII	Variabili	1.3	1
Parametri	tan $\phi$ '	1.25	1.25
del	c'	1.25	1.25
terreno	c <sub>u</sub>	1.4	1.4

Tabella 20: Coefficienti sulle azioni e sui materiali utilizzati per l'analisi di stabilità

Le azioni sismiche pseudo-statiche sono sintetizzate nella seguente tabella:

		Parametri sismici									
Categoria sottosuolo	<b>a</b> g	<b>a</b> max	β	<b>K</b> h	<b>k</b> v						
	[g]	[g]	[-]	[-]	[-]						
В	0,219	0,3148	0,28	0,0881	0,0441						

Tabella 21: Azione sismica adottata nel modello SLIDE2

I risultati sono espressi in termini di rapporto tra la resistenza al taglio disponibile e quella mobilitata lungo le superfici di scorrimento analizzate. In tabella sono riportati i gradi di sovra resistenza ( $R_d/E_d$ ) rispetto alle azioni sollecitanti di progetto  $E_d$  ( $=E\cdot \gamma_E$ ) ottenuti secondo la formulazione di Bishop e per ciascuna combinazione delle azioni. Al fine di cogliere l'effetto derivante dalla riduzione dei parametri geotecnici di resistenza, secondo i coefficienti del gruppo

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consord		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO								
PROGETTAZIO	PROGETTAZIONE:				3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO						
Mandataria: Mandante: SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.  PROGETTO ESECUTIVO											
	GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco				CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO <b>53 di 299</b>			

M2, nel prospetto che segue sono riportati anche i risultati dell'analisi condotta con i valori caratteristici dei parametri geotecnici e delle azioni.

Combinations	Formulazione
Combinazione	Bishop
"Caratteristica"	2,622
"SLU - A2+M2"	2,091
"SLV – A2+M2+E"	1,821

Tabella 22 Sintesi dei risultati delle analisi di stabilità globale

Eseguendo il calcolo mediante il D.M. 14/01/2008, Approccio 1 - Combinazione 2: (A2+M2+R2), il coefficiente parziale  $\gamma_R$  vale 1,1; quindi considerando la resistenza di progetto R<sub>d</sub> = R/R<sub>Y</sub> (cfr. § 6.2.3.1), risulta sempre verificata la disuguaglianza:

$$E_d \le R_d$$

per cui la verifica di stabilità globale può considerarsi soddisfatta.

Nella figura di seguito riportata è rappresentata la superficie critica di scorrimento a cui corrisponde il minor grado di sovraresistenza ( $R_d/E_d = 1,821$ ).

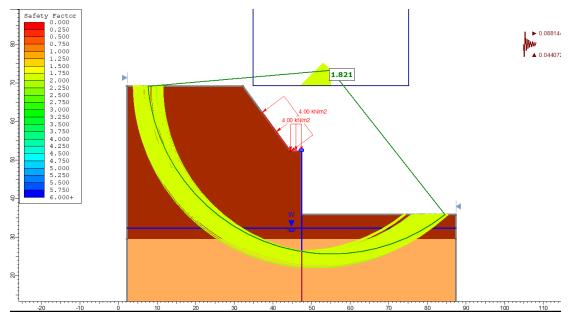


Figura 23: Modello di calcolo e superficie di scorrimento critica

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 54 di 299

Mandataria: Mandante:
SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

### 9.1.1.4 Verifiche SLU STR

# 9.1.1.4.1 Verifica dell'elemento strutturale costituente la struttura di sostegno

Nei prospetti che seguono, per le combinazioni STR statica e sismica, si riportano gli inviluppi degli andamenti delle caratteristiche della sollecitazione sui miropali ed i valori numerici relativi alle sezioni di sollecitazioni massime, scelte come rappresentative per le verifiche strutturali.

Si trascura l'effetto dei carichi verticali per paratie di imbocco, puntonate, tirantate, a sbalzo.

Condizione	Fase di calcolo	Soll. Max.	Quota	M <sub>Sd</sub>	T <sub>Sd</sub>
[-]	[-]	[-]	[m]	[kNm/m]	[kN/m]
SLU	Stage 4	Momento	-17,0	221,92	67,38
SLU	Stage 4	Taglio	-16,4	170,24	172,28
SLV	Stage 5		-4,2 (*)	277,25	199,46
JL V	Stage 5	Taglio	-16,4	197,97	206,47

<sup>(\*)</sup> Valore del momento considerato a metà dello spessore del puntone

Tabella 23: Sollecitazioni allo SLU e SLV nella combinazione A1+M1+R1

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 55 di 299 С

Monte | Valle

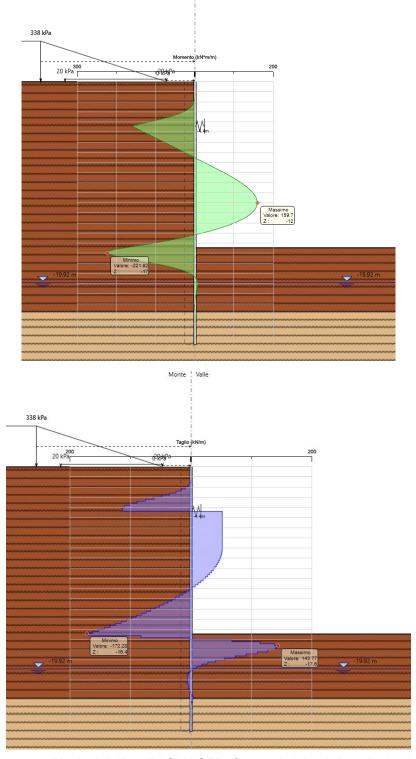


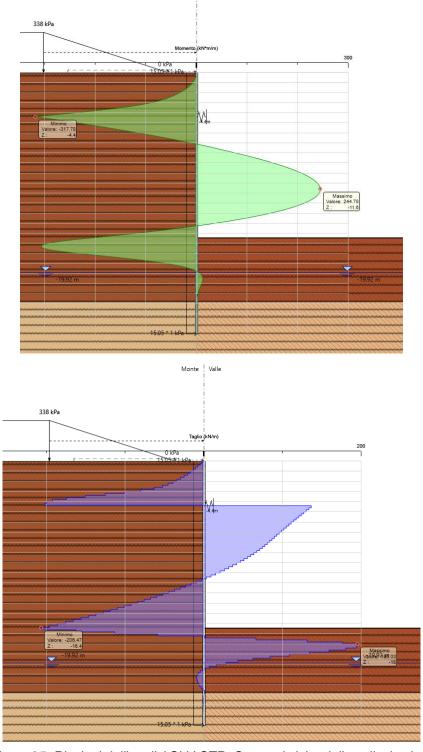
Figura 24: Risultati dell'analisi SLU-STR: Caratteristiche della sollecitazione

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 56 di 299 С



Monte ! Valle

Figura 25: Risultati dell'analisi SLV-STR: Caratteristiche della sollecitazione

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

CL

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA IF2R

LOTTO CODIFICA 3.2.E.ZZ

**DOCUMENTO** GA.16.0.0.001

RFV С

FOGLIO 57 di 299

Le verifiche strutturali SLU/SLV vengono eseguite per confronto tra le sollecitazioni di calcolo (ottenute a partire dai risultati del modello numerico applicando gli opportuni coefficienti parziali) e le resistenze di calcolo (definite dai punti M<sub>Rd</sub>, N<sub>Rd</sub> che definiscono il dominio resistente nel piano M, N).

Nello specifico delle verifiche riportate nel seguito, vengono rappresentate le sollecitazioni relative a tutte le combinazioni SLU/SLV definite nel §8.

Moltiplicando le sollecitazioni riportate in Tabella 23 per l'interasse degli elementi metallici (i = 0,40 m) viene determinata la tensione da presso-flessione agente sul singolo tubo adottando la formulazione proposta da Navier. La tensione sollecitante di calcolo viene valutata come tensione ideale, secondo quanto proposto dal D.M. 14/01/2008 (cfr. § 4.2.4.1.2), mentre la tensione resistente di calcolo dell'acciaio è ottenuta mediante riduzione della tensione caratteristica, f<sub>yk</sub> (cfr. §3.1) attraverso il coefficiente parziale  $\gamma_{M0} = 1,05$ :  $f_{vd} = 338,1$  MPa.

Condizione	Soll. Max.	Msd	<b>T</b> Sd	Atubo	<b>W</b> el	1	<b>σ</b> Ed	TEd	<b>σ</b> id	FS
[-]	[-]	[kNm/m]	[kN/m]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm³]	[mm <sup>4</sup> ]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[-]
SLU	Momento	221,92	67,38				242	6,0	242	1,40
SLO	Taglio	170,24	172,28	8932	366986	35542570	186	15,3	186	1,82
SLV	Momento	277,25	199,46	0932			303	17,8	302	1,12
SLV	Taglio	197,97	206,47				216	18,4	216	1,56

Tabella 24: Risultati delle verifiche SLU e SLV

Tutte le verifiche risultano soddisfatte.

#### 9.1.1.4.2 Verifica dei puntoni metallici inclinati in testa alla palificata

I puntoni metallici, posto sulla sommità della palificata, sono realizzati con una sezione tubolare Ø457 mm avente spessore 12,5 mm e disposti con un interasse massimo pari a 4,60m.

La sollecitazione massima, definita nella combinazione caratteristica risulta pari a:

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 58 di 299 CL С

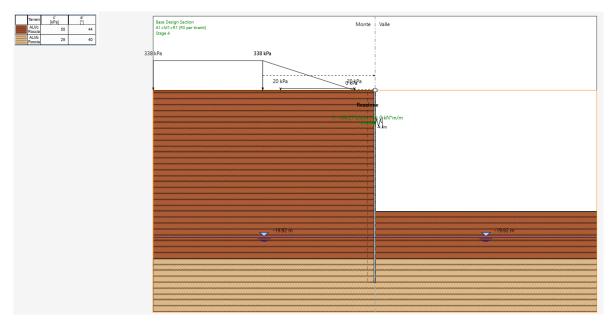


Figura 26: Sollecitazione massima agente nei puntoni metallici

Pertanto, su ogni singolo puntone, la massima sollecitazione agente sarà pari a:

$$N = q \cdot i = 164,27 \text{ kN/m} \cdot 4,60 \text{m} = 755,64 \text{kN}$$

Le sollecitazioni massime agenti sul puntone, considerando anche gli effetti termici ed il peso proprio, sono definite di seguito:

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 59 di 299

GEOM	ETRIA		
Luce	L	5.4	[m]
Diametro	D	457	[mm]
Spessore	S	<u>12.5</u>	[mm]
Area	Α	174.55	[cm <sup>2</sup> ]
Massa per unità di lunghezza	М	137.02	[kg/m]
Inerzia	1	1.0475E+05	[cm <sup>4</sup> ]
Peso proprio	q	1.4	[kN/m]
Peso totale	P	740	[kg]
Deformazione da peso proprio	$e_{PP}$	0.1	[mm]
Taglio PP	V	3.7	[kN]
Momento PP	$M_{Fd}$	5.0	[kNm]
CARICHI E			
	SLU	SLV	
Sforzo normale nei puntoni	<i>756</i>	<u>o</u>	[kN]
Momento dovuto alle imperfezioni	0.05	0.00	[kNm]
Taglio dovuto alle imperfezioni	0.04	0.00	[kN]
CARICO T	ERMICO		
Altitudine di riferiemento	a <sub>s</sub>	264	[m]
<u>Zona III</u>			
Temperatura massima	Tmax	41.472	[C]
Temperatura minima	Tmin	-9.584	[C]
Modulo elastico	Ε	<u>210000</u>	[Mpa]
Coeff. di dilatazione termica	$\alpha$	1.20E-05	[-]
Area	Α	17455	[mm²]
Temperatura di messa in opera	$T_{o}$	<u>10</u>	[C]
Delta termico	$\Delta T$	31.47	[C]
Sforzo normale	$N_{max}$	1384.35	[kN]
Momento dovuto alle imperfezioni	$M_{imp}$	0.10	[kNm]
Taglio dovuto alle imperfezioni	V <sub>imp</sub>	0.07	[kN]
COMBINAZION		ІСНІ	
	SLU	SLV	
Azione assiale	1	1	
Peso proprio	1.3	1	
Termica	1.5	0	
SOLLECIT	AZIONI		
	SLU	SLV	
Sforzo assiale	2832	0	[kN]
Taglio	5	4	[kN]
Momento flettente	7	5	[kNm]

Figura 27: Sollecitazioni di verifica del puntone

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 60 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

		VER	IFICHE DI	RESISTE	NZA E ST	ABILITA'	PER PROFI	LI CAVI A	SEZIONE	CIRCOLA	RE		
	Dati INPUT						Da	ati OUTPUT					
Ca	aratteristiche acc	iaio					Dati geometrici						
Qualità acciaio:	UNI EN 1 S 355		Diametro esterno	Spessore	Classe della sezione	Area sezione trasversale	Momento inerzia	Raggio giratore inerzia	Modulo resistente elastico	Modulo resistente plastico	massa per unità di Iunghezza	Superf. per unità di Iunghezza	Lunghezza per tonnellata
f <sub>yk</sub> =	355	[Mpa]	D	Т		А	1	i	Wel	Wpl	М	As	L/1t
f <sub>tk</sub> =	510	[Mpa]	[mm]	[mm]	2	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[kg/m]	[m²/m]	[m]
			457.0	12.5		174.55	43144.80	15.72	1888.18	2470.40	137.03	1.44	7.30
(	Geometria sezior	ne					Verifiche se	condo NTC201	8 - §4.2				
D = t =	457.0 12.5	[mm] [mm]	Ve	erifica a trazio	one (4.2.4.1.2.	1)	N <sub>pl,Rd</sub> =	5901.61		N <sub>Ed</sub> / N <sub>pl,R</sub> =			
Lui L =	nghezza e vincoli 5.40	asta [m]	Verif	ica a compres	ssione (4.2.4.1	1.2.2)	N <sub>c,Rd</sub> =	5901.61		$N_{Ed} / N_{c,Rd} =$	0.48	verifica s	oddisfatta
β =	1.00 Sollecitazioni agei	[-]	Verifica a f	lessione retta	(4.2.4.1.2.3 -	4.2.4.1.2.6)	M <sub>c,Rd</sub> =	835.23		M <sub>y,Ed</sub> / M <sub>c,Rd</sub> =	0.01	verifica s	oddisfatta
N <sub>Ed</sub> =	-2832.00 5.00	[kN] [kN]	V	/erifica a tagli	io (4.2.4.1.2.4	<b>l</b> )	V <sub>c,Rd</sub> =	2169.15		V <sub>Ed</sub> / V <sub>c,Rd</sub> =	0.00	verifica s	oddisfatta
M <sub>y,Ed</sub> =	7.00	[kNm]	Verifica a pro	esso/tenso-fle	essione retta	Sez. Classe 1-2	M <sub>N,Rd</sub> =	619.33		$M_{Ed} / M_{N,Rd} =$	0.01	verifica s	oddisfatta
ψ =	1.00		(4.2.4	.1.2.7 - 4.2.4.	1.2.9)	Sez. Classe 3	$\sigma_{x,Ed}$   =			f <sub>yd</sub> =			
	$\Lambda$		Verifica stabi	lità membrat	ure compress	e (4.2.4.1.3.1)	N <sub>b,Rd</sub> =	5543.12		N <sub>Ed</sub> / N <sub>b,Rd</sub> =	0.51	verifica s	oddisfatta
5,0,0,0,0,0	mozione Acc E L'ACCIAIO, CRESCE IL		Verifica s		orature presso .1.3.3)	o-inflesse	$\frac{N_{Ed} \cdot \gamma_{M1}}{\chi_{min} \cdot f_{yk} \cdot A} + \frac{1}{f_{yk}}$	$M_{\text{yeq,Ed}} \cdot \gamma_{\text{MI}}$ $_{\text{yk}} \cdot W_{\text{y}} \cdot \left(1 - \frac{N}{N_{\text{c}}}\right)$	Ed f . W	$\frac{1, Ed \cdot \gamma_{M1}}{\left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,z}}\right)} =$	0.52	verifica s	oddisfatta

Figura 28: Verifica del puntone di resistenza e stabilità del puntone

La sezione adottata risulta verificata.

### 9.1.1.4.3 Verifica strutturale delle travi di ripartizione

Si riporta la verifica della trave in acciaio di ripartizione, composta da due profili HEB300 accoppiati, sulla quale insistono i puntoni metallici inclinati.

La trave di ripartizione risulta sollecitata dalla reazione trasmessa dai puntoni metallici. Si riporta di seguito la reazione massima trasmessa alla trave di contrasto, lo sforzo normale massimo trasmesso dal puntone inclinato è pari a 342,60 kN/m. L'angolo di incidenza tra il puntone inclinato e la trave di ripartizione è pari a 45°.

Lo schema di calcolo adottato è quello relativo ad una trave continua su più appoggi, soggetta ad un carico uniformemente distribuito, pari a:

$$q = 342,60 \cdot \cos 45 = 242,25 \text{ kN/m}$$

A favore di sicurezza, si è assunta la luce di calcolo massima pari a 5,40m.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 61 di 299

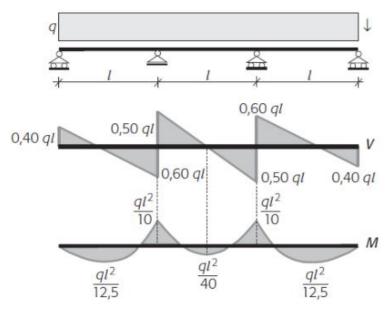


Figura 29: Diagramma delle sollecitazioni

Le sollecitazioni massime sono calcolate di seguito e sono pari a:

$$M_{MAX} = q \cdot I^2 \, / \, 10 = 242,\!25 \cdot 5,\!40^2 \, / \, 10 = 706,\!41 \ kNm$$

$$T_{MAX} = 3/5 \cdot q \cdot I = 3/5 \cdot 242,25 \cdot 5,40 = 784,91 \text{ kNm}$$

Per le travi di ripartizione costituite da profili metallici accoppiati HEB 300, per la determinazione della tensione agente viene adottata la formulazione proposta da Navier: la tensione sollecitante di calcolo viene valutata come tensione ideale, secondo quanto proposto dal D.M. 14/01/2008 (cfr. § 4.2.4.1.2), mentre la tensione resistente di calcolo dell'acciaio è ottenuta mediante riduzione della tensione resistente caratteristica,  $f_{yk}$ , attraverso il coefficiente parziale  $\gamma_{M0} = 1,05$ :  $f_{yd} = 338,10$  MPa.

Nel prospetto che segue sono riportate le verifiche strutturali della trave di ripartizione.

Elem.strutt.	Condiz.	Msd	T <sub>Sd</sub>	Α	$W_{el} = W_x$	Av	<b>σ</b> <sub>max</sub>	Tmax	<b>σ</b> id	Verifica
[-]	[-]	[kNm]	[kN]	[m²]	[m³]	[m²]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[-]
Trave di ripartizione 2HEB300	SLV	706,41	784,91	0,0298	0,0034	0,0095	210,24	82,74	254,44	ok

Tabella 25: Risultati delle verifiche SLU e SLV

APPALTATORE: ELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI - BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO **CODIFICA DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E<u>.ZZ</u> 62 di 299 IF2R CL GA.16.0.0.001 C

### 9.1.1.4.4 Verifica del cordolo

Si riporta di seguito la verifica del tratto di cordolo rinforzato in corrispondenza della paratia frontale di imbocco. Il cordolo superiore della palificata dovrà sostenere il peso dei micropali demoliti appesi ad esso. La figura successiva riporta quanto appena descritto.

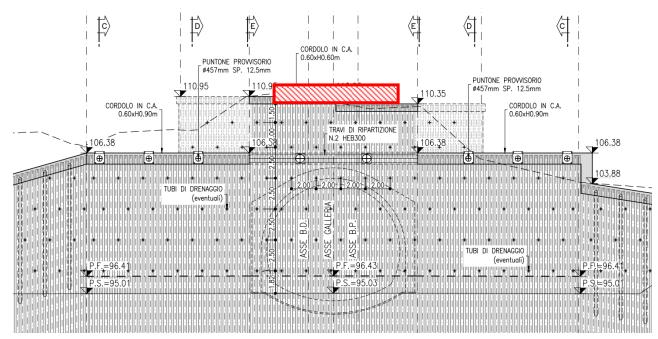


Figura 30: Paratia di imbocco - Trave-Cordolo

Il cordolo in oggetto di verifica presenta una sezione avente dimensioni 0,70m x 0,90m. La luce di calcolo, in cui i micropali saranno demoliti, a favore di sicurezza, risulta pari a 12,00m.

A favore di sicurezza, si assume un carico distribuito pari a:

$$q_{Q} = \gamma_{CLS} \cdot A_{\varnothing 400} \cdot L_{app} \ / \ i_{pali} = 25,00 \cdot 0,13 \cdot 8,50 \ / \ 0,40 = 69,06 \ kN/m$$

avendo indicato con:

γ<sub>CLS</sub> peso specifico calcestruzzo;

A<sub>Ø400</sub> area palo Ø400, equivalente, a favore di sicurezza del micropalo 193,7mmx16mm;

L<sub>app</sub> lunghezza palo appeso;

i<sub>pali</sub> interasse pali.

Il carico relativo al peso proprio del cordolo è pari a:

$$q_{PP} = \gamma_{CLS} \cdot b \cdot h = 25,00 \cdot 0,70 \cdot 0,90 = 15,75 \text{ kN/m}$$

Considerando una condizione di incastro perfetto alle estremità del cordolo, le sollecitazioni massime dimensionanti saranno pari a:

### TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 63 di 299

REV.

**FOGLIO** 

$$\begin{split} M_{MAX} &= (\gamma_P \cdot q_{PP} + \gamma_Q \cdot q_Q) \cdot L^2 \, / \, 12 = (1,35 \cdot 15,75 + 1,50 \cdot 69,06) \cdot 12,00^2 \, / \, 12 = 1498,23 \; kNm \\ V_{MAX} &= (\gamma_P \cdot q_{PP} + \gamma_Q \cdot q_Q) \cdot L \, / \, 2 = (1,35 \cdot 15,75 + 1,50 \cdot 69,06) \cdot 12,00 \, / \, 2 = 749,13 \; kNm \end{split}$$

### La tabella successiva riporta le armature adottate:

Sezione	ascissa	BxH	Af_sup	Aw	Af_inf	ρ
[m]	[m]	[m] · [m]	[mm² /m]	[mm² /m]	[mm²/m]	[-]
А	0,00	0,70 x 0,90	6Ø26 + 6Ø26	Staffe Ø16/250 2 braccia	6Ø26	0,01126

Tabella 26: Armatura Cordolo - Sezione di Incastro

Comb.	NEd kN	MEd kNm	MRd kNm	SF	VEd kn	Vrd,min kN	cotg (q)	Vrcd kN	Vrsd kN	SF
SLU_SEZA	-	-1498,23	-1846,30	1,26	749,13	248,91	2,50	1343	1144	1 <b>,</b> 57

L'incidenza media di armatura presente in questa specifica porzione di cordolo è pari a 130 kg/m³.

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consorti			O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -		ANO	
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO						
Mandataria:	Mandante:								
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	) ESECU	ΓΙVO				
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	
Relazione geote	ecnica e di calcolo delle oper	e di imbocco	IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	64 di 299	

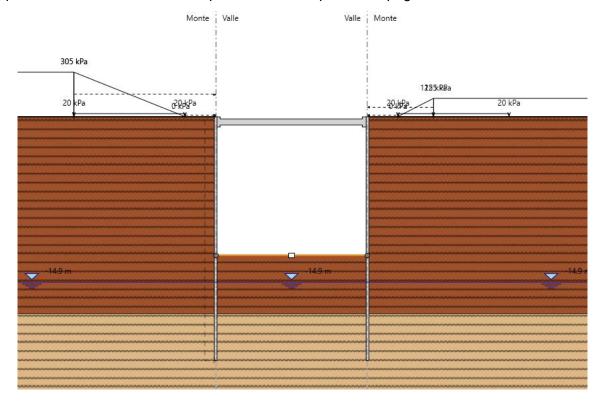
### 9.1.2 Sezione 2 - pk 43+524,20 - Trasversale

La sezione oggetto di studio è stata presa alla pk km 43+524,20 caratterizzata da un'altezza di scavo di 12,50 m.

Sono di seguito riportate le principali caratteristiche dell'opera di sostegno e del modello geotecnico utilizzati per le analisi di verifica.

### 9.1.2.1 Modello numerico

La Figura 31 mostra un confronto tra la sezione reale e quella simulata; si può osservare ad esempio come l'inclinazione del pendio a monte dell'opera sia stata modellata mediante l'applicazione di un carico fittizio equivalente, su un piano campagna simulato orizzontale.



Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata			ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO					
			3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO					
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECU1	īvo			
	GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO <b>65 di 299</b>

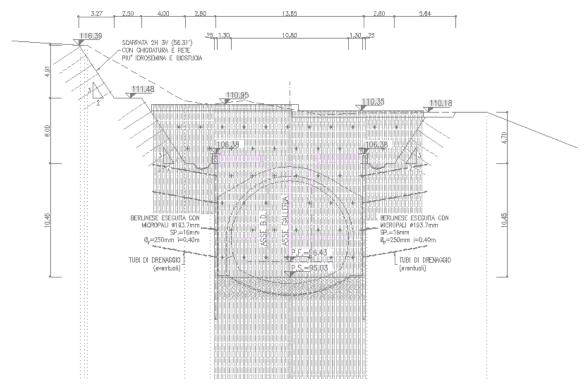


Figura 31: Confronto tra la sezione modellata (sopra) e quella reale (sotto)

Sono di seguito descritte le principali caratteristiche della struttura e del modello geotecnico per le analisi di verifica.

analisi di venilca.	
Tipologia struttura di sostegno	Paratia di micropali, diametro di perforazione $\emptyset$ = 250 mm e armati con tubolare $\emptyset$ = 193,7 mm sp. 16 mm, posti ad interasse i = 0,4 m
Altezza totale paratia	H <sub>tot</sub> = 22,00 m
Altezza libera paratia	H = 12,50 m
Tipologia struttura di puntoni	Diametro $\emptyset$ = 457 mm, spessore 12,5mm
Inclinazione del piano campagna a monte	Prescavo 3:2; terreno naturale inclinato circa 30°, poi orizzontale
Inclinazione del piano campagna a valle	0°
Sovraccarichi permanenti a monte	Carico fittizio variabile equivalente alla pendenza del p.c.
Sovraccarichi permanenti a valle	-
Sovraccarichi variabili a monte	Q <sub>1,k</sub> = 20 kPa, estensione 10,00 m
Sovraccarichi variabili a valle	-

Tabella 27: Caratteristiche geometriche della sezione di calcolo

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** IF2R 3.2.E.ZZ 66 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

I parametri geotecnici adottati nelle analisi variano a seconda della combinazione di riferimento adottata in considerazione della specifica verifica prevista dal D.M. 14/01/2008 così come riportato nel prospetto che segue.

Terreno	Gruppo coeff. parziali	Condizione	Y	Cd	<b>ф</b> ' <sub>d</sub>	δ	E'	<b>E</b> 'ur	<b>K</b> 0	Kah	K <sub>ph</sub>
Terreno	Orappo coem. parziam	Condizione	[kN/m <sup>3</sup> ]	[-]	[°]	[°]	[MPa]	[MPa]	[-]	[-]	[-]
A1.\/a./ala	M1	SLU		55	55 44	29,3			1	0,147	13,599
ALVc (da	IVI I	SLV	26	55		0	400	640	1	-	-
p.c. a - 17,8m)	M2	SLU		44 37,7	27.7	25,1	400		1	0,199	7,958
17,0111)		SLV			37,7	0			1	-	-
	M1	SLU	23	25	25 40	26,7			1	0,179	9,573
ALVb	IVI I	SLV		25 2		0	400	640	1	-	-
ALVO	M2	SLU		20		22,6	400		1	0,236	6,008
		SLV		20	33,9	0			1	-	-

v = peso dell'unità di volume

 $c_d$  = coesione efficace (valore di calcolo)

 $\phi'_d$  = angolo di resistenza al taglio (valore di calcolo)

 $\delta$  = angolo d'attrito struttura/terreno

E' = modulo di Young

 $E'_{ur} = modulo di Young (scarico/ricarico)$ 

 $k_0$  = coefficiente di spinta a riposo

 $K_{ah}$  = coefficiente di spinta attiva

 $K_{ph}$  = coefficiente di resistenza passiva

Tabella 28: Parametri geotecnici di calcolo

Sezione	Η	-	Gruppo	0 1''	Categoria	α	Us	β	<b>K</b> <sub>h</sub>	<b>K</b> ahE	<b>K</b> <sub>phE</sub>		
di calcolo	[m]	Terreno	coeff. parziali	Condizione	sottosuolo	[-]	[m]	[-]	[-]	[-]	[-]		
			M1	SLV		0,938	0,11	0,378	0,112	0,198	-		
		ALVc	ALVc	ALVc		1,00	0,11	0,378	0,119	-	5,222		
					M2	SLV		0,938	0,11	0,378	0,112	0,259	-
2	22		IVIZ	JEV	В	1,00	0,11	0,378	0,119	-	3,684		
2	22		M1	SLV		0,938	0,11	0,378	0,112	0,235	-		
				ALVb	IVI I	SLV		1,00	0,11	0,378	0,119	-	4,302
		ALVD	M2	SLV		0,938	0,11	0,378	0,112	0,302	-		
			IVIZ	JLV		1,00	0,11	0,378	0,119	-	3,258		

α = coefficiente di deformabilità (Figura 7.11.2 del DM 14/01/2008)

 $u_s = spostamento ammissibile$ 

 $\beta$  = coefficiente di spostamento (Figura 7.11.3 del DM 14/01/2008)

 $k_h$  = coefficiente sismico

 $K_h$  = coefficiente di spinta sismico orizzontale

 $K_{ahE}$  = coefficiente di spinta attiva orizzontale

 $K_{phE}$  = coefficiente di resistenza passiva orizzontale

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO

Con riferimento alla valutazione del coefficiente sismico orizzontale  $k_h$ , i valori di  $\alpha$  e  $\beta$  sono stati assunti rispettivamente pari a 0,938 e 0,378 avendo considerato un sottosuolo di tipo B e uno spostamento massimo ammissibile  $\mu_s$  pari a 0,005 x 22 m = 0,11 m (cfr. § 7.11.6.3.2 del D.M. 14/01/2008).

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

67 di 299

С

Si sottolinea che i coefficienti di spinta sono stati determinati considerando orizzontale il piano campagna a monte dell'opera.

L'incremento di spinta del terreno, dovuto all'azione sismica, valutato secondo la teoria di Mononobe-Okabe e agente direttamente sulla paratia secondo una distribuzione uniforme sull'intera altezza dell'opera è pari a:

SLU	ΔS
STR	14,47 kPa/m
GEO	16,99 kPa/m

Tabella 30: Azione sismica

Si riportano le fasi di calcolo in cui è articolata l'analisi numerica:

- STAGE 1. Inizializzazione dello stato tensionale geostatico;
- STAGE 2. Simulazione della paratia di pali e applicazione del carico variabile Q<sub>1</sub> (rappresentativo dei mezzi di cantiere);
- STAGE 3. Scavo di ribasso fino a quota -2,00 m rispetto alla testa dell'opera;
- STAGE 4. Attivazione del puntone con asse a quota -0,50;
- STAGE 5. Scavo di ribasso fino -12,50 m rispetto alla testa dell'opera;
- STAGE 6. Applicazione dell'azione sismica come definita in Tabella 30.

### 9.1.2.2 Risultati delle analisi

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

I risultati delle analisi sono di seguito descritti in sintesi ed illustrati in maggior dettaglio nell'allegato pertinente (All. 11.1.2).

### 9.1.2.3 Verifiche SLU/SLV GEO

### 9.1.2.3.1 Verifica del complesso opera – terreno

La verifica è finalizzata a garantire il corretto dimensionamento dell'opera con particolare riferimento alla profondità di infissione della paratia, sia in condizioni statiche (SLU) che sismiche (SLV). A tale scopo, nei prospetti che seguono, sono riportati gli output relativi alle fasi finali dell'analisi statica (stage 5) e sismica (stage 6) in termini di deformata dell'opera e di percentuale di spinta passiva mobilitata.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO - VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. LOTTO GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 68 di 299 С

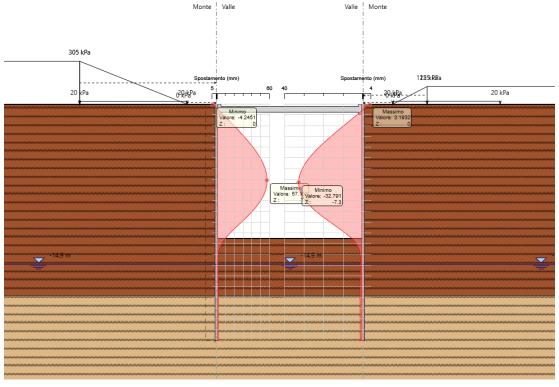


Figura 32: Risultati dell'analisi SLU-GEO: diagramma degli spostamenti

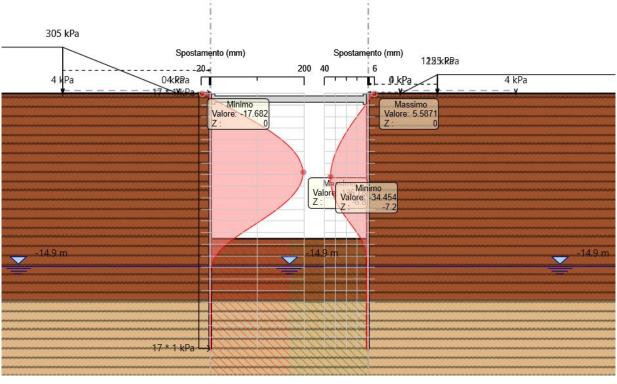


Figura 33: Risultati dell'analisi SLV-GEO: diagramma degli spostamenti

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO - VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SWS Engineering S.p.A. SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 69 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

### Massimi rapporti di mobilizzazione spinta passiva

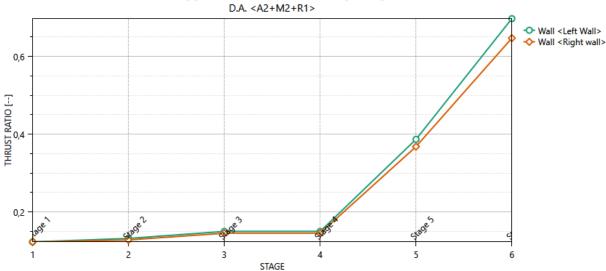


Figura 34: Risultati dell'analisi SLU-GEO: Riepilogo delle spinte: spinta reale efficace/spinta passiva = 0,387

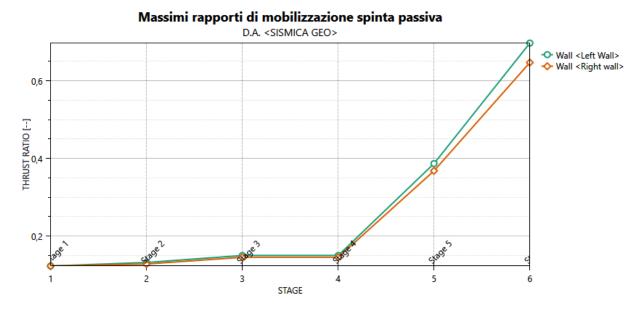


Figura 35: Risultati dell'analisi SLV-GEO: Riepilogo delle spinte: spinta reale efficace/spinta passiva = 0,697 La percentuale di spinta passiva mobilitata, per la paratia più sollecitata, è pari al 39% in condizione statica e al 70% in condizione sismica.

### 9.1.2.3.2 Verifica stabilità globale del sistema opera - terreno

Per le verifiche di stabilità ci si è avvalsi del software di calcolo SLIDE2 (Rocscience Inc.). Le verifiche sulla stabilità sono state condotte con il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel

### TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

IF2R	3.2.E.ZZ	CI	GA.16.0.0.001	C	70 di 299
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO

software utilizzato) con la formulazione di Bishop. La stratigrafia di calcolo è quella riportata in Figura 23.

In considerazione del contesto geotecnico sostanzialmente omogeneo ed isotropo vengono analizzate superfici di scorrimento circolari. Considerato lo scopo dell'analisi le superfici di scorrimento indagate sono definite in modo tale da non intersecare l'opera di sostegno, limitando l'estensione del cerchio critico a tergo della paratia, per circoscrivere il dominio di calcolo al solo volume significativo, evitando di verificare superfici di scivolamento che coinvolgano volumi di terreno eccessivamente grandi e non rappresentative della condizione reale. Le analisi sono condotte mediante il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel software utilizzato) con la formulazione di Bishop.

A monte della paratia è previsto un carico variabile pari a  $Q_1$  = 20 kPa per simulare la presenza di eventuali mezzi di cantiere. Il coefficiente per i carichi variabili  $Q_1$  in combinazione sismica (SLV) è preso uguale a 0,2. Il carico variabile in un modello SLV è, dunque calcolato  $Q_1$  = 0,2 x 20 kPa = 4 kPa.

Nel prospetto che segue sono riportati i coefficienti di riduzione utilizzati:

		SLU	SLV
		(A2+M2)	(A2+M2+E)
Azioni	Permanenti	1	1
AZIOIII	Variabili	1.3	1
Parametri	tan $\phi$ '	1.25	1.25
del	c'	1.25	1.25
terreno	C <sub>u</sub>	1.4	1.4

Tabella 31: Coefficienti sulle azioni e sui materiali utilizzati per l'analisi di stabilità

Le azioni sismiche pseudo-statiche sono sintetizzate nella seguente tabella:

	Parametri sismici							
Categoria sottosuolo	<b>a</b> g	<b>a</b> max	β	<b>K</b> h	<b>k</b> v			
	[g]	[g]	[-]	[-]	[-]			
В	0,219	0,3148	0,28	0,0881	0,0441			

Tabella 32: Azione sismica adottata nel modello SLIDE2

I risultati sono espressi in termini di rapporto tra la resistenza al taglio disponibile e quella mobilitata lungo le superfici di scorrimento analizzate. In tabella sono riportati i gradi di sovra resistenza ( $R_d/E_d$ ) rispetto alle azioni sollecitanti di progetto  $E_d$  ( $=E\cdot \gamma_E$ ) ottenuti secondo la formulazione di Bishop e per ciascuna combinazione delle azioni. Al fine di cogliere l'effetto derivante dalla riduzione dei parametri geotecnici di resistenza, secondo i coefficienti del gruppo M2, nel prospetto che segue sono riportati anche i risultati dell'analisi condotta con i valori caratteristici dei parametri geotecnici e delle azioni.

CONTRACTOR OF THE PROPERTY OF A				O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -		ANO	
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO						
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO ESECUTIVO						
	GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	

Combinazione	Formulazione
Combinazione	Bishop
"Caratteristica"	2,839
"SLU - A2+M2"	2,259
"SLV – A2+M2+E"	1,941

Tabella 33 Sintesi dei risultati delle analisi di stabilità globale

Eseguendo il calcolo mediante il D.M. 14/01/2008, Approccio 1 - Combinazione 2: (A2+M2+R2), il coefficiente parziale  $\gamma_R$  vale 1,1; quindi considerando la resistenza di progetto  $R_d = R/R_{\gamma}$  (cfr. § 6.2.3.1), risulta sempre verificata la disuguaglianza:

$$E_d \le R_d$$

per cui la verifica di stabilità globale può considerarsi soddisfatta.

Nella figura di seguito riportata è rappresentata la superficie critica di scorrimento a cui corrisponde il minor grado di sovraresistenza ( $R_d/E_d = 1,941$ ).

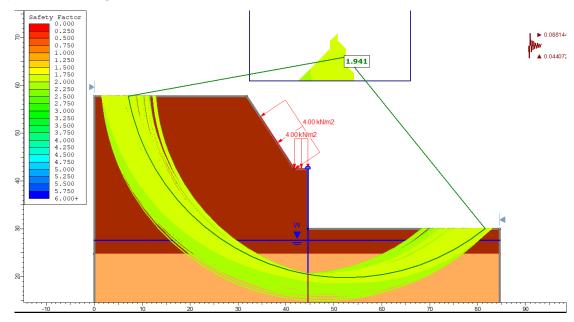


Figura 36: Modello di calcolo e superficie di scorrimento critica

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 72 di 299

### 9.1.2.4 Verifiche SLU STR

# 9.1.2.4.1 Verifica dell'elemento strutturale costituente la struttura di sostegno

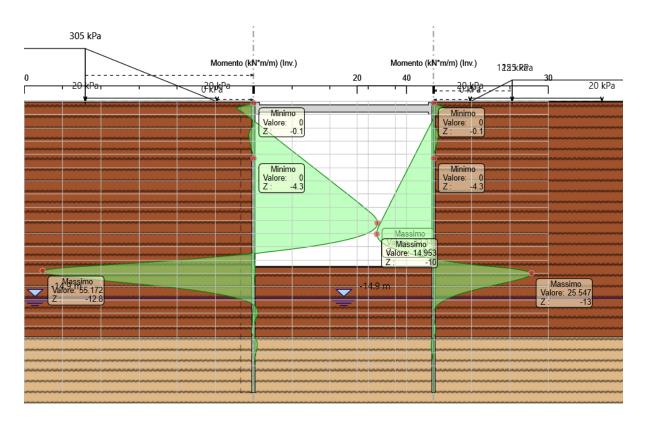
Nei prospetti che seguono, per le combinazioni STR statica e sismica, si riportano gli inviluppi degli andamenti delle caratteristiche della sollecitazione sui miropali ed i valori numerici relativi alle sezioni di sollecitazioni massime, scelte come rappresentative per le verifiche strutturali.

Si trascura l'effetto dei carichi verticali per paratie di imbocco, puntonate, tirantate, a sbalzo.

Condizione	Fase di calcolo	Soll. Max.	Quota	M <sub>Sd</sub>	T <sub>Sd</sub>
[-]	[-]	[-]	[m]	[kNm/m]	[kN/m]
SLU	Stage 5	Momento	-12,8	55,17	0,49
	Stage 5	Taglio	-12,4	41,54	57,95
SLV	Stage 6	Momento	-13,0	235,00	17,56
3LV	Stage 6	Taglio	-12,4	186,74	138,91

Tabella 34: Sollecitazioni allo SLU e SLV nella combinazione A1+M1+R1

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 73 di 299 С



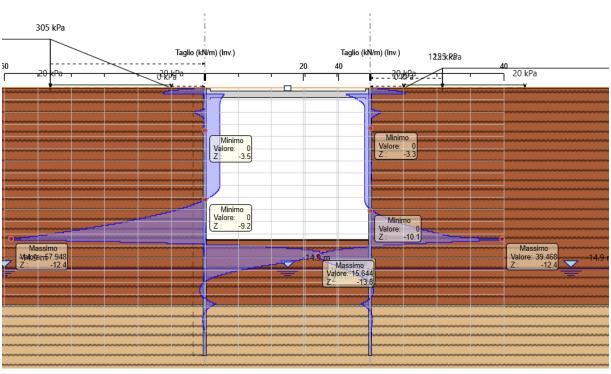


Figura 37: Risultati dell'analisi SLU-STR: Caratteristiche della sollecitazione

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 74 di 299 CL С

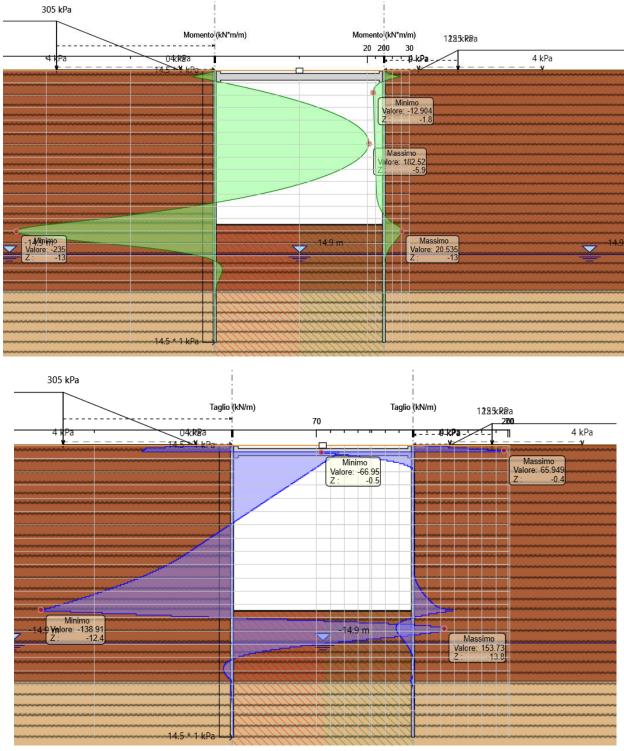


Figura 38: Risultati dell'analisi SLV-STR: Caratteristiche della sollecitazione

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 75 di 299

Le verifiche strutturali SLU/SLV vengono eseguite per confronto tra le sollecitazioni di calcolo (ottenute a partire dai risultati del modello numerico applicando gli opportuni coefficienti parziali) e le resistenze di calcolo (definite dai punti M<sub>Rd</sub>, N<sub>Rd</sub> che definiscono il dominio resistente nel piano M, N).

Nello specifico delle verifiche riportate nel seguito, vengono rappresentate le sollecitazioni relative a tutte le combinazioni SLU/SLV definite nel §8.

Moltiplicando le sollecitazioni riportate in Tabella 34 per l'interasse degli elementi metallici (i = 0,40 m) viene determinata la tensione da presso-flessione agente sul singolo tubo adottando la formulazione proposta da Navier. La tensione sollecitante di calcolo viene valutata come tensione ideale, secondo quanto proposto dal D.M. 14/01/2008 (cfr. § 4.2.4.1.2), mentre la tensione resistente di calcolo dell'acciaio è ottenuta mediante riduzione della tensione caratteristica,  $f_{yk}$  (cfr. § 3.1) attraverso il coefficiente parziale  $\gamma_{M0} = 1,05$ :  $f_{yd} = 338,1$  MPa.

Condizione	Soll. Max.	M <sub>ed</sub>	<b>T</b> ed	Atubo	Av	<b>W</b> el	<b>σ</b> Ed	<b>T</b> Ed	<b>σ</b> id	FS
[-]	[-]	[kNm]	[kN]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm³]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[-]
SLU	Momento	22,07	0,20		5000	366986	60,13	0,04	60,13	5,62
SLO	Taglio	16,62	23,18	8932			45,28	5,19	45,57	7,42
SLV	Momento	94,00	7,02	0932	5686		256,14	1,57	256,15	1,32
SLV	Taglio	74,70	55,56				203,54	12,44	203,92	1,65

Tabella 35: Risultati delle verifiche SLU e SLV

Tutte le verifiche risultano soddisfatte.

# 9.1.2.4.2 Verifica dei puntoni metallici in testa alla palificata

I puntoni metallici inclinati, posti sulla sommità della palificata, sono realizzati con una sezione tubolare Ø457 mm avente spessore 12,5 mm.

La sollecitazione massima, definita nella combinazione caratteristica risulta pari a:

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 76 di 299 IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С

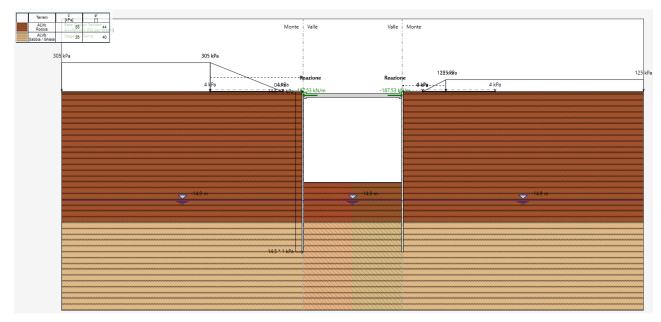


Figura 39: Sollecitazione massima agente nei puntoni metallici

Pertanto, su ogni singolo puntone, la massima sollecitazione agente sarà pari a:

$$N = q \cdot i = 187,53 \text{ kN/m} \cdot 4,00 \text{m} = 750,12 \text{kN}$$

Le sollecitazioni massime agenti sul puntone, considerando anche gli effetti termici ed il peso proprio, sono definite di seguito:

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 77 di 299

GEOM	ETRIA		·
Luce	L	12.8	[m]
Diametro	D	457	[mm]
Spessore	S	<u>12.5</u>	[mm]
Area	Α	174.55	[cm <sup>2</sup> ]
Massa per unità di lunghezza	М	137.02	[kg/m]
Inerzia	1	1.0475E+05	[cm <sup>4</sup> ]
Peso proprio	q	1.4	[kN/m]
Peso totale	P	1754	[kg]
Deformazione da peso proprio	$e_{PP}$	2.2	[mm]
Taglio PP	V	8.8	[kN]
Momento PP	$M_{Fd}$	28.1	[kNm]
CARICHI E			
	SLU	SLV	
Sforzo normale nei puntoni	<i>750</i>	<u>o</u>	[kN]
Momento dovuto alle imperfezioni	1.63	0.00	[kNm]
Taglio dovuto alle imperfezioni	0.51	0.00	[kN]
CARICO T	ERMICO		
Altitudine di riferiemento	a <sub>s</sub>	264	[m]
<u>Zona III</u>			
Temperatura massima	Tmax	41.472	[C]
Temperatura minima	Tmin	<i>-9.584</i>	[C]
Modulo elastico	Ε	<u>210000</u>	[Mpa]
Coeff. di dilatazione termica	$\alpha$	1.20E-05	[-]
Area	Α	17455	[mm²]
Temperatura di messa in opera	$T_{o}$	<u>10</u>	[C]
Delta termico	$\Delta T$	31.47	[C]
Sforzo normale	$N_{max}$	1384.35	[kN]
Momento dovuto alle imperfezioni	$M_{imp}$	3.01	[kNm]
Taglio dovuto alle imperfezioni	V <sub>imp</sub>	0.94	[kN]
COMBINAZION		СНІ	
	SLU	SLV	
Azione assiale	1	1	
Peso proprio	1.3	1	
Termica	1.5	0	
SOLLECIT	AZIONI		
	SLU	SLV	
Sforzo assiale	2827	0	[kN]
Taglio	13	9	[kN]
Momento flettente	43	28	[kNm]

Figura 40: Sollecitazioni di verifica del puntone

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO - VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 78 di 299 CL С

		VERI	FICHE DI	RESISTE	NZA E ST	ABILITA'	PER PROFI	LI CAVI A	SEZIONE	CIRCOLA	RE		
	Dati INPUT						Da	ati OUTPUT					
Car	ratteristiche acc	ciaio		Dati geometrici									
Qualità acciaio:	UNI EN 1 S 355		Diametro esterno	Spessore	Classe della sezione	Area sezione trasversale	Momento inerzia	Raggio giratore inerzia	Modulo resistente elastico	Modulo resistente plastico	massa per unità di lunghezza	Superf. per unità di lunghezza	Lunghezza per tonnellata
f <sub>yk</sub> =	355	[Mpa]	D	Т		А	I	i	Wel	Wpl	М	As	L/1t
f <sub>tk</sub> =	510	[Mpa]	[mm]	[mm]	2	[cm <sup>2</sup> ]	[cm <sup>4</sup> ]	[cm]	[cm <sup>3</sup> ]	[cm <sup>3</sup> ]	[kg/m]	[m²/m]	[m]
			457.0	12.5		174.55	43144.80	15.72	1888.18	2470.40	137.03	1.44	7.30
G	Geometria sezio	ne					Verifiche se	condo NTC201	8 - §4.2				
D = t =	457.0 12.5	[mm] [mm]	Ve	erifica a trazio	one (4.2.4.1.2.	1)	N <sub>pl,Rd</sub> =	5901.61		N <sub>Ed</sub> / N <sub>pl,R</sub> =			
Lun L =	nghezza e vincoli 12.80	asta [m]	Verif	ica a compres	ssione (4.2.4.1	2.2)	N <sub>c,Rd</sub> =	5901.61		N <sub>Ed</sub> / N <sub>c,Rd</sub> =	0.48	verifica s	oddisfatta
β =	1.00 ollecitazioni age	[-]	Verifica a f	lessione retta	(4.2.4.1.2.3 -	4.2.4.1.2.6)	M <sub>c,Rd</sub> =	835.23		M <sub>y,Ed</sub> / M <sub>c,Rd</sub> =	0.05	verifica s	oddisfatta
N <sub>Ed</sub> = V <sub>Ed</sub> =	-2827.00 13.00	[kN] [kN]	V	/erifica a tagli	io (4.2.4.1.2.4	)	V <sub>c,Rd</sub> =	2169.15		V <sub>Ed</sub> / V <sub>c,Rd</sub> =	0.01	verifica s	oddisfatta
M <sub>y,Ed</sub> =	43.00	[kNm]	Verifica a pr	esso/tenso-fle	essione retta	Sez. Classe 1-2	M <sub>N,Rd</sub> =	620.07		$M_{Ed} / M_{N,Rd} =$	0.07	verifica s	oddisfatta
ψ =	1.00		(4.2.4	.1.2.7 - 4.2.4.	1.2.9)	Sez. Classe 3	$\sigma_{x,Ed}$   =			f <sub>yd</sub> =			
	Verifica stabilità membrature compresse (4.2.4.1.3.:				(4.2.4.1.3.1)	N <sub>b,Rd</sub> =	3657.82		N <sub>Ed</sub> / N <sub>b,Rd</sub> =	0.77	verifica s	oddisfatta	
Pron	Fondazione Promozione Acciaio CRESCE L'ACCIAIO, CRESCE IL PAESE.				orature presso .1.3.3)	o-inflesse	$\frac{N_{Ed} \cdot \gamma_{M1}}{\chi_{min} \cdot f_{yk} \cdot A} + \frac{1}{f_{eq}}$	$M_{\text{yeq,Ed}} \cdot \gamma_{\text{MI}}$ $y_{\text{y}} \cdot W_{\text{y}} \cdot \left(1 - \frac{N}{N_{\text{c}}}\right)$	$\frac{Ed}{f_{yk} \cdot W_z}$	$\frac{1 - \frac{N_{Ed} \cdot \gamma_{M1}}{N_{cr,z}}}{\left(1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,z}}\right)} = \frac{1}{1 - \frac{N_{Ed}}{N_{cr,z}}}$	0.85	verifica s	oddisfatta

Figura 41: Verifica del puntone di resistenza e stabilità del puntone

La sezione adottata risulta verificata.

### 9.1.2.4.3 Verifica del cordolo

Il cordolo di testa della Sezione 2 è realizzato con una sezione rettangolare avente dimensioni pari a 0,90m x 0,70m, come mostrato nella figura seguente.

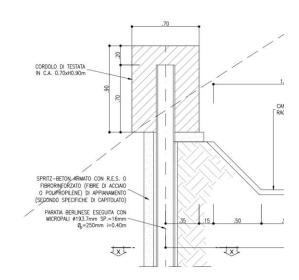


Figura 42: Sezione Tipo Cordolo

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

Mandante:

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

IF2R	3.2.E.ZZ	CI	GA.16.0.0.001	C	79 di 299
COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO

Esso risulta sollecitato dalla reazione trasmessa dai puntoni metallici. Come riportato nel paragrafo precedente, lo sforzo normale massimo agente sul puntone è pari a 2827kN. La sforzo normale scaricato dal puntone inclinato è pari a 2832kN.

A favore di sicurezza, si utilizza quest'ultimo valore per il dimensionamento del cordolo in calcestruzzo armato.

Lo schema di calcolo adottato è quello relativo ad una trave continua su più appoggi, soggetta ad un carico uniformemente distribuito, pari a:

$$q = N_{MAX} / i = 2832 / 4,00 = 708,00 kN/m$$

avendo indicato con:

Mandataria:

SYSTRA S.A.

N<sub>MAX</sub> sforzo assiale massimo nel puntone metallico;

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

i interasse puntoni.

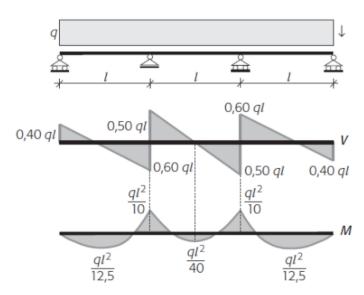


Figura 43: Diagramma delle sollecitazioni

Le sollecitazioni massime sono calcolate di seguito e sono pari a:

$$M_{MIN} = q \cdot l^2 / 10 = 708,00 \cdot 4,00^2 / 10 = 1132,80 \text{ kNm}$$

$$M_{MAX} = 1/12.5 \cdot q \cdot l^2 = 1/12.5 \cdot 708.00 \cdot 4.00^2 = 906.24 \text{ kNm}$$

$$T_{MAX} = 3/5 \cdot q \cdot l = 3/5 \cdot 708,00 \cdot 4,00 = 1699,20 \text{ kNm}$$

La tabella successiva riepiloga le armature adottate nel cordolo:

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ 80 di 299

IF2R

CL

GA.16.0.0.001

С

Sezione	BxH	Af_sup	Aw	Af_inf	ρ
[m]	[m] · [m]	[mm² /m]	[mm²/m]	[mm² /m]	[-]
А	0,90 x 0,70	8Ø26 + 6Ø26	Staffe Ø16/125 4 braccia	8Ø26	0,01351
В	0,90 x 0,70	8Ø26 + 2Ø26	Staffe Ø16/250 2 braccia	8Ø26	0,00949

Tabella 36 Armatura adottata nel cordolo

### Avendo indicato con:

Sezione A sezione di verifica in corrispondenza del puntone;

Sezione B sezione di verifica in campata.

NEd kN	MEd kNm	MRd kNm	SF	VEd kN	Vrd,min kN	cotg (q)	Vrcd kN	Vrsd kN	SF
	1132,80	-1593,80	1,41	1699,20	282,71	1,30	1824	1824	1,07
-	906,24	1175,90	1,30	-	-	-	-	-	-
	kN 	<b>kN kNm</b> 1132,80	<b>kN kNm kNm</b> 1132,80 -1593,80	<b>kN kNm kNm</b> 1132,80 -1593,80 1,41	<b>kN kNm kNm kN kN kN</b> 1132,80 -1593,80 1,41 1699,20	kN kNm kNm kN kN kN1132,80 -1593,80 1,41 1699,20 282,71	kN kNm kNm kN kN kN1132,80 -1593,80 1,41 1699,20 282,71 1,30	kN         kNm         kNm         kN         kN         kN           -         -1132,80         -1593,80         1,41         1699,20         282,71         1,30         1824	kN         kNm         kNm         kN         kN         kN         kN           -         -1132,80         -1593,80         1,41         1699,20         282,71         1,30         1824         1824

L'incidenza media di armatura presente in questa specifica porzione di cordolo è pari a 160 kg/m³.

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		_	O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -	_	.ANO		
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO							
Mandataria:	Mandante:									
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙνο					
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO ecnica e di calcolo delle oper		COMMESSA IF2R	LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO 81 di 299		

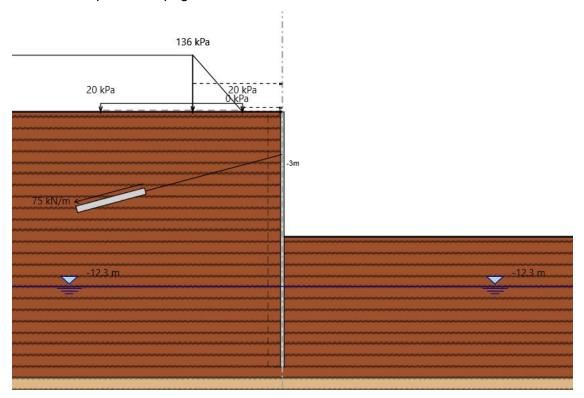
# 9.1.3 Sezione 3 - pk 43+511,20

La sezione oggetto di studio è stata presa a riferimento quella posta alla pk km 43+511 (in corrispondenza della fine del portale di imbocco) caratterizzata dalla massima altezza di scavo e un ordine di tiranti.

Sono di seguito riportate le principali caratteristiche dell'opera di sostegno e del modello geotecnico utilizzati per le analisi di verifica.

### 9.1.3.1 Modello numerico

La Figura 44 mostra la sezione simulata; si può osservare ad esempio come l'inclinazione del pendio a monte dell'opera sia stata modellata mediante l'applicazione di un carico fittizio equivalente, su un piano campagna simulato orizzontale.



APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A. LOTTO GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 82 di 299 С

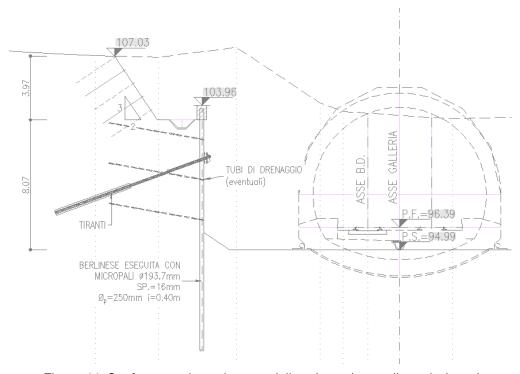


Figura 44: Confronto tra la sezione modellata (sopra) e quella reale (sotto)

Sono di seguito descritte le principali caratteristiche della struttura e del modello geotecnico per le analisi di verifica.

analisi di voniloa.	
Tipologia struttura di sostegno	Paratia di micropali, diametro di perforazione $\emptyset$ = 250 mm e armati con tubolare $\emptyset$ = 193,7 mm sp. 16 mm, posti ad interasse i = 0,4 m
Altezza totale paratia	$H_{tot} = 18,00 \text{ m}$
Altezza libera paratia	H = 8,80 m
Ordini di tiranti (n°)	1
Passo orizzontale tiranti	2 m
Inclinazione del piano campagna a monte	Prescavo 3:2, terreno naturale circa 0-30°
Inclinazione del piano campagna a valle	0°
Sovraccarichi permanenti a monte	Carico fittizio variabile equivalente alla pendenza del p.c.
Sovraccarichi permanenti a valle	-
Sovraccarichi variabili a monte	Q <sub>1,k</sub> = 20 kPa, estensione 10,00 m
Sovraccarichi variabili a valle	-

Tabella 37: Caratteristiche geometriche della sezione di calcolo

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 83 di 299

I parametri geotecnici adottati nelle analisi variano a seconda della combinazione di riferimento adottata in considerazione della specifica verifica prevista dal D.M. 14/01/2008 così come riportato nel prospetto che segue.

Terreno	Gruppo coeff. parziali	Condizione	Y	Cd	<b>ф</b> ' <sub>d</sub>	δ	E'	<b>E</b> 'ur	<b>K</b> 0	K <sub>ah</sub>	<b>K</b> <sub>ph</sub>
Terreno	Gruppo coem. parziam	Condizione	[kN/m <sup>3</sup> ]	[-]	[°]	[°]	[MPa]	[MPa]	[-]	[-]	[-]
ALVc (da p.c. a - 18,7m)	M1	SLU	26	55	44	29,3			1	0,147	13,599
	IVI I	SLV		55	44	0	400	640	1	-	-
	M2	SLU		44	4 37,7	25,1	400	040	1	0,199	7,958
10,7111)	IVIZ	SLV				0			1	-	-
	M1	SLU		25	25 40	26,7			1	0,179	9,573
ALVb	IVI I	SLV	23			0	400	640	1	-	-
ALVD	M2	SLU		20	33.0	22,6	400	040	1	0,236	6,008
	IVIZ	SLV		20	0 33,9	0			1	-	-

y = peso dell'unità di volume

 $c_d$  = coesione efficace (valore di calcolo)

 $\phi'_d$  = angolo di resistenza al taglio (valore di calcolo)

 $\delta$  = angolo d'attrito struttura/terreno

E' = modulo di Young

 $E'_{ur}$  = modulo di Young (scarico/ricarico)

 $k_0$  = coefficiente di spinta a riposo

 $K_{ah}$  = coefficiente di spinta attiva

 $K_{ph}$  = coefficiente di resistenza passiva

Tabella 38: Parametri geotecnici di calcolo

Sezione di	Н		Gruppo		Categoria	α	Us	β	K <sub>h</sub>	<b>K</b> <sub>ahE</sub>	<b>K</b> <sub>phE</sub>
calcolo	[m]	Terreno	coeff. parziali	Condizione	sottosuolo	[-]	[m]	[-]	[-]	[-]	[-]
			M1	SLV		0,98	0,09	0,406	0,126	0,205	-
		ALVc	IVII	SLV		1,00	0,09	0,406	0,128		5,195
		ALVC	M2	SLV		0,98	0,09	0,406	0,126	0,267	-
3	18		IVIZ	OL V	В	1,00	0,09	0,406	0,128	-	3,841
3	10		M1	SLV	Ь	0,98	0,406	0,126	0,243	-	
		ALVb	IVI I	SLV		1,00	0,09	0,406	0,128	-	4,277
		ALVD	/b M2	SLV		0,98	0.00	0,406	0,126	0,311	-
			IVI∠	SLV		1,00	0,09	0,406	0,128	-	3,237

α = coefficiente di deformabilità (Figura 7.11.2 del DM 14/01/2008)

 $u_s = spostamento ammissibile$ 

 $\beta$  = coefficiente di spostamento (Figura 7.11.3 del DM 14/01/2008)

 $k_h = coefficiente sismico$ 

 $K_h$  = coefficiente di spinta sismico orizzontale

 $K_{ahE}$  = coefficiente di spinta attiva orizzontale

 $K_{phE}$  = coefficiente di resistenza passiva orizzontale

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

Con riferimento alla valutazione del coefficiente sismico orizzontale  $k_h$ , i valori di  $\alpha$  e  $\beta$  sono stati assunti rispettivamente pari a 0.98 e 0,406 avendo considerato un sottosuolo di tipo B e uno spostamento massimo ammissibile µ<sub>s</sub> pari a 0.005 x 18 m = 0,09 m (cfr. § 7.11.6.3.2 del D.M. 14/01/2008).

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

С

84 di 299

Si sottolinea che i coefficienti di spinta sono stati determinati considerando orizzontale il piano campagna a monte dell'opera.

L'incremento di spinta del terreno, dovuto all'azione sismica, valutato secondo la teoria di Mononobe-Okabe e agente direttamente sulla paratia secondo una distribuzione uniforme sull'intera altezza dell'opera è pari a:

SLU	ΔS
STR	13,60 kPa/m
GEO	16,00 kPa/m

Tabella 40: Azione sismica

Si riportano le fasi di calcolo in cui è articolata l'analisi numerica:

- STAGE 1. Inizializzazione dello stato tensionale geostatico;
- STAGE 2. Simulazione della paratia di micropali, applicazione del carico variabile  $Q_1$ (rappresentativo dei mezzi di cantiere);
- STAGE 3. Scavo di ribasso fino a quota -4,0 m rispetto alla testa dell'opera;
- STAGE 4. Realizzazione del primo ordine di tiranti a quota -3,0 m rispetto alla testa dell'opera e applicazione della relativa pretensione;
- STAGE 5. Scavo di ribasso fino a quota -8,80 m rispetto alla testa dell'opera;
- STAGE 6. Applicazione dell'azione sismica come definita in Tabella 40.

#### 9.1.3.2 Risultati delle analisi

I risultati delle analisi sono di seguito descritti in sintesi ed illustrati in maggior dettaglio nell'allegato pertinente (All. 11.1.3).

#### Verifiche SLU/SLV GEO 9.1.3.3

#### 9.1.3.3.1 Verifica del complesso opera - terreno

La verifica è finalizzata a garantire il corretto dimensionamento dell'opera con particolare riferimento alla profondità di infissione della paratia, sia in condizioni statiche (SLU) che sismiche (SLV). A tale scopo, nei prospetti che seguono, sono riportati gli output relativi alle fasi finali

APPALTATORE	TELES  Consorzio Telese Società Consorti		_	O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN D TELESINO -	_	ANO
PROGETTAZIO	3° SUBLOT	TO SAN I	ORENZO -	- VITULANO				
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙVΟ			
GA16 - GALLE	COMMESSA IF2R	LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO <b>85 di 299</b>		

dell'analisi statica (stage 5) e sismica (stage 6) in termini di deformata dell'opera e di percentuale di spinta passiva mobilitata.

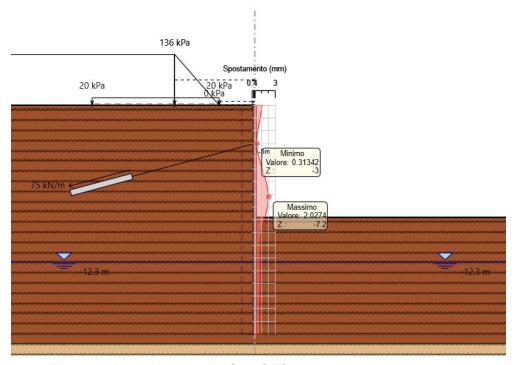


Figura 45: Risultati dell'analisi SLU-GEO: diagramma degli spostamenti

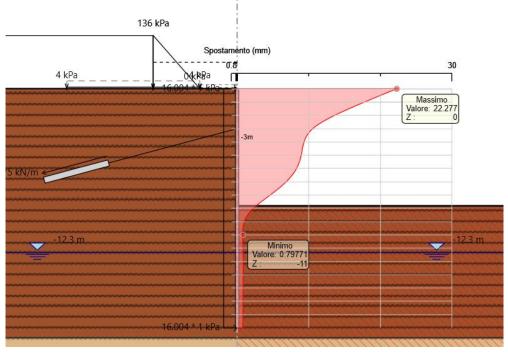


Figura 46: Risultati dell'analisi SLV-GEO: diagramma degli spostamenti

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 86 di 299 CL С

### Massimi rapporti di mobilizzazione spinta passiva

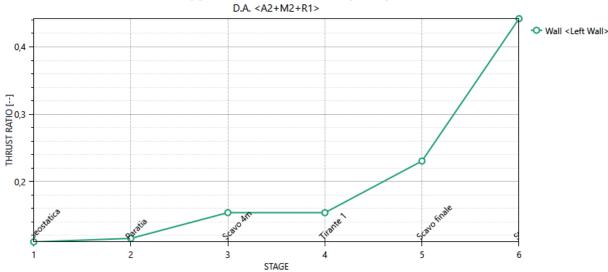


Figura 47: Risultati dell'analisi SLU-GEO: Riepilogo delle spinte: spinta reale efficace/spinta passiva = 0,231

# 

Figura 48: Risultati dell'analisi SLV-GEO: Riepilogo delle spinte: spinta reale efficace/spinta passiva = 0,444 La percentuale di spinta passiva mobilitata, per la paratia più sollecitata, è pari al 23% in condizione statica e al 44% in condizione sismica.

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 87 di 299

# 9.1.3.3.2 Verifica stabilità globale del sistema opera – terreno

Per le verifiche di stabilità ci si è avvalsi del software di calcolo SLIDE2 (Rocscience Inc.). Le verifiche sulla stabilità sono state condotte con il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel software utilizzato) con la formulazione di Bishop. La stratigrafia di calcolo è quella riportata in Figura 49.

In considerazione del contesto geotecnico sostanzialmente omogeneo ed isotropo vengono analizzate superfici di scorrimento circolari. Considerato lo scopo dell'analisi le superfici di scorrimento indagate sono definite in modo tale da non intersecare l'opera di sostegno, limitando l'estensione del cerchio critico a tergo della paratia, per circoscrivere il dominio di calcolo al solo volume significativo, evitando di verificare superfici di scivolamento che coinvolgano volumi di terreno eccessivamente grandi e non rappresentative della condizione reale. Le analisi sono condotte mediante il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel software utilizzato) con la formulazione di Bishop.

A monte della paratia è previsto un carico variabile pari a  $Q_1$  = 20 kPa per simulare la presenza di eventuali mezzi di cantiere. Il coefficiente per i carichi variabili  $Q_1$  in combinazione sismica (SLV) è preso uguale a 0,2. Il carico variabile in un modello SLV è, dunque calcolato  $Q_1$  = 0,2 x 20 kPa = 4 kPa.

Nel prospetto che segue sono riportati i coefficienti di riduzione utilizzati:

		SLU	SLV
		(A2+M2)	(A2+M2+E)
Azioni	Permanenti	1	1
AZIOIII	Variabili	1.3	1
Parametri	tan $\phi$ '	1.25	1.25
del	c'	1.25	1.25
terreno	C <sub>u</sub>	1.4	1.4

Tabella 41: Coefficienti sulle azioni e sui materiali utilizzati per l'analisi di stabilità

Le azioni sismiche pseudo-statiche sono sintetizzate nella seguente tabella:

	Parametri sismici										
Categoria sottosuolo	ag	<b>a</b> max	β	<b>K</b> h	<b>k</b> v						
	[g]	[g]	[-]	[-]	[-]						
В	0,219	0,3148	0,28	0,0881	0,0441						

Tabella 42: Azione sismica adottata nel modello SLIDE2

I risultati sono espressi in termini di rapporto tra la resistenza al taglio disponibile e quella mobilitata lungo le superfici di scorrimento analizzate. In tabella sono riportati i gradi di sovra resistenza ( $R_d/E_d$ ) rispetto alle azioni sollecitanti di progetto  $E_d$  ( $=E\cdot \gamma_E$ ) ottenuti secondo la

APPALTATORE	ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO							
PROGETTAZIO	3° SUBLOT	TO SAN I	ORENZO -	- VITULANO				
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙVΟ			
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO ecnica e di calcolo delle oper		COMMESSA IF2R	LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO 88 di 299

formulazione di Bishop e per ciascuna combinazione delle azioni. Al fine di cogliere l'effetto derivante dalla riduzione dei parametri geotecnici di resistenza, secondo i coefficienti del gruppo M2, nel prospetto che segue sono riportati anche i risultati dell'analisi condotta con i valori caratteristici dei parametri geotecnici e delle azioni.

Combinazione	Formulazione
Combinazione	Bishop
"Caratteristica"	4,283
"SLU - A2+M2"	3,429
"SLV – A2+M2+E"	2,767

Tabella 43 Sintesi dei risultati delle analisi di stabilità globale

Eseguendo il calcolo mediante il D.M. 14/01/2008, Approccio 1 - Combinazione 2: (A2+M2+R2), il coefficiente parziale  $\gamma_R$  vale 1,1; quindi considerando la resistenza di progetto  $R_d = R/R_{\gamma}$  (cfr. § 6.2.3.1), risulta sempre verificata la disuguaglianza:

$$E_d \le R_d$$

per cui la verifica di stabilità globale può considerarsi soddisfatta.

Nella figura di seguito riportata è rappresentata la superficie critica di scorrimento a cui corrisponde il minor grado di sovraresistenza ( $R_d/E_d = 2,767$ ).

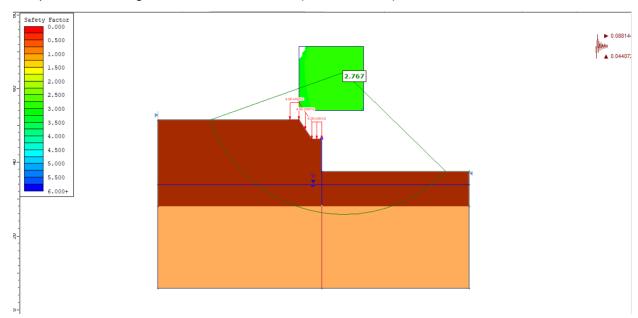


Figura 49: Modello di calcolo e superficie di scorrimento critica

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ IF2R CL GA.16.0.0.001 89 di 299 С

#### 9.1.3.4 Verifiche SLU STR

#### 9.1.3.4.1 Verifica dei tiranti

Nel prospetto che segue, per ciascun ordine di tiranti, sono riportate le principali caratteristiche geometriche e strutturali e gli sforzi di calcolo massimi tra le combinazioni statica e sismica.

Si sottolinea che la lunghezza libera del tirante, riportata in Tabella 44, è da intendersi comprensiva dell'incremento valutato in condizioni sismiche secondo la formulazione proposta dal D.M. 14/01/2008 nel § 7.11.6.4 in funzione della massima accelerazione sismica di progetto.

Ordine	$D_{\rho}$	n <sub>tr</sub>	$A_{tr}$	$L_{ ho}$	La	i	а	Pretensione	Condiz.	t <sub>max</sub> = NS,d/i	<b>N</b> s,d
[-]	[mm]	[-]	[mm²]	[m]	[m]	[m]	[°]	[kN]	[-]	[kN/m]	[kN]
1	150	3	139	10	5	2.0	15	150	SLU	48,80	97,59
1	150	3	139	10	5	2.0	15	150	SLV	45,58	91,16

Tabella 44: - Caratteristiche geometriche dei tiranti e risultati di maggiore rilievo ottenuti dalle analisi

#### Verifica a sfilamento della fondazione dei tiranti

Per la verifica a sfilamento della fondazione dei tiranti, in considerazione della tecnologia realizzativa e delle caratteristiche geotecniche del mezzo al contorno, la resistenza caratteristica a sfilamento all'interfaccia bulbo di ancoraggio – terreno è stata valutata secondo le indicazioni di Bustamante e Doix '85 (Rif. [30]) e Viggiani '99 (Rif. [31]). Nello specifico per la resistenza a sfilamento dell'interfaccia bulbo di fondazione-terreno,  $\tau_{ak}$ , viene assunto, per i tiranti ricadenti nel litotipo "ALVc" un valore caratteristico pari a 250 kPa.

La resistenza a sfilamento di progetto è determinata attraverso la seguente relazione:

$$N_{R,ad} = \frac{N_{R,ak}}{\gamma_{Ra,p}} = \frac{\pi \cdot D_p \cdot \alpha \cdot \tau_{ak} \cdot L_a}{\gamma_{Ra,p} \cdot \xi}$$

dove:

 $N_{R,ad}$  è la resistenza a sfilamento di progetto dell'interfaccia bulbo di fondazione-terreno;

D<sub>p</sub> è il diametro di perforazione della fondazione del tirante;

è un coefficiente correttivo che tiene conto della tecnologia realizzativa dell'ancoraggio e del contesto geotecnico, nel caso in esame assunto pari a 1.2 (Viggiani, '99) in funzione del tipo di iniezione ripetuta selettiva (IRS) e del litotipo di fondazione.

 $au_{ak}$  è la tensione resistente a sfilamento caratteristica dell'interfaccia bulbo di fondazioneterreno;

 $L_a$  è la lunghezza della fondazione del tirante;

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 90 di 299

 $\gamma_{Ra,p}$  è il coefficiente parziale per la resistenza degli ancoraggi (R3); a favore di sicurezza si considera il valore del coefficiente parziale relativo agli ancoraggi permanenti;

è un fattore di correlazione che dipende dal numero di profili di indagine geotecnica disponibili per la determinazione della resistenza caratteristica  $\tau_{ak}$ .

La verifica viene condotta nel rispetto della seguente disuguaglianza:

$$N_{R.ad} \ge N_{S.d}$$

dove N<sub>S.d</sub> rappresenta il valore dell'azione sollecitante sui tiranti.

Nella tabella che segue è riassunto il calcolo per la determinazione di  $N_{R,ad}$  per le verifiche dei cinque ordini di tiranti e l'esito della verifica.

$D_p$	α	Strato	$\tau_{ak}$	La	<b>γ</b> <sub>Ra,p</sub>	ξ	$N_{R,ak}$	$N_{R,ad}$	Condiz.	$N_{S,d}$	WR	Verifica
[mm]	[-]	[-]	[kPa]	[m]	[-]	[-]	kN	kN	[-]	[kN]	[-]	[-]
150	1.2	1	200	5	1.2	1.8	335,10	279,25	SLU	97,59	35%	ok
150	1.2	1	200	5	1.2	1.8	335,10	279,25	SLV	91,16	33%	ok

Tabella 45: Verifiche a sfilamento della fondazione dei tiranti

## Verifica strutturale dei tiranti

La resistenza a trazione di calcolo dei tiranti è valutata secondo la seguente relazione:

$$N_{R,pd} = \frac{f_{p(1)k} \cdot A_{tr} \cdot n_{tr}}{\gamma_S}$$

dove:

- $f_{p(1)k}$  è la resistenza elastica dell'acciaio armonico alla deformazione dell'1%;
- A<sub>tr</sub> è l'area del singolo trefolo;
- n<sub>tr</sub> è il numero di trefoli per tirante;
- γ<sub>s</sub> è il coefficiente parziale dell'acciaio.

La verifica viene condotta nel rispetto della seguente disuguaglianza:

$$N_{R,pd} \geq N_{S,d}$$

Nella tabella che segue è riassunto il calcolo per la determinazione di  $N_{R,pd}$  per le verifiche dei quattro ordini di tiranti e l'esito della verifica.

<b>f</b> <sub>p(1)k</sub>	$A_{tr}$	n <sub>tr</sub>	γs	$N_{R,pk}$	$N_{R,pd}$	Condiz.	N <sub>S,d</sub>	WR	Verifica
[MPa]	[mm²]	[-]	[-]	kN	kN	[-]	[kN]	[-]	[-]
1670	139	3	1.15	696	606	SLU	97,59	16%	ok
1670	139	3	1.15	696	606	SLV	91,16	15%	ok

Tabella 46 - Verifiche strutturali dell'armatura dei tiranti

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO
IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 91 di 299

Infine, nel rispetto della gerarchia delle resistenze, è necessario verificare che la resistenza caratteristica al limite di snervamento del tratto libero sia sempre maggiore della resistenza caratteristica a sfilamento della fondazione dell'ancoraggio. Dal confronto tra i risultati riportati in Tabella 45 e in Tabella 46, emerge che tale verifica è ampiamente soddisfatta essendo:

$$N_{R,pk} > N_{R,ak}$$

# 9.1.3.4.2 Verifica dell'elemento strutturale costituente la struttura di sostegno

Nei prospetti che seguono, per le combinazioni STR SLU e SLV, si riportano gli inviluppi degli andamenti delle caratteristiche della sollecitazione sui miropali ed i valori numerici relativi alle sezioni di sollecitazioni massime, scelte come rappresentative per le verifiche strutturali.

Si trascura l'effetto dei carichi verticali per paratie di imbocco, puntonate, tirantate, a sbalzo.

Condizione	Fase di calcolo	Soll. Max.	Quota	M <sub>Sd</sub>	T <sub>Sd</sub>
[-]	[-]	[-]	[m]	[kNm/m]	[kN/m]
SLU	Stage 5	Momento	-3,0	27,62	43,19
SLU	Stage 5	Taglio	-2,8	18,55	45,31
SLV	Stage 6	Momento	-3,0	61,36	45,85
3LV	Stage 6	Taglio	-8,8	61,36	45,85

Tabella 47: Sollecitazioni allo SLU e SLV nella combinazione A1+M1+R1

APPALTATORE: ITINERARIO NAPOLI – BARI TELESE S.c.a r.l. RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 92 di 299 С

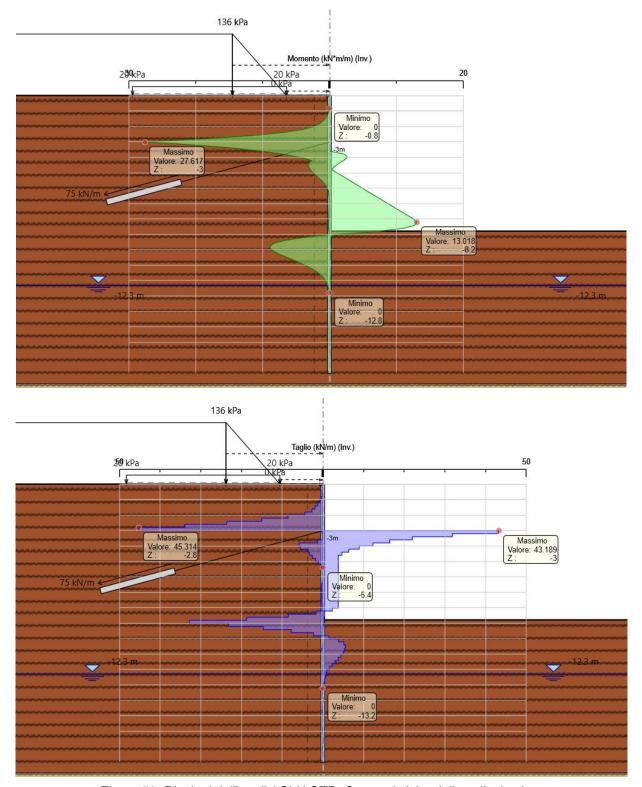


Figura 50: Risultati dell'analisi SLU-STR: Caratteristiche della sollecitazione

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 93 di 299 С

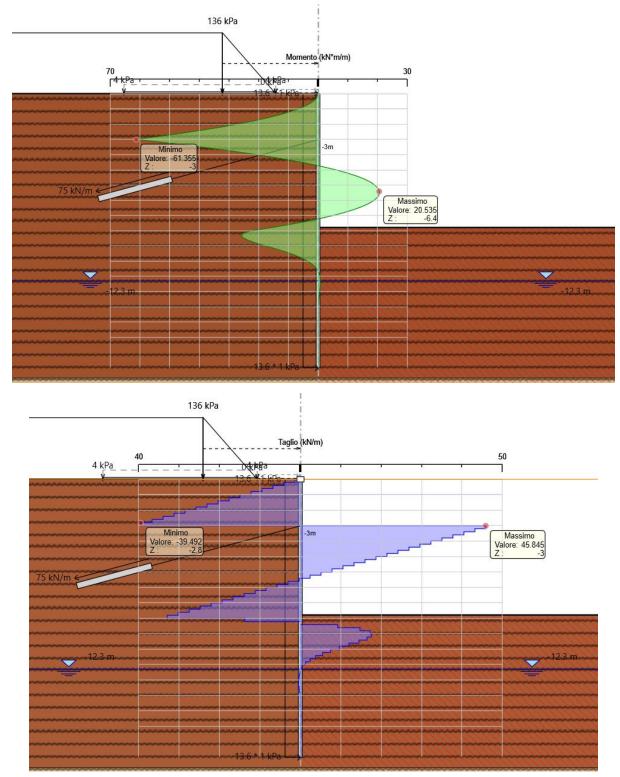


Figura 51: Risultati dell'analisi SLV-STR: Caratteristiche della sollecitazione

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 94 di 299

Le verifiche strutturali SLU/SLV vengono eseguite per confronto tra le sollecitazioni di calcolo (ottenute a partire dai risultati del modello numerico applicando gli opportuni coefficienti parziali) e le resistenze di calcolo (definite dai punti M<sub>Rd</sub>, N<sub>Rd</sub> che definiscono il dominio resistente nel piano M, N).

Nello specifico delle verifiche riportate nel seguito, vengono rappresentate le sollecitazioni relative a tutte le combinazioni SLU/SLV definite nel §8.

Moltiplicando le sollecitazioni riportate in Tabella 47 per l'interasse degli elementi metallici (i = 0,40 m) viene determinata la tensione da presso-flessione agente sul singolo tubo adottando la formulazione proposta da Navier. La tensione sollecitante di calcolo viene valutata come tensione ideale, secondo quanto proposto dal D.M. 14/01/2008 (cfr. § 4.2.4.1.2), mentre la tensione resistente di calcolo dell'acciaio è ottenuta mediante riduzione della tensione caratteristica,  $f_{yk}$  (cfr. § 3.1) attraverso il coefficiente parziale  $\gamma_{M0} = 1,05$ :  $f_{yd} = 338,1$  MPa.

Condizione	Soll. Max.	M <sub>ed</sub>	T <sub>ed</sub>	Atubo	$A_{V}$	<b>W</b> el	<b>σ</b> Ed	<b>T</b> Ed	<b>G</b> id	FS
[-]	[-]	[kNm]	[kN]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm <sup>2</sup> ]	[mm³]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[-]
SLU	Momento	11,05	17,27				30,10	3,87	30,35	11,14
SLO	Taglio	7,42	18,13	8932	32 5686	366986	4,06	20,22	20,62	16,40
SLV	Momento	61,36	45,85	0932			66,88	4,11	67,00	5,05
JLV	Taglio	61,36	45,85				66,88	4,11	67,00	5,05

Tabella 48: Sollecitazioni di verifica allo SLU e SLV

Tutte le verifiche risultano soddisfatte.

### 9.1.3.4.3 Verifica strutturale delle travi di ripartizione

Le caratteristiche della sollecitazione sono determinate modellando gli elementi strutturali oggetto di verifica alla stregua di travi continue su più appoggi; la luce delle campate è data dall'interasse dei tiranti ed il carico, uniformemente distribuito, è determinato ripartendo le reazioni offerte dagli ancoraggi, ottenute del modello di calcolo dell'opera di sostegno. Definito  $N_{Sd}$  il massimo tiro di calcolo corrispondente all'i-esimo ordine di tiranti, il suddetto carico è così calcolato:  $q_{Sd} = N_{Sd}/I$  (con I interasse tiranti).

Secondo tale modello le massime azioni di calcolo sull'elemento strutturale saranno:

$$M_{S,d} = \frac{1}{10} \cdot q_{Sd} \cdot l^2,$$

$$T_{S,d} = \frac{1}{2} \cdot q_{Sd} \cdot l,$$

Per le travi di ripartizione costituite da profili metallici HEB 180, per la determinazione della tensione agente viene adottata la formulazione proposta da Navier: la tensione sollecitante di

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 95 di 299

calcolo viene valutata come tensione ideale, secondo quanto proposto dal D.M. 14/01/2008 (cfr. § 4.2.4.1.2), mentre la tensione resistente di calcolo dell'acciaio è ottenuta mediante riduzione della tensione resistente caratteristica,  $f_{yk}$ , attraverso il coefficiente parziale  $\gamma_{M0} = 1,05$ :  $f_{yd} = 261,90$  MPa.

Nel prospetto che segue sono riportate le verifiche strutturali delle travi di ripartizione, per i diversi ordini di tiranti.

Elem.strutt.	Condiz.	t <sub>max</sub> = NS,d/i	M <sub>Sd</sub>	T <sub>Sd</sub>	А	$W_{el} = W_x$	$A_{\nu}$	σ <sub>max</sub>	τ <sub>max</sub>	$\sigma_{id}$	Verifica
[-]	[-]	[kN]	[kNm]	[kN]	[m²]	[m³]	[m²]	[MPa]	[MPa]	[MPa]	[-]
Trave di ripartizione 2HEB180	SLU	48,78	19,51	24,39	0.01305	0.000851	0.004048	22.93	6.03	25.19	ok
Trave di ripartizione 2HEB180	SLV	45,58	18,23	22,79	0.01305	0.000851	0.004048	21.41	5.63	23.53	ok

Tabella 49: Verifica strutturale delle travi di ripartizione

I risultati evidenziano, in tutti i casi, buoni margini rispetto alle condizioni limite a conferma della correttezza della soluzione progettuale individuata.

# 9.2 VERIFICHE DI STABILITÀ DEGLI SCAVI

Le verifiche di stabilità globale degli scavi previsti a monte della paratia sono condotte mediante il metodo dell'equilibrio limite implementato (nel software utilizzato) con la formulazione di Bishop; i risultati sono espressi in termini di rapporto tra la resistenza al taglio disponibile e quella mobilitata lungo le superfici di scorrimento analizzate.

Le verifiche sono state effettuate mediante diverse analisi di stabilità nella sezione più critica (sezione 2, pk 43+196,24), in cui si è fatta variare la spaziatura e la lunghezza delle chiodature applicate (quando necessarie), fino a raggiungere un grado di sovraresistenza ( $R_d/E_d$ ) soddisfacente che, in ottemperanza della vigente normativa (NTC08), deve convergere ad un valore  $\geq$  1,1 (vedi Tab 6.8.I NTC08). Cautelativamente si è scelto di considerare la falda nei primi  $3\div4$  m da p.c (compatibilmente con l'assetto stratigrafico).

Le forze generate dagli eventuali elementi di rinforzo entrano a far parte del calcolo di stabilità come forze resistenti, e il loro valore dipende dalle caratteristiche di resistenza dell'elemento fornite dall'utente a seconda della tipologia dell'elemento stesso (resistenza a trazione, resistenza a taglio e resistenza d'attrito lungo l'interfaccia fra malta e il terreno).

Nel prospetto che segue sono riportati i coefficienti di riduzione utilizzati:

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 96 di 299

		SLU	SLV
		(A2+M2)	(A2+M2+E)
Azioni	Permanenti	1	1
AZIOIII	Variabili	1.3	1
Parametri	tan $\phi$ '	1.25	1.25
del	c'	1.25	1.25
terreno	C <sub>u</sub>	1.4	1.4

Tabella 50: Coefficienti sulle azioni e sui materiali utilizzati per l'analisi di stabilità

Le azioni sismiche pseudo-statiche sono sintetizzate nella seguente tabella:

	Parametri sismici										
Categoria sottosuolo	$\boldsymbol{a}_{g}$	<b>a</b> max	β	<b>K</b> h	<b>k</b> v						
	[g]	[g]	[-]	[-]	[-]						
В	0,219	0,3148	0,28	0,08814	0,04407						

Tabella 51: Azione sismica adottata nel modello SLIDE2

I risultati sono espressi in termini di rapporto tra la resistenza al taglio disponibile e quella mobilitata lungo le superfici di scorrimento analizzate. In tabella sono riportati i gradi di sovra resistenza ( $R_d/E_d$ ) rispetto alle azioni sollecitanti di progetto  $E_d$  ( $=E\cdot \gamma_E$ ) ottenuti secondo la formulazione di Bishop e per ciascuna combinazione delle azioni. Al fine di cogliere l'effetto derivante dalla riduzione dei parametri geotecnici di resistenza, secondo i coefficienti del gruppo M2, nel prospetto che segue sono riportati anche i risultati dell'analisi condotta con i valori caratteristici dei parametri geotecnici e delle azioni.

Combinazione	Formulazione
Combinazione	Bishop
"Caratteristica"	1,924
"SLU - A2+M2"	1,539
"SLV – A2+M2+E"	1,330

Tabella 52 Sintesi dei risultati delle analisi di stabilità globale

Eseguendo il calcolo mediante il D.M. 14/01/2008, Approccio 1 - Combinazione 2: (A2+M2+R2), il coefficiente parziale  $\gamma_R$  vale 1,1; quindi considerando la resistenza di progetto R<sub>d</sub> = R/R<sub>Y</sub> (cfr. § 6.2.3.1), risulta sempre verificata la disuguaglianza:

$$E_d \le R_d$$

per tanto la verifica di stabilità può considerarsi soddisfatta, senza la necessità di progettare un intervento di consolidamento.

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO			ANO		
PROGETTAZIO	NE:							
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROCETTO ESECUTIVO					
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			COMMESSA IF2R	LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO <b>97 di 299</b>

Nella figura di seguito riportata è rappresentata la superficie critica di scorrimento a cui corrisponde il minor grado di sovraresistenza ( $R_d/E_d=1,330$ ).

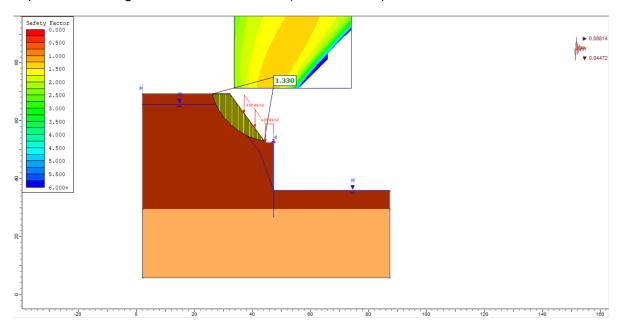


Figura 52: Modello di calcolo e superficie di scorrimento critica

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO			ANO		
PROGETTAZIO	NE:					-		
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙVO			
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			COMMESSA IF2R	LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO 98 di 299

### 9.3 GALLERIA POLICENTRICA

Obbiettivo del presente paragrafo è quello di illustrare le scelte progettuali e le verifiche tese al corretto dimensionamento della galleria policentrica.

La galleria policentrica è stata verificata secondo la configurazione di massimo ritombamento (pk. 43+524,20).

Di seguito è fornita una descrizione delle principali caratteristiche geometriche della sezione di analisi e uno scherma del modello di calcolo.

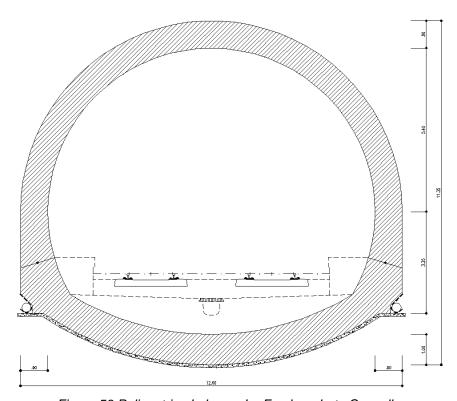


Figura 53 Policentrica Imbocco Le Forche – Lato Cancello

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 99 di 299

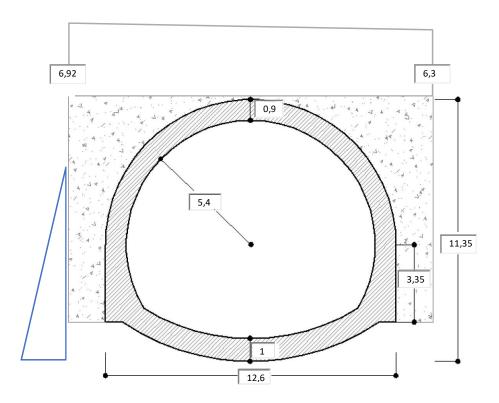


Figura 54 Modello di calcolo

CARATTERISTICHE DEL MODELLO DI CALCOLO							
GEOMETRIA							
Altezza simulta dell'opera	Н	11.35	[m]				
Larghezza simulta dell'opera	В	12.6	[m]				
Lunghezza simulata dell'opera	L	13	[m]				
Raggio interno calotta	R int	5.4	[m]				
Terreno di riempimento	<u>20</u>	[kN/m³]					
$\frac{\textit{Terreno di riempimento}}{\textit{SPESSORI DEI RIVESTIMENTI}} \frac{20}{[kN/m^3]}$							
Spessore calotta	s <sub>c</sub>	0.9	[m]				
Spessore piedritti	s <sub>p</sub>	0.9	[m]				
Spessore fondazione	$s_f$	1	[m]				
TERRENO DI RIC	COPRIMENTO	)					
Altezza ricoprimento - sinistra	h sx	<u>6.92</u>	[m]				
Altezza ricoprimento - destra	h <sub>dx</sub>	<u>6.3</u>	[m]				
SOTTOSPINTA IDRAULICA							
Altezza della falda da estradosso opera $z_w$ 2.95 [m]							
Sottospinta idraulica	$p_w$	84	[KPa]				

Tabella 53 Geometria del modello di calcolo

dove:

-  $p_w = (11,35 \text{ m} - 2,95 \text{ m}) \times 10 \text{ kN/m}^3 = 84 \text{ kPa}$ 

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consor		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO			.ANO		
PROGETTAZIO	NE:							
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	ESECUT	ΓΙνο			
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco			COMMESSA IF2R	LOTTO 32 F 77	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO

Per ciò che riguarda la stratigrafia dei terreni attraversati si rimanda all'inquadramento geologicogeotecnico del capitolo 4.3 della presente relazione e alla seguente tabella riassuntiva.

Unità	Litofacies	L/P	Copertura	γ	$\sigma_{\!\scriptscriptstyle ci}$	GSI	$\varphi$	c'	c <sub>u</sub>	Ε
	Litojucies	[-]	[m]	[kN/m³]	[MPa]	GSI	[deg]	[MPa]	[MPa]	[MPa]
Argille			0-20	26	60-120	35	45-48	80-130	-	900
Varicolori	ALVc	>>1	20-50	26	60-121	35	40-45	130-200	-	900-2000
Superiori			50-100	26	60-122	35	33-40	200-280	-	900-2000

Tabella 54 Valori caratteristici dei parametri geotecnici utilizzati nelle analisi – Lato Cancello

Si considerano le caratteristiche della formazione ALVc relativa ai primi 20 m di copertura a cui compete un angolo di attiro di  $45^{\circ}$  e un coefficiente di spinta a riposo  $k_0 = 1$ .

Il cambio di formazione si assume al di sotto dell'estradosso della fondazione.

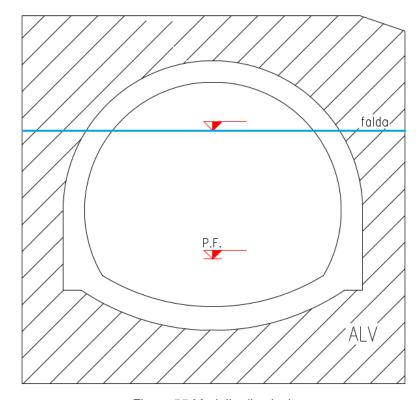


Figura 55 Modello di calcolo

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** 

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

101 di 299

С

Si presentano in seguito i parametri del modello di calcolo:

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

STRATIGRAFIA ADOTTATA						
POLICENTRICA	Calatta Sun	Calotta	Diaduitt:	<u>Arco</u>		
GA16	<u>Calotta Sup</u>	<u>Inf.</u>	<u>Piedritti</u>	<u>Rovescio</u>		
GA10	<u>Riemp</u>	<u>ALVc</u>	<u>ALVc</u>	<u>ALVc</u>		

	PARAMETRI DEL TERRENO ADOTTATI							
ELEMENTI	Calotta Sup		Calotta Inf.		Piedritti		Arco Rovescio	
Terreno:	F	Riemp	ALV	'c	AL	Vc	ALVc	
Parametri:	E [MPa]	v [-]	E [MPa]	v [-]	E [MPa]	v [-]	E [MPa]	v [-]
Valori:	<u>40.0</u>	<u>0.3</u>	<u>400.0</u>	<u>0.3</u>	<u>400.0</u>	<u>0.3</u>	<u>400.0</u>	<u>0.3</u>
	•		_					
		CALCO	LO DELLA RIGI	DEZZA DELI	LE MOLLE			
GA	L <sub>tot</sub> [m]	n <sub>elementi</sub> [-]	1 [m]	R [m]	в [т]	c <sub>t</sub> [-]	K <sub>distribuite</sub>	K <sub>nodali</sub>
<u> </u>	- tot [''']	'' elementi L J	' i-esima L'''J	" eq [''']	נווון	Ctlj	[kN/m/m ]	[kN/m]
Calotta Sup	<u> 18.37</u>	37	0.50	<u>6.30</u>	<u>0.00</u>	-	4884	2425
Calotta Inf.	<u>3.35</u>	7	0.48	<u>6.30</u>	<u>0.00</u>	-	48840	23373
Piedritti	<u>3.35</u>	7	0.48	<u>0.00</u>	<u>3.35</u>	-	131212	62794
Arco Rovescio	<u>12.60</u>	25	0.50	<u>0.0</u>	<u>12.60</u>	0.87	40113	20217

Tabella 55 Caratteristiche del modello di calcolo

La rigidezza delle molle è stata stimata in accordo con le formulazioni proposte nel §8.3.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: PROGETTO ESECUTIVO SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA **DOCUMENTO** RFV **FOGLIO** 

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

102 di 299

С

# 9.3.1 Carichi applicati

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

- I carichi sono stati definiti per metro di profondità.
- La falda si assume 2,95 m al di sotto dell'estradosso calotta.
- Si considera un angolo di attrito per il terreno di riempimento pari a 35° e un coefficinete di spianta a riposo k<sub>0</sub> = 1 per il terreno ALVc.
- Il cambio di formazione (ALVc e ALVb) si assume al di sotto dell'estradosso della fondazione.

### 9.3.1.1 Azioni permanenti

• peso proprio della struttura (P.P); I peso proprio della struttura è stato determinato sulla base dei pesi specifici relativi ai materiali impiegati. In particolare, per il calcestruzzo armato si è assunto un valore pari a 2500 kg/m³.

# 9.3.1.2 Spinte del terreno

Le spinte sulla galleria sono state suddivise in:

spinte orizzontali sui fianchi della galleria;

٠	S	P.sx	SP.dx	
	z [m]	$\sigma_{\it h}$ [MPa]	$z[m]$ $\sigma_h[N]$	1Pa]
,	0.00	0	0.00 0	
	6.92	180	6.30 16	4
	9.87	257	9.25 24	0
	18.27	475	17.65 45	9

Tabella 56 Spinta orizzontale sui fianchi della galleria

#### dove:

- $180 \text{ kPa} = 6,92 \text{ m x } 26 \text{ kN/m}^3 \text{ x } 1$
- 257 kPa = (6,92 + 2,95) m x 26 kN/m<sup>3</sup> x 1
- 475 kPa = 257 kPa + (18,27 9,87) m x 26 kN/m<sup>3</sup> + (18,27 9,87) m x 10 kN/m<sup>3</sup> x (1-k<sub>0</sub>)
- carico verticale da riempimento.

# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	103 di 299

	CARICO COPERTURA							
H <sub>COP</sub> [m]	Н <sub>ТОТ</sub> [m]	P. Cop [kN]	I.vert [kN]					
6.92	13.22	264	61					
	8.34	167	39					
6.61	6.61	132	31					
	8.03	161	37					
6.30	12.6	252	59					

Tabella 57 Carico verticale sulla galleria

Le spinte orizzontali applicate sulle pareti della galleria sono applicate in termini di tensioni totali; in presenza della falda le tensioni totali orizzontali sono calcolate come segue:

$$\sigma_h = \sigma_h' + u$$

da cui, sostituendo:

$$\sigma_h = \sigma'_v \cdot k_0 + u$$

$$\sigma_h = (\sigma_v + u) \cdot k_0 + u$$

da cui, raccogliendo il contributo della pressione idrostatica, risulta:

$$\sigma_h = \sigma_v \cdot k_0 + u \cdot (1 - k_0)$$

Il valore *l.vert* tiene invece conto della inerzia verticale del terreno di ritombamento in fase sismica.

### 9.3.1.3 Azioni accidentali

Si considera un carico accidentale V pari a 20 kN/m (legato ai mezzi di cantiere); esso provoca spinte sui fianchi della galleria (S<sub>V.sx</sub> e S<sub>V.dx</sub>) calcolate come in seguito:

Carico accidentale = V = 20 kN/m

$$S_{V.dx} = S_{V.sx} = V x K_0 = 20 kN/m x 1 = 20 kN/m$$

#### 9.3.1.4 Azioni sismiche

Come indicato in §8.3, l'azione sismica è modella come una pressione uniformemente distribuita e calcolata attraverso la teoria di Wood. L'accelerazione massima attesa al sito e i coefficienti  $S_S$  e  $S_T$  sono quelli indicati al Cap. 5.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO - VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ IF2R CL GA.16.0.0.001 104 di 299 С

Azione Sismica: Metodo Wood (1973)								
Accelerazione su suolo rigido (SLV):	a <sub>g</sub>	<u>0.367</u>	[g]					
Coefficiente di amplificazio stratigrafica:	Ss	<u>1.06</u>	[-]					
Coefficiente di amplificazio topografica:	$S_T$	<u>1.2</u>	[-]					
Coefficiente moltiplicativo:	S	1.27	[-]					
Coefficiente di riduzione dell'accelerazione:	$eta_{\sf m}$	<u>1</u>	[-]					
Accelerazione orizzoantla massima attesa al sito:	a <sub>max</sub>	0.465	[g]					
Peso specifico del terreno a tergo:	γ	<u>20</u>	[kN/m³]					
Altezza simulta dell'opera:	Н	11.35	[m]					
Pressione uniformente distribuita:	∆p	106	[kN/m <sup>2</sup> ]					

Tabella 58 Azione sismica di progetto

dove:

$$\Delta p = a_{max} \cdot \gamma \cdot H$$

## 9.3.2 Combinazioni dei carichi

In accordo con il § 8.3 della presente relazione si adottano le combinazioni dei carichi riportate in Tabella 14 e Tabella 15.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.  Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata			ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO							
PROGETTAZIONE:										
Mandataria:	Mandante:									
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO ESECUTIVO							
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO			
		IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	105 di 299			

### 9.3.3 Risultati dell'analisi non lineare statica

I principali risultati delle analisi sono descritti in sintesi nel seguito in termini di diagrammi delle sollecitazioni.

Di seguito si riportano gli inviluppi delle sollecitazioni per ciascuna combinazione delle azioni considerata.

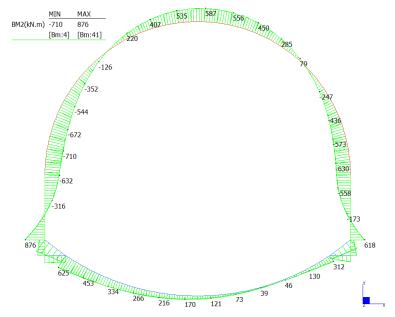


Figura 56 Momento flettente - Quasi permanente

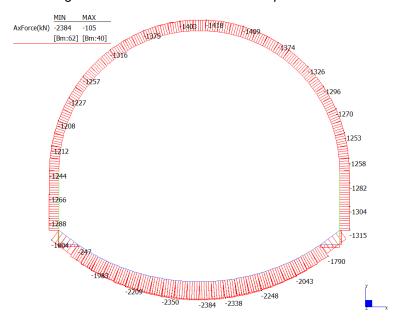


Figura 57 Sforzo normale - Quasi permanente

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 106 di 299 С

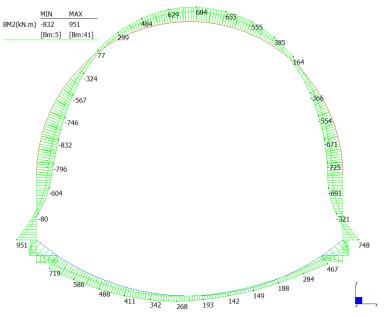


Figura 58 Momento flettente – Frequente

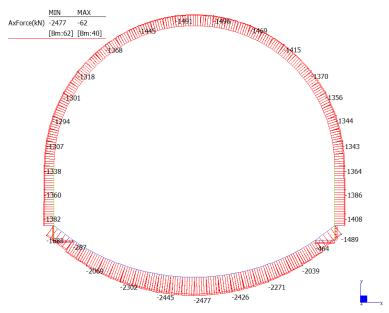


Figura 59 Sforzo normale - Frequente

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.  Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata			ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO								
PROGETTAZIONE:			3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO								
Mandataria: SYSTRA S.A.	Mandante: SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO ESECUTIVO								
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco		COMMESSA IF2R	LOTTO 3.2.E.ZZ	CODIFICA CL	DOCUMENTO GA.16.0.0.001	REV.	FOGLIO <b>107 di 299</b>				

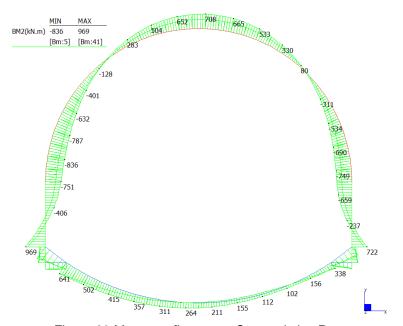


Figura 60 Momento flettente – Caratteristica Rara

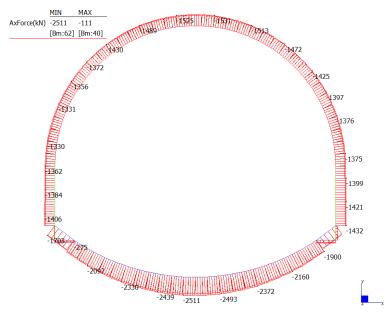


Figura 61 Sforzo normale – Caratteristica Rara

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 108 di 299 С

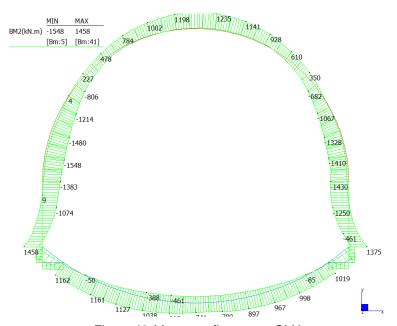


Figura 62 Momento flettente - SLU

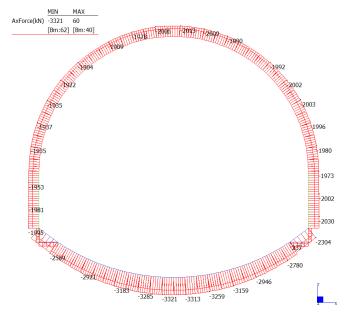


Figura 63 Sforzo normale - SLU

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 109 di 299

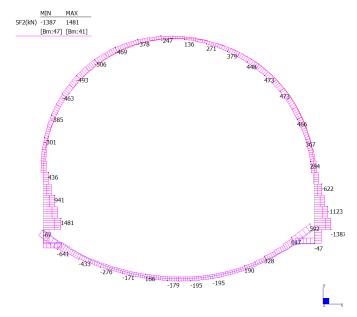


Figura 64 Taglio - SLU

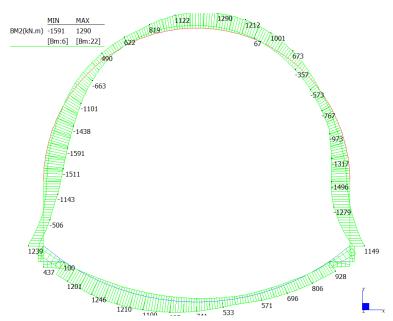


Figura 65 Momento flettente - SLV

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 110 di 299

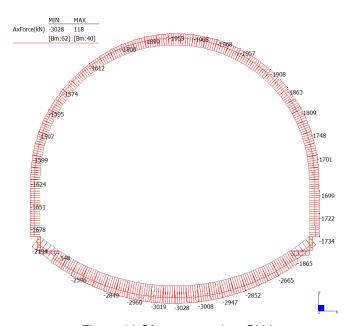


Figura 66 Sforzo normale - SLV

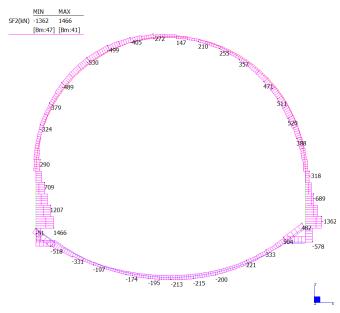


Figura 67 Taglio - SLV

APPALTATORE	TELES Consorzio Telese Società Consorti		_	O TRATT	A CANCEL	LO-BENEVEN O TELESINO -	_	.ANO
PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO								
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	) ESECU	ΓΙVO			
	RIA LE FORCHE – IMBOCCO		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
Relazione geote	ecnica e di calcolo delle oper	e di imbocco	IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	111 di 299

### 9.3.4 Verifiche agli stati limite

Le ipotesi assunte e i principali risultati delle verifiche agli stati limiti sono descritti in seguito.

 Per la struttura in esame è prevista un'armatura di base composta da 5f22 su ciascun lato più infittimento nelle sezioni opportune.

Le verifiche sono condotte nelle sezioni più significative indicate nella Figura 68.

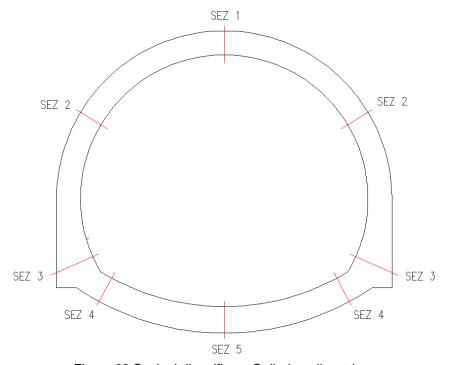


Figura 68 Sezioni di verifica – Galleria policentrica

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

eering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 112 di 299

### **CALOTTA - SEZIONE 1**

INPUT						
	SOLLECITAZIONI DI VE	ERIFICA				
Combinazione		N <sub>Sd</sub> [kN]	M <sub>Sd</sub> [kNm]	V <sub>Sd</sub> [kN]		
	SLE Quasi Permanente	-1418.0	587.0	-		
	SLE Frequente	-1496.0	684.0	-		
	SLE Rara	-1516.0	708.0	-		
	SLU	-1976.0	1264.0	506.0		
	SLV	-1968.0	1290.0	530.0		

			IONE IN C.	n.
Geometria della sezione				
Base (ortogonale al Taglio)			B [cm]	100
Altezza (parallela al Taglio)			H [cm]	90
Altezza utile della sezione			d [cm]	83
Area di calcestruzzo			A <sub>c</sub> [cm <sup>2</sup> ]	9000
Armatura longitudinale tesa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.00	5.00	0
Diametro	φ[mm]	22	22	0
Posizione dal lembo esterno	c [cm]	7.5	7.5	0.0
Area strato	As [cm <sup>2</sup> ]	19.01	19.01	0.00
Rapporto di armatura	ρ[%]		0.461%	
Armatura longitudinale compressa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.0	0	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c' [cm]	7.5	0.0	0.0
Area strato	As' [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ'[%]		0.230%	
Armatura trasversale		1° TIPO	2° TIPO	3° TIPO
Diametro	φ[mm]	14	0	0
Numero bracci	$n_{bi}$	2.5	0	0
Passo	sw [cm]	40	0	0
Inclinazione	$\alpha$ [deg]	90	90	90
Area armatura a metro	$A_{sw}/s_w$ [cm <sup>2</sup> /m]	9.62	0.00	0.00

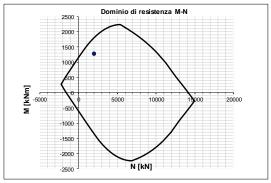
$f_{ck}$ [Mpa] $f_{cm}$ [Mpa] $f_{ctm}$ [Mpa]	25.00 33.00
f <sub>ctm</sub> [Mpa]	
	2.56
f <sub>ctk</sub> [Mpa]	1.80
f <sub>cd</sub> [Mpa]	14.17
f <sub>cd'</sub> [Mpa]	7.65
	f <sub>cd</sub> [Mpa]

## OUTPUT

VERIFICHE IN ESERCIZIO					
Verifica Tensionale			σlimit		
Calcestruzzo SLE Quasi Permanente	$\sigma_c$ [Mpa] =	6.25	10.000		
Calcestruzzo SLE Rara	$\sigma_c [Mpa] =$	7.51	13.750		
Acciaio SLE Rara	$\sigma_s$ [Mpa] =	93.61	337.500		
Verifica di fessurazione			w limit		
Combinazione SLE Quasi permanente	w <sub>d</sub> [mm] =	0.000	0.200		
Combinazione SLE Frequente	$w_d [mm] =$	0.082	0.300		

Sollecitazioni di progetto		
Taglio sollecitante = max Taglio(SLU,SLV)	V <sub>Sd</sub> [kN]	530.0
Sforzo Normale concomitante al massimo taglio	N <sub>Sd</sub> [kN]	-1968.0
Verifica di resistenza in assenza di armatura specifica		
Resistenza di progetto senza armatura specifica	V <sub>Rd1</sub> [KN]	604.27
Coefficiente di sicurezza	$V_{Rd1}/V_{Sd}$	1.14
Verifica di resistenza dell'armatura specifica		
•	cotan(A)	2.5
CoTan( θ) di progetto	cotan(θ) V <sub>B42</sub> (θ) [KN]	2.5 2261
•	$\cot an(\theta)$ $V_{Rd2}(\theta)$ [KN] $V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	
CoTan( θ) di progetto Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls Resistenza a taglio dell'armatura	$V_{Rd2}(\theta)$ [KN]	2261
	$V_{Rd2}(\theta)$ [KN] $V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	2261 699
CoTan( 0) di progetto Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls Resistenza a taglio dell'armatura Resistenza a taglio di progetto	$\begin{aligned} &V_{Rd2}(\theta)\left[KN\right] \\ &V_{Rd3}(\theta)\left[KN\right] \\ &V_{Rd}\left[KN\right] \\ &V_{Rd}\left[V_{Sd}\right] \end{aligned}$	2261 699 699

VERIFICA DI RESISTENZA A PRESSO-FLESSIONE						
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV			
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	1264.0	1290.0			
Sforzo Normale concomitante	$N_{Sd}$ [kN]	-1976.0	-1968.0			
Verifica di resistenza in termini di momento		SLU	SLV			
Momento resistente	M <sub>Rd</sub> [kNm]	1792.1	1790.1			
Coefficiente di sicurezza	$M_{Rd}/M_{Sd}$	1.42	1.39			
Verifica di resistenza in termini di sforzo normale		SLU	SLV			
Sforzo normale resistente	N <sub>Rd</sub> [kN]	=	-			
Coefficiente di sicurezza	$N_{Rd}/N_{Sd}$	-	-			



## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

Coefficiente di sicurezza

Sforzo normale resistente

Verifica di resistenza in termini di sforzo normale

COMMESSA LOTTO CODIFICA

DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 113 di 299 CL С

## **CALOTTA - SEZIONE 2**

	INPUT			
	SOLLECITAZIONI DI VI	ERIFICA		
Combinazione		N <sub>Sd</sub> [kN]	M <sub>Sd</sub> [kNm]	V <sub>Sd</sub> [kN]
	SLE Quasi Permanente	-1227.0	710.0	-
	SLE Frequente	-1180.0	832.0	-
	SLE Rara	-1206.0	836.0	-
	SLU	-1146.0	1548.0	506.0
	SLV	-1075.0	1591.0	530.0

CARATTERISTICITE OF	EOMETRICHE D	ELLA SEZ	IONE IN C.	A.
Geometria della sezione				
Base (ortogonale al Taglio)			B [cm]	100
Altezza (parallela al Taglio)			H [cm]	90
Altezza utile della sezione			d [cm]	83
Area di calcestruzzo			A <sub>c</sub> [cm <sup>2</sup> ]	9000
Armatura longitudinale tesa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.00	5.00	0
Diametro	φ[mm]	22	30	0
Posizione dal lembo esterno	c [cm]	7.5	7.5	0.0
Area strato	As [cm <sup>2</sup> ]	19.01	35.34	0.00
Rapporto di armatura	ρ [%]		0.659%	
Armatura longitudinale compressa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.0	0	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c' [cm]	7.5	0.0	0.0
Area strato	As' [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ' [%]		0.230%	
Armatura trasversale		1° TIPO	2° TIPO	3° TIPO
Diametro	φ[mm]	14	0	0
Numero bracci	$n_{bi}$	2.5	0	0
Passo	sw [cm]	40	0	0
Inclinazione	$\alpha$ [deg]	90	90	90
	$A_{sw}/s_w$ [cm <sup>2</sup> /m]			

Resistenza cubica a compressione	RCK	30
Resistenza cilindrica caratteristica a compressione	fck [Mpa]	25.00
Resistenza cilindrica media a compressione	f <sub>cm</sub> [Mpa]	33.00
Resistenza media a trazione per flessione	f <sub>ctm</sub> [Mpa]	2.56
Resistenza caratteristica a trazione per flessione	f <sub>ctk</sub> [Mpa]	1.80
Resistenza di progetto a compressione	f <sub>cd</sub> [Mpa]	14.17
Resistenza di progetto delle bielle compresse	f <sub>cd'</sub> [Mpa]	7.65
Acciaio		
Resistenza di progetto a snervamento	f <sub>vd</sub> [Mpa]	391.30

VERIFICHE IN ESERCIZIO						
Verifica Tensionale			σlimit			
Calcestruzzo SLE Quasi Permanente	$\sigma_c$ [Mpa] =	6.95	10.000			
Calcestruzzo SLE Rara	$\sigma_c [Mpa] =$	8.06	13.750			
Acciaio SLE Rara	$\sigma_s$ [Mpa] =	119.97	337.500			

Accidio SEE Rara	os [mpa] =	117.77	337.300
Verifica di fessurazione			wlimit
Combinazione SLE Quasi permanente	w <sub>d</sub> [mm] =	0.089	0.200
Combinazione SLE Frequente	$w_d$ [mm] =	0.118	0.300

VERIFICA DI RESISTENZA A TAGLIO

**OUTPUT** 

Taglio sollecitante = max Taglio(SLU,SLV)		V <sub>Sd</sub> [kN]	530.0
Sforzo Normale concomitante al massimo taglio		$N_{Sd}$ [kN]	-1075.0
Verifica di resistenza in assenza di armatura speci	ifica		
Resistenza di progetto senza armatura specifica		V <sub>Rd1</sub> [KN]	523.71
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd1}/V_{Sd} \\$	0.99
Verifica di resistenza dell'armatura specifica			
CoTan( θ) di progetto		cotan(θ)	2.5
Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls		$V_{Rd2}(\theta)$ [KN]	2124
Resistenza a taglio dell'armatura		$V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	699
Resistenza a taglio di progetto		V <sub>Rd</sub> [KN]	699
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd}/V_{Sd}$	1.32
VERIFICA DI RESISTENZA A	PRESSO-FLE	SSIONE	
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	1548.0	1591.0
Sforzo Normale concomitante	N <sub>Sd</sub> [kN]	-1146.0	-1075.0
Verifica di resistenza in termini di momento		SLU	SLV
Momento resistente	M <sub>Rd</sub> [kNm]	1982.4	1963.4

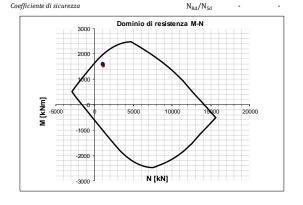
 $M_{Rd}/M_{Sd}$ 

N<sub>Rd</sub> [kN]

1.28

1.23

SLV



## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 114 di 299

### **PIEDRITTI - SEZIONE 3 INTERNA**

INPUT						
SOLLECITAZIONI DI VERIFICA						
Combinazione		N <sub>Sd</sub> [kN]	M <sub>Sd</sub> [kNm]	V <sub>Sd</sub> [kN]		
	SLE Quasi Permanente	-1271.0	632.0	-		
	SLE Frequente	-1223.0	733.0	-		
	SLE Rara	-1244.0	751.0	-		
	SLU	-1180.0	1430.0	1481.0		
	SLV	-1552.0	1496.0	1466.0		

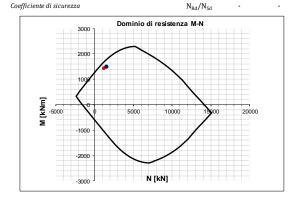
CARATTERISTICHE GI	EOMETRICHE D	ELLA SEZ	IONE IN C.	<u>A.</u>
Geometria della sezione				
Base (ortogonale al Taglio)			B [cm]	100
Altezza (parallela al Taglio)			H [cm]	90
Altezza utile della sezione			d [cm]	83
Area di calcestruzzo			A <sub>c</sub> [cm <sup>2</sup> ]	9000
Armatura longitudinale tesa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.00	5.00	0
Diametro	φ[mm]	22	24	0
Posizione dal lembo esterno	c [cm]	7.5	7.5	0.0
Area strato	As [cm <sup>2</sup> ]	19.01	22.62	0.00
Rapporto di armatura	ρ [%]		0.505%	
Armatura longitudinale compressa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.0	0	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c' [cm]	7.5	0.0	15.0
Area strato	As' [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ' [%]		0.230%	
Armatura trasversale		1° TIPO	2° TIPO	3° TIPO
Diametro	φ[mm]	14	0	0
Numero bracci	$n_{bi}$	5	0	0
Passo	sw [cm]	20	0	0
Inclinazione	$\alpha$ [deg]	90	90	90
	$A_{sw}/s_w$ [cm <sup>2</sup> /m]	38.48	0.00	0.00

Resistenza cubica a compressione	RCK	30
Resistenza cilindrica caratteristica a compressione	fck [Mpa]	25.00
Resistenza cilindrica media a compressione	f <sub>cm</sub> [Mpa]	33.00
Resistenza media a trazione per flessione	f <sub>ctm</sub> [Mpa]	2.56
Resistenza caratteristica a trazione per flessione	f <sub>ctk</sub> [Mpa]	1.80
Resistenza di progetto a compressione	f <sub>cd</sub> [Mpa]	14.17
Resistenza di progetto delle bielle compresse	f <sub>cd'</sub> [Mpa]	7.65
Acciaio		
Resistenza di progetto a snervamento	f <sub>vd</sub> [Mpa]	391.30

VERIFICHE IN ESERCIZIO			
		σlimit	
$\sigma_c$ [Mpa] =	6.58	10.000	
$\sigma_c [Mpa] =$	7.76	13.750	
$\sigma_s$ [Mpa] =	121.14	337.500	
	$\sigma_{c}[Mpa] = \sigma_{c}[Mpa] =$	$\begin{split} \sigma_{c} \left[ Mpa \right] = &  \textbf{6.58} \\ \sigma_{c} \left[ Mpa \right] = &  \textbf{7.76} \end{split}$	

**OUTPUT** 

Verifica di fessurazione			w limit
Combinazione SLE Quasi permanente	$w_d$ [mm] =	0.088	0.200
Combinazione SLE Frequente	$w_d$ [mm] =	0.118	0.300
VERIFICA DI RESISTE	NZA A TAGLI	0	
Sollecitazioni di progetto			
Taglio sollecitante = max Taglio(SLU,SLV)		V <sub>Sd</sub> [kN]	1481.0
Sforzo Normale concomitante al massimo taglio		N <sub>Sd</sub> [kN]	-1180.0
Verifica di resistenza in assenza di armatura speci	ifica		
Resistenza di progetto senza armatura specifica		V <sub>Rd1</sub> [KN]	506.17
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd1}/V_{Sd}$	0.34
Verifica di resistenza dell'armatura specifica			
CoTan( θ) di progetto		$cotan(\theta)$	2.0
Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls		$V_{Rd2}(\theta)$ [KN]	2468
Resistenza a taglio dell'armatura		$V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	2259
Resistenza a taglio di progetto		V <sub>Rd</sub> [KN]	2259
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd}/V_{Sd}$	1.53
VERIFICA DI RESISTENZA A	PRESSO-FLE	SSIONE	
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	1430.0	1496.0
Sforzo Normale concomitante	N <sub>Sd</sub> [kN]	-1180.0	-1552.0
Verifica di resistenza in termini di momento		SLU	SLV
Momento resistente	M <sub>Rd</sub> [kNm]	1664.2	1771.0



N<sub>Rd</sub> [kN]

Verifica di resistenza in termini di sforzo normale

Sforzo normale resistente

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 115 di 299 С

### **PIEDRITTI - SEZIONE 3 ESTERNA**

INPUT						
SOLLECITAZIONI DI VERIFICA						
Combinazione		N <sub>Sd</sub> [kN]	M <sub>Sd</sub> [kNm]	V <sub>Sd</sub> [kN]		
	SLE Quasi Permanente	-1271.0	876.0	-		
	SLE Frequente	-1223.0	951.0	-		
	SLE Rara	-1244.0	969.0	-		
	SLU	-1180.0	1458.0	1481.0		
	SLV	-1552.0	1239.0	1466.0		

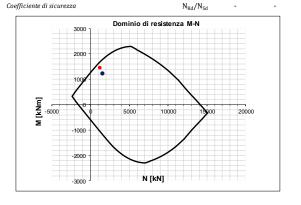
CARATTERISTICHE GI	EOMETRICHE D	ELLA SEZ	IONE IN C.	A
Geometria della sezione				
Base (ortogonale al Taglio)			B [cm]	100
Altezza (parallela al Taglio)			H [cm]	90
Altezza utile della sezione			d [cm]	83
Area di calcestruzzo			A <sub>c</sub> [cm <sup>2</sup> ]	9000
Armatura longitudinale tesa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.00	5.00	0
Diametro	φ[mm]	22	24	0
Posizione dal lembo esterno	c [cm]	7.5	7.5	0.0
Area strato	As [cm <sup>2</sup> ]	19.01	22.62	0.00
Rapporto di armatura	ρ [%]		0.505%	
Armatura longitudinale compressa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.0	0	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c' [cm]	7.5	0.0	15.0
Area strato	As' [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ' [%]		0.230%	
Armatura trasversale		1° TIPO	2° TIPO	3° TIPO
Diametro	φ[mm]	14	0	0
Numero bracci	$n_{\rm bi}$	5	0	0
Passo	sw [cm]	20	0	0
Inclinazione	$\alpha$ [deg]	90	90	90

Resistenza cubica a compressione	RCK	30
Resistenza cilindrica caratteristica a compressione	fck [Mpa]	25.00
Resistenza cilindrica media a compressione	f <sub>cm</sub> [Mpa]	33.00
Resistenza media a trazione per flessione	f <sub>ctm</sub> [Mpa]	2.56
Resistenza caratteristica a trazione per flessione	f <sub>ctk</sub> [Mpa]	1.80
Resistenza di progetto a compressione	f <sub>cd</sub> [Mpa]	14.17
Resistenza di progetto delle bielle compresse	f <sub>cd'</sub> [Mpa]	7.65
Acciaio		
Resistenza di progetto a snervamento	f <sub>vd</sub> [Mpa]	391.30

### **OUTPUT**

VERIFICHE IN ESERCIZIO				
Verifica Tensionale			σlimit	
Calcestruzzo SLE Quasi Permanente	$\sigma_c$ [Mpa] =	9.00	10.000	
Calcestruzzo SLE Rara	$\sigma_c$ [Mpa] =	9.89	13.750	
Acciaio SLE Rara	$\sigma_s$ [Mpa] =	187.73	337.500	
Verifica di fessurazione			w limit	
Combinazione SLE Quasi permanente	w <sub>d</sub> [mm] =	0.182	0.200	
Combinazione SLE Frequente	$w_d [mm] =$	0.193	0.300	

verifica di fessurazione			wlimit
Combinazione SLE Quasi permanente	$w_d$ [mm] =	0.182	0.200
Combinazione SLE Frequente	$w_d$ [mm] =	0.193	0.300
VERIFICA DI RESISTE	ENZA A TAGLI	0	
Sollecitazioni di progetto			
Taglio sollecitante = max Taglio(SLU,SLV)		V <sub>Sd</sub> [kN]	1481.0
Sforzo Normale concomitante al massimo taglio		N <sub>Sd</sub> [kN]	-1180.0
Verifica di resistenza in assenza di armatura spec	ifica		
Resistenza di progetto senza armatura specifica		V <sub>Rd1</sub> [KN]	506.17
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd1}/V_{Sd} \\$	0.34
Verifica di resistenza dell'armatura specifica			
CoTan( θ) di progetto		cotan(θ)	2.0
Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls		$V_{Rd2}(\theta)$ [KN]	2468
Resistenza a taglio dell'armatura		$V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	2259
Resistenza a taglio di progetto		V <sub>Rd</sub> [KN]	2259
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd}/V_{Sd}$	1.53
VERIFICA DI RESISTENZA A	A PRESSO-FLE	SSIONE	
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	1458.0	1239.0
Sforzo Normale concomitante	N <sub>Sd</sub> [kN]	-1180.0	-1552.0
Verifica di resistenza in termini di momento		SLU	SLV
Momento resistente	M <sub>Rd</sub> [kNm]	1664.2	1771.0
Coefficiente di sicurezza	$M_{Rd}/M_{Sd}$	1.14	1.43



N<sub>Rd</sub> [kN]

Verifica di resistenza in termini di sforzo normale

Sforzo normale resistente

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 116 di 299

### **ARCO ROVESCIO - SEZIONE 4**

	SOLLECITAZIONI DI VI	ERIFICA		
Combinazione		N <sub>Sd</sub> [kN]	M <sub>Sd</sub> [kNm]	V <sub>Sd</sub> [kN]
	SLE Quasi Permanente	-1799.0	625.0	-
	SLE Frequente	-1880.0	719.0	-
	SLE Rara	-1914.0	641.0	-
	SLU	-2053.0	1162.0	530.0
	SLV	-1645.0	1246.0	422.0

		LLLII OLL	IONE IN C.	n.
Geometria della sezione				
Base (ortogonale al Taglio)			B [cm]	100
Altezza (parallela al Taglio)			H [cm]	100
Altezza utile della sezione			d [cm]	93
Area di calcestruzzo			A <sub>c</sub> [cm <sup>2</sup> ]	10000
Armatura longitudinale tesa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.00	5.00	0
Diametro	φ[mm]	22	20	0
Posizione dal lembo esterno	c [cm]	7.5	7.5	0.0
Area strato	As [cm <sup>2</sup> ]	19.01	15.71	0.00
Rapporto di armatura	ρ[%]		0.375%	
Armatura longitudinale compressa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.0	0	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c' [cm]	7.5	0.0	15.0
Area strato	As' [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ' [%]		0.205%	
Armatura trasversale		1° TIPO	2° TIPO	3° TIPO
Diametro	φ[mm]	14	0	0
Numero bracci	$n_{bi}$	2.5	0	0
Passo	sw [cm]	40	0	0
Inclinazione	$\alpha$ [deg]	90	90	90
Area armatura a metro	$A_{sw}/s_w$ [cm <sup>2</sup> /m]	9.62	0.00	0.00

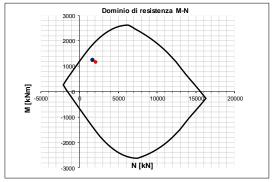
Resistenza cubica a compressione	RCK	30
Resistenza cilindrica caratteristica a compressione	f <sub>ck</sub> [Mpa]	25.00
Resistenza cilindrica media a compressione	f <sub>cm</sub> [Mpa]	33.00
Resistenza media a trazione per flessione	f <sub>ctm</sub> [Mpa]	2.56
Resistenza caratteristica a trazione per flessione	f <sub>ctk</sub> [Mpa]	1.80
Resistenza di progetto a compressione	f <sub>cd</sub> [Mpa]	14.17
Resistenza di progetto delle bielle compresse	f <sub>cd'</sub> [Mpa]	7.65
Acciaio		
Resistenza di progetto a snervamento	f <sub>vd</sub> [Mpa]	391.30

### OUTPUT

VERIFICHE IN ESERCIZIO					
Verifica Tensionale			σlimit		
Calcestruzzo SLE Quasi Permanente	$\sigma_c$ [Mpa] =	5.57	10.000		
Calcestruzzo SLE Rara	$\sigma_c [Mpa] =$	5.72	13.750		
Acciaio SLE Rara	$\sigma_s$ [Mpa] =	34.42	337.500		
Verifica di fessurazione			w limit		
Combinazione SLE Quasi permanente	$w_d$ [mm] =	0.000	0.200		
Combinazione SLE Frequente	$w_d$ [mm] =	0.000	0.300		

Combinazione SLE Frequente	w <sub>d</sub> [mm] =	0.000	0.30
VERIFICA DI RESIST	ENZA A TAGLI	0	
Sollecitazioni di progetto			
Taglio sollecitante = max Taglio(SLU,SLV)		V <sub>Sd</sub> [kN]	530.
Sforzo Normale concomitante al massimo taglio		N <sub>Sd</sub> [kN]	-2053
Verifica di resistenza in assenza di armatura spe	cifica		
Resistenza di progetto senza armatura specifica		V <sub>Rd1</sub> [KN]	627.8
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd1}/V_{Sd}$	1.18
Verifica di resistenza dell'armatura specifica			
CoTan( θ) di progetto		cotan(θ)	2.5
Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls		$V_{Rd2}(\theta)$ [KN]	2514
Resistenza a taglio dell'armatura		$V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	784
Resistenza a taglio di progetto		V <sub>Rd</sub> [KN]	784
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd}/V_{Sd}$	1.48
VERIFICA DI RESISTENZA	A PRESSO-FLE	SSIONE	
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV
Momento sollecitante	M <sub>Sri</sub> [kNm]	1162.0	1246
Sforzo Normale concomitante	N <sub>Sd</sub> [kNII]	-2053.0	-1645
SJOI 20 NOT HAVE CONCORNABLE	NSd [KIN]	-2033.0	-1043

Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	1162.0	1246.0
Sforzo Normale concomitante	N <sub>Sd</sub> [kN]	-2053.0	-1645.0
Verifica di resistenza in termini di momento		SLU	SLV
Momento resistente	M <sub>Rd</sub> [kNm]	1969.1	1837.7
Coefficiente di sicurezza	$M_{Rd}/M_{Sd}$	1.69	1.47
Verifica di resistenza in termini di sforzo normale		SLU	SLV
Sforzo normale resistente	N <sub>Rd</sub> [kN]	-	-
Coefficiente di sicurezza	$N_{Rd}/N_{Sd}$	-	-



# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 117 di 299

### **ARCO ROVESCIO - SEZIONE 5**

	SOLLECITAZIONI DI VE	RIFICA		
Combinazione		N <sub>Sd</sub> [kN]	M <sub>Sd</sub> [kNm]	V <sub>Sd</sub> [kN]
•	SLE Quasi Permanente	-1784.0	0.0	-
	SLE Frequente	-1781.0	57.0	-
	SLE Rara	-1824.0	79.0	-
	SLU	-2053.0	495.0	0.0
	SLV	-1645.0	318.0	0.0

CARATTERISTICITE G	EOMETRICHE D	ELLA SEZ	IONE IN C.	Α.
Geometria della sezione				
Base (ortogonale al Taglio)			B [cm]	100
Altezza (parallela al Taglio)			H [cm]	100
Altezza utile della sezione			d [cm]	93
Area di calcestruzzo			A <sub>c</sub> [cm <sup>2</sup> ]	10000
Armatura longitudinale tesa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.00	0.00	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c [cm]	7.5	0.0	0.0
Area strato	As [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ [%]		0.205%	
Armatura longitudinale compressa		1° STRATO	2° STRATO	3° STRATO
Numero Barre	n	5.0	0	0
Diametro	φ[mm]	22	0	0
Posizione dal lembo esterno	c' [cm]	7.5	0.0	15.0
Area strato	As' [cm <sup>2</sup> ]	19.01	0.00	0.00
Rapporto di armatura	ρ' [%]		0.205%	
Armatura trasversale		1° TIPO	2° TIPO	3° TIPO
Diametro	φ[mm]	14	0	0
Numero bracci	$n_{bi}$	0	0	0
Passo	sw [cm]	0	0	0
Inclinazione	$\alpha$ [deg]	0	90	90
memuzione	. 03			

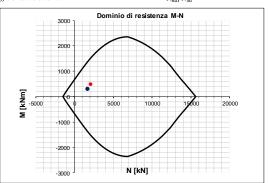
Resistenza cubica a compressione	RCK	30
Resistenza cilindrica caratteristica a compressione	fck [Mpa]	25.00
Resistenza cilindrica media a compressione	f <sub>cm</sub> [Mpa]	33.00
Resistenza media a trazione per flessione	f <sub>ctm</sub> [Mpa]	2.56
Resistenza caratteristica a trazione per flessione	f <sub>ctk</sub> [Mpa]	1.80
Resistenza di progetto a compressione	f <sub>cd</sub> [Mpa]	14.17
Resistenza di progetto delle bielle compresse	f <sub>cd'</sub> [Mpa]	7.65
Acciaio		
Resistenza di progetto a snervamento	f <sub>vd</sub> [Mpa]	391.30

O	UΊ	P	U'	Г

VERIFICHE IN ESERCIZIO					
Verifica Tensionale			σlimit		
Calcestruzzo SLE Quasi Permanente	$\sigma_c$ [Mpa] =	1.69	10.000		
Calcestruzzo SLE Rara	$\sigma_c$ [Mpa] =	2.15	13.750		
Acciaio SLE Rara	$\sigma_s$ [Mpa] =	-20.51	337.500		
Verifica di fessurazione			w limit		
Combinazione SLE Quasi permanente	w <sub>d</sub> [mm] =	0.000	0.200		
Combinazione SLE Frequente	$w_d$ [mm] =	0.000	0.300		

Combinazione SLE Frequente	w <sub>d</sub> [mm] =	0.000	0.300
VERIFICA DI RESIST	ENZA A TAGLI	0	
Sollecitazioni di progetto			
Taglio sollecitante = max Taglio(SLU,SLV)		V <sub>Sd</sub> [kN]	0.0
Sforzo Normale concomitante al massimo taglio		N <sub>Sd</sub> [kN]	-1645.0
Verifica di resistenza in assenza di armatura spec	cifica		
Resistenza di progetto senza armatura specifica		V <sub>Rd1</sub> [KN]	515.28
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd1}/V_{Sd}$	-
Verifica di resistenza dell'armatura specifica			
CoTan( θ) di progetto		$cotan(\theta)$	2.5
Resistenza a taglio delle bielle compresse in cls		$V_{Rd2}(\theta)$ [KN]	-
Resistenza a taglio dell'armatura		$V_{Rd3}(\theta)$ [KN]	-
Resistenza a taglio di progetto		V <sub>Rd</sub> [KN]	-
Coefficiente di sicurezza		$V_{Rd}/V_{Sd}$	-
VERIFICA DI RESISTENZA	A PRESSO-FLE	SSIONE	
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	495.0	318.0
or N 1 : .	N 0 M	2052.0	46450

VERIFICA DI RESISTENZA A PRESSO-FLESSIONE					
Sollecitazioni di progetto		SLU	SLV		
Momento sollecitante	M <sub>Sd</sub> [kNm]	495.0	318.0		
Sforzo Normale concomitante	$N_{Sd}$ [kN]	-2053.0	-1645.0		
Verifica di resistenza in termini di momento		SLU	SLV		
Momento resistente	M <sub>Rd</sub> [kNm]	1505.4	1353.5		
Coefficiente di sicurezza	$M_{Rd}/M_{Sd}$	3.04	4.26		
Verifica di resistenza in termini di sforzo normale		SLU	SLV		
Sforzo normale resistente	N <sub>Rd</sub> [kN]	-	-		
Coefficiente di sicurezza	$N_{Rd}/N_{Sd}$	-	-		



APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 118 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

#### 9.3.5 Incidenze medie

In conclusione, sulla base dei risultati delle verifiche strutturali condotte sia nei confronti degli SLU/SLV che degli SLE, può essere definita un'incidenza media di armatura:

- Arco rovescio 95 kg/m³
- Calotta e Piedritti 100 kg/m³

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 119 di 299

#### 10 CONCLUSIONI

Nella presente relazione, parte integrante del progetto esecutivo per il raddoppio della linea Cancello-Benevento sull'itinerario Napoli-Bari con particolare riferimento al secondo lotto funzionale compreso tra la Stazione di Frasso Telesino/Dugenta (km 16+500 km) e l'impianto di Vitulano (km 46+950,00) per una estensione complessiva di circa 30,4 Km di linea, sono stati sintetizzati gli aspetti principali della progettazione esecutiva delle opere di imbocco della galleria Le Forche ricadente nel Sub-Lotto 3.

Le opere di sostegno provvisionali sono micropali con un diametro di perforazione  $\Phi$  = 250 mm e armati con tubolare  $\Phi$ 193,7 mm sp. 16 mm, posti ad interasse i = 0,40 m, collegati in testa da una trave di coronamento in c.a (0,6m x 0,9 m). Le paratie sono vincolate in testa da puntoni tubolari in acciaio in testa di diametro 457 mm e spessore 12,5 mm. Le paratie laterali non puntonate sono ancorate con un ordine di tiranti a 3 trefoli.

L'azione di contrasto dei puntoni provvisori ( $\Phi = 457$ mm) è distribuita sui pali attraverso:

- il cordolo in calcestruzzo per i micropali laterali;
- una trave di ripartizione costituita da due profili accoppiati HEB 300 in acciaio per la paratia frontale.

A completamento dell'imbocco è prevista la realizzazione di un tratto in galleria artificiale policentrica di lunghezza pari a 34,0 m.

La galleria artificiale si distingue in:

- Galleria artificiale policentrica di lunghezza 16,5 m (di cui 1,70 m sotto dima);
- Portale a becco di flauto di 17,5 m.

Le soluzioni progettuali previste sono state verificate nelle condizioni ritenute più significative per il comportamento delle opere: altezze di scavo minime e massime per le opere di sostegno e altezze di ritombamento variabili per le gallerie artificiali. Definite in questo modo le sezioni di calcolo, sono state condotte tutte le verifiche previste dalla Normativa a dimostrazione dell'adeguatezza e dell'efficacia delle soluzioni progettuali sia in fase costruttiva sia nella configurazione finale ed in condizioni sismiche.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 120 di 299

#### 11 ALLEGATI

#### 11.1 PARATIE PLUS



Report di Calcolo

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 121 di 299

#### 11.1.1 Sez 1

### 11.1.1.1 Analisi STR

### Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: HORIZONTAL

Quota: 0 m OCR: 1

Tipo: HORIZONTAL Quota: -18.7 m

OCR:1

Strato di Terreno	Terreno	γ dry	γ sat	ø'ø	cvøp c' Su M	odulo Elastico Eu	Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvo	Rvc	Ku	Kvc	Kur
		kN/m³	kN/m	3 •	°°kPakPa		kPa	kPa	kPa	kPa k	N/m³	kN/m³	kN/m³
1	ALVc	26	26	44	55	Constant	400000	540000	)				
2	ALVb	23	23	40	25	Constant	4000006	540000	)				

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO
IF2R 3.2.E.ZZ

LOTTO CODIFICA
3.2.E.ZZ CL

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV.

FOGLIO **122 di 299** 

#### **Descrizione Pareti**

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m

Sezione: Micropali

Muro di sinistra

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente : 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo : C20/25 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.25 m

Efficacia: 1
Materiale acciaio: S355

Sezione: CHS193.7\*16

Tipo sezione : O Spaziatura : 0.4 m Spessore : 0.016 m Diametro : 0.1937 m

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO

IF2R 3.2.E.ZZ

TTO CODIFICA

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

FOGLIO **123 di 299** 

REV.

С

## Fasi di Calcolo

Geostatica

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

CODIFICA

CL

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ DOCUMENTO GA.16.0.0.001

O REV.

FOGLIO **124 di 299** 

Paratia

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m Sezione : Micropali

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. S

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

FOGLIO

REV.

С

125 di 299

Scavo 4m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -4 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-4 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m Sezione : Micropali

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO
II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 126 di 299

Tirante 1

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -4 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-4 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m Sezione: Micropali

Tirante : Tieback

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ

OTTO CODIFICA

CL

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

TO REV.

FOGLIO **127 di 299** 

X:0 m Z:-3 m

Lunghezza bulbo : 5 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 10 m Spaziatura orizzontale : 2 m

Precarico : 150 kN Angolo : 15 °

Sezione: tirante 3 trefoli

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SY

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO
IF2R 3.2.E.ZZ

TTO CODIFICA

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. FOGLIO C 128 di 299

Scavo finale

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -8.8 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-8.8 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m Sezione: Micropali

Tirante : Tieback

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV.

FOGLIO **129 di 299** 

X:0 m Z:-3 m

Lunghezza bulbo : 5 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 10 m Spaziatura orizzontale : 2 m

Precarico : 150 kN Angolo : 15 °

Sezione: tirante 3 trefoli

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 130 di 299 С

Stage 4 - Sisma

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -8.8 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-8.8 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -12.3 m Falda di destra: -12.3 m

Carichi

Carico lineare sulla paratia: WallSurcharge

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m Pressione in alto: 13.6 kPa Pressione in fondo: 13.6 kPa

X:0 m

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -6.3 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 136 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -30 m X finale: -6.3 m

Pressione iniziale: 136 kPa Pressione finale: 136 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale: 4 kPa Pressione finale: 4 kPa

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

CL

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO
IF2R 3.2.E.ZZ

LOTTO CODIFICA

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

O REV. 1 **C**  FOGLIO 131 di 299

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m Sezione : Micropali

Tirante: Tieback

X:0 m Z:-3 m

Lunghezza bulbo : 5 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 10 m Spaziatura orizzontale : 2 m

Precarico: 150 kN Angolo: 15°

Sezione: tirante 3 trefoli

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2 APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

132 di 299

С

## **Descrizione Coefficienti Design Assumption**

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

#### Coefficienti A

Nome	Carichi	Carichi	Carichi Variabili	Carichi	Carias	Dunceio	Drassia	Carichi	Cariobi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
Nome							Pressio						
	Permane	Permane	Sfavorevoli	Variabili	Sismico	ni	ni	Permane	Perman	Variabili	Permane	Perman	Variabili
	nti	nti	(F_live_load_unfavo	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	nti	enti	Destabili	nti	enti	Destabili
	Sfavorev	Favorevo	ur)	(F_live_loa	m_load)	Lato	Lato	Destabili	Stabilizz	zzanti	Destabili	Stabilizz	zzanti
	oli	li		d_favour)		Monte	Valle	zzanti	anti	(F_UPL_	zzanti	anti	(F_HYD_
	(F_dead_	(F_dead_			_	(F_Wat	(F_Wat	(F_UPL_	(F_UPL_	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD_	QDStab)
	load_unf	load_fav				erDR)	erRes)	GDStab)	GStab)		GDStab)	GStab)	
	avour)	our)											
Simbolo	γG	γG	γQ	γQ	γQE	γG	γG	γGdst	γGstb	γQdst	γGdst	γGstb	γQdst
Nominal	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
(Rara/Frequ ente/Quasi													
Permanente)													
A1+M1+R1	1.3	1	1.5	1	0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9	1
(R3 per tiranti)													
SISMICA STR	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1

#### Coefficienti M

Nome	Parziale su tan(ø')	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico	ı
	(F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)	ı
Simbolo	γф	γс	γcu	γqu	үү	ı
Nominal	1	1	1	1	1	
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1	
A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1	
SISMICA STR	1	1	1	1	1	

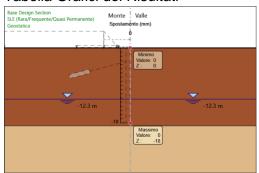
### Coefficienti R

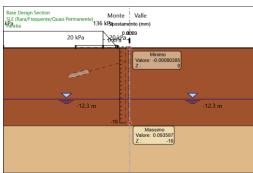
Nome Simbolo	Parziale resistenza terreno (es. Kp) (F_Soil_Res_walls) yRe	Parziale resistenza Tiranti permanenti (F_Anch_P) yap	Parziale resistenza Tiranti temporanei (F_Anch_T) yat	Parziale elementi strutturali (F_wall)
Nominal	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1
A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1.2	1.1	1
SISMICA STR	1	1.2	1.1	1

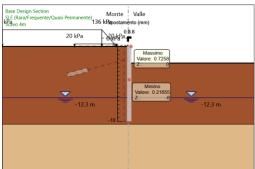
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 133 di 299

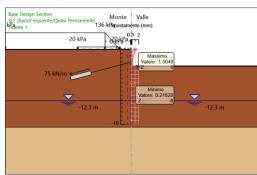
### Risultati SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

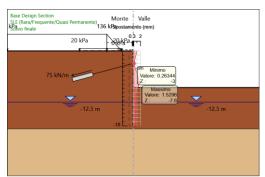
### Tabella Grafici dei Risultati

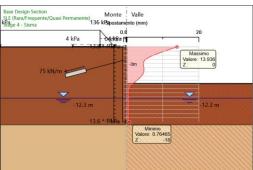












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

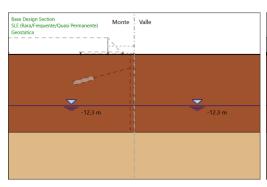
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

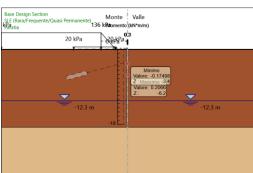
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

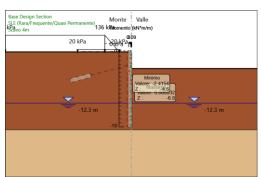
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

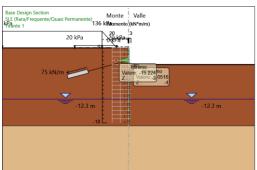
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

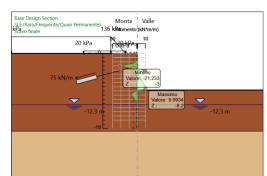
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 134 di 299

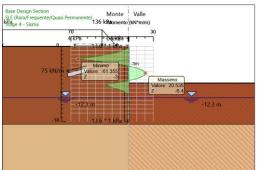


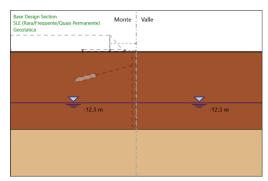


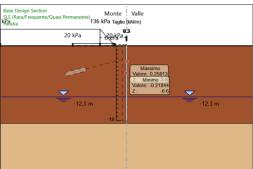












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

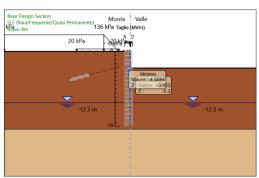
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

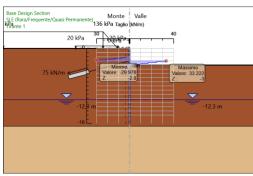
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

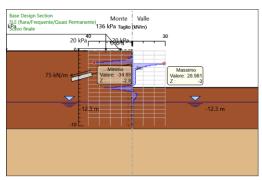
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

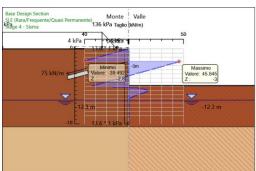
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

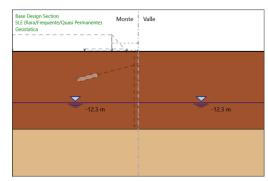
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 135 di 299

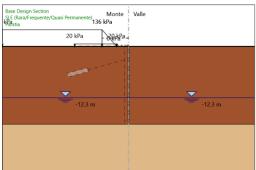


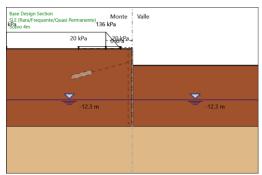


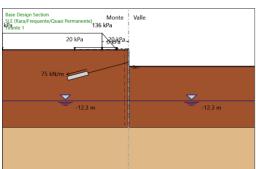












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

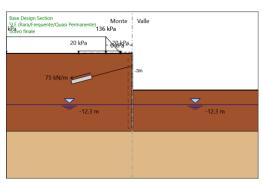
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

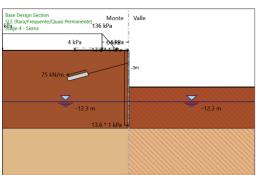
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

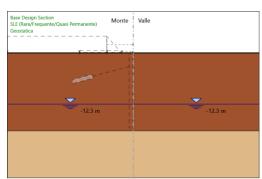
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

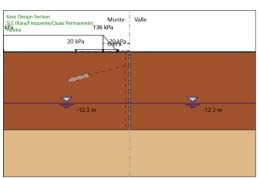
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

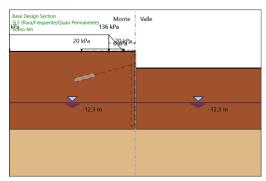
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 136 di 299

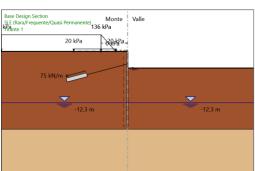


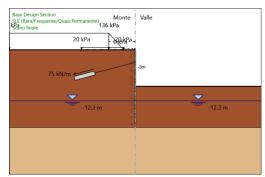


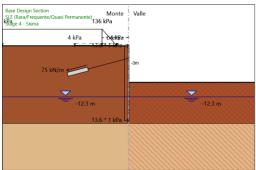












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 137 di 299

Risultati Elementi strutturali - SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione Tieback

 Stage
 Forza (kN/m)

 Tirante 1
 75

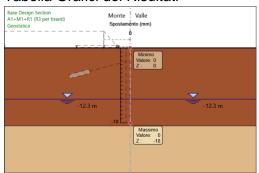
 Scavo finale
 75.07069

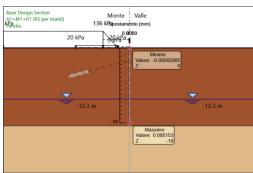
 Stage 4 - Sisma
 91.16334

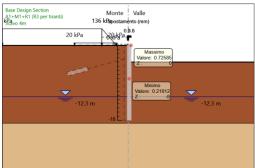
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 138 di 299

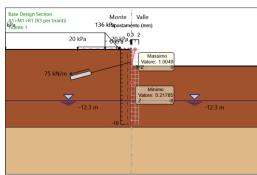
### Risultati A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

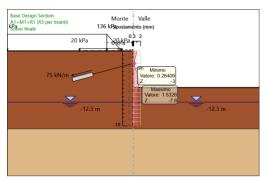
#### Tabella Grafici dei Risultati

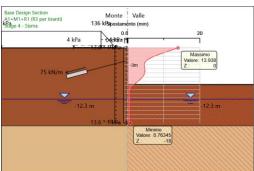












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

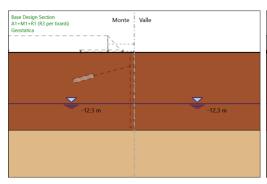
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

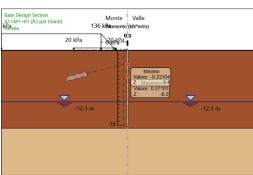
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

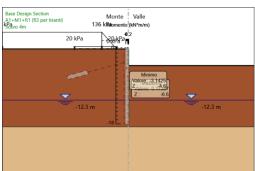
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

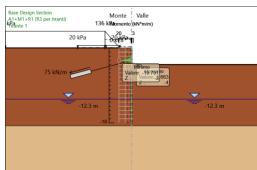
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

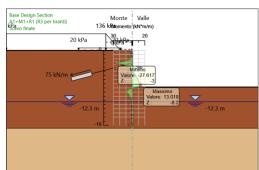
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 139 di 299

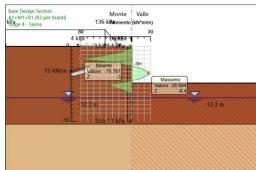


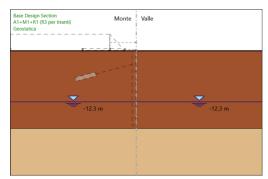


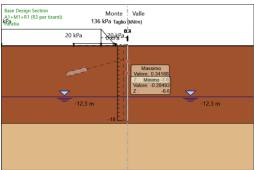












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

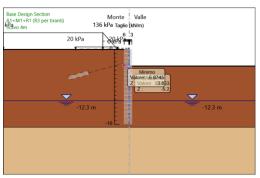
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

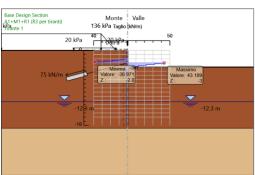
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

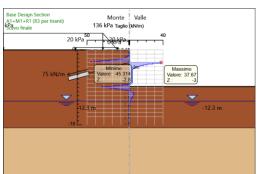
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

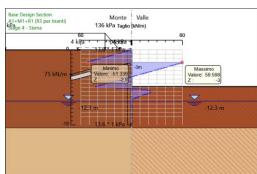
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

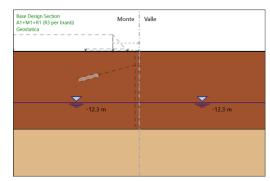
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 140 di 299

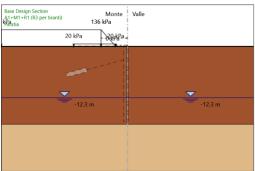


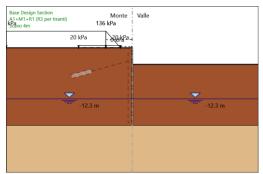


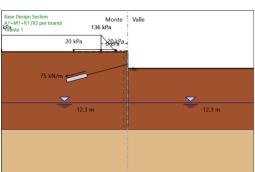












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

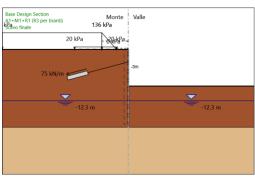
SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

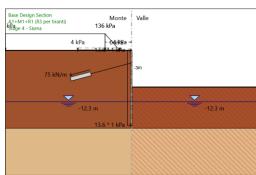
GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

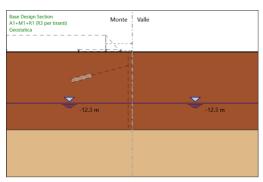
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

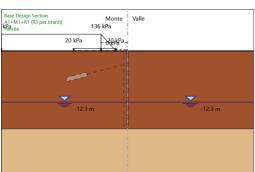
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

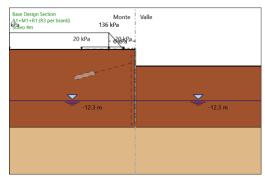
COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 141 di 299

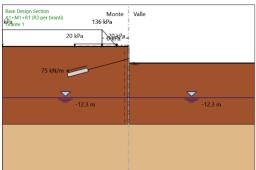


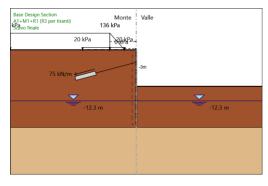


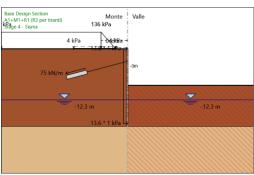












### Risultati Elementi strutturali - A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Design Assumption: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Sollecitazione Tieback Forza (kN/m) Stage Tirante 1 97.5

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 142 di 299

Design Assumption: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Sollecitazione Tieback

Stage Forza (kN/m) avo finale 97.592235

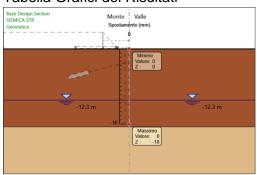
 Scavo finale
 97.592235

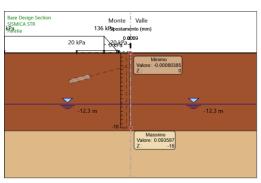
 Stage 4 - Sisma
 118.511822

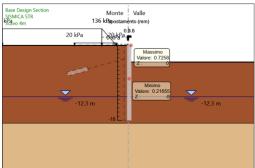
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 143 di 299

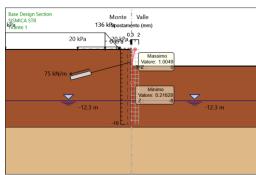
### Risultati SISMICA STR

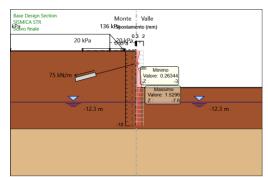
### Tabella Grafici dei Risultati

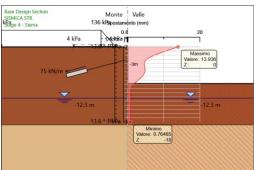












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

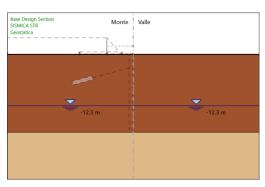
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

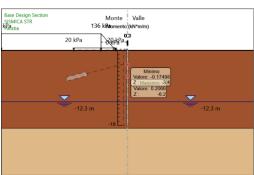
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

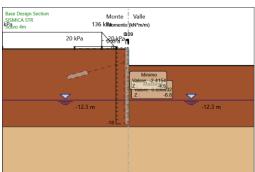
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

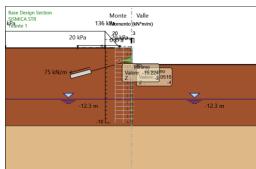
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

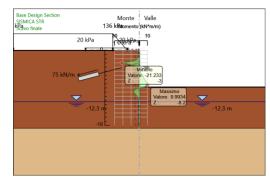
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 144 di 299

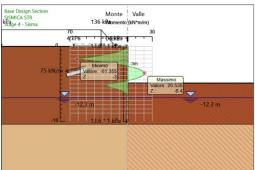


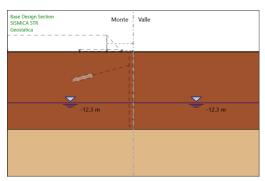


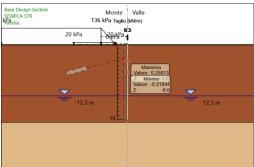












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

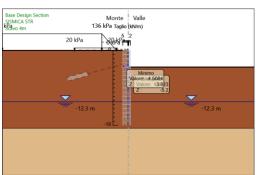
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

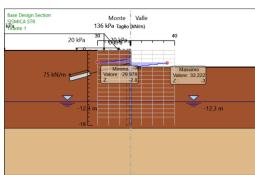
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

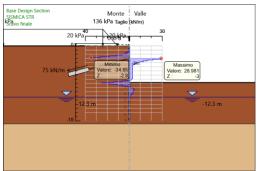
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

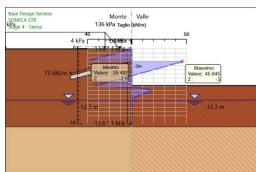
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

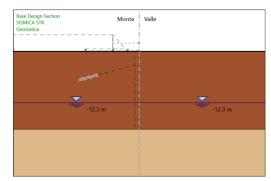
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 145 di 299

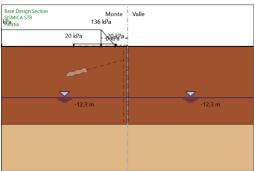


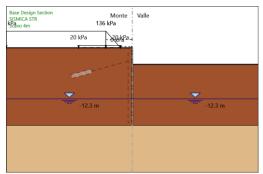


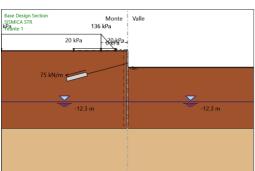












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

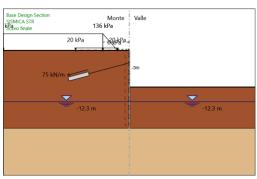
Mandante:

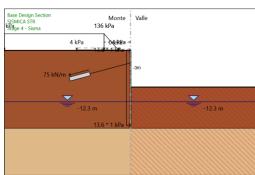
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

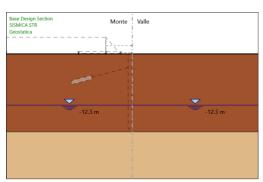
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

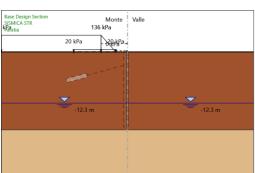
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

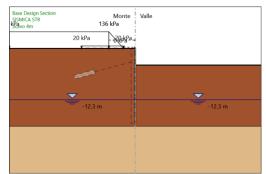
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 146 di 299

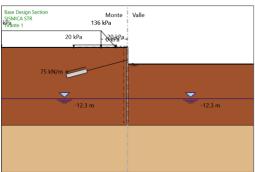


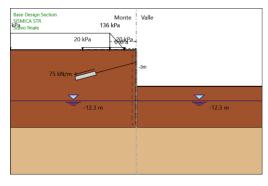


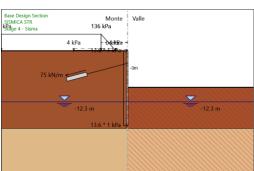












### Risultati Elementi strutturali - SISMICA STR

Design Assumption: SISMICA STR Sollecitazione Tieback
Stage Forza (kN/m)
Tirante 1 75

TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 147 di 299

Design Assumption: SISMICA STR Sollecitazione Tieback

 Stage
 Forza (kN/m)

 Scavo finale
 75.07069

 Stage 4 - Sisma
 91.16334

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 148 di 299

#### 11.1.1.2 Analisi GEO

## Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: HORIZONTAL

Quota: 0 m OCR: 1

Tipo : HORIZONTAL Quota : -18.7 m

OCR:1

Strato di Terren	o Terreno	γ dry	γ sat	ø'ø	cvøp c' Su N	/lodulo Elastico Eu	Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvc F	Rvc Ku	Kvc	Kur
		kN/m³	kN/m	3 0	°°kPakPa		kPa	kPa	kPa k	kPa kN/n	n³ kN/m³	kN/m³
1	ALVc	26	26	44	55	Constant	4000006	40000	)			
2	ALVb	23	23	40	25	Constant	4000006	540000	)			

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO IF2R

3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 149 di 299 С

REV.

FOGLIO

#### **Descrizione Pareti**

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m

Muro di sinistra

Sezione: Micropali

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente: 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo: C20/25 Tipo sezione: Tangent

Spaziatura: 0.4 m Diametro: 0.25 m

Efficacia: 1 Materiale acciaio: \$355

Sezione: CHS193.7\*16

Tipo sezione: O Spaziatura: 0.4 m Spessore: 0.016 m Diametro: 0.1937 m

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

| IF2R | 3.2.E.ZZ | CL | GA.16.0.0.001 | C | 150 di 299

### Fasi di Calcolo

Geostatica

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 151 di 299

Paratia

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m Sezione : Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO

CODIFICA 3.2.E.ZZ CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. С

FOGLIO 152 di 299

Scavo 4m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -4 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-4 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -12.3 m Falda di destra: -12.3 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -12.8 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -6.3 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 136 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale: 136 kPa Pressione finale: 136 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m Sezione: Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 153 di 299

#### Tirante 1

#### Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -4 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-4 m

### Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

#### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

#### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

 $X:0 \ m$ 

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m Sezione: Micropali

Tirante : Tieback

# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV.

FOGLIO **154 di 299** 

X:0 m Z:-3 m

Lunghezza bulbo : 5 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 10 m Spaziatura orizzontale : 2 m

Precarico : 150 kN Angolo : 15 °

Sezione: tirante 3 trefoli

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SY

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV. FOGLIO

С

155 di 299

#### Scavo finale

#### Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -8.8 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, \mathrm{m}$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-8.8 m

#### Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

#### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

#### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -18 m Sezione: Micropali

Tirante: Tieback

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO
3.2.E.ZZ

CODIFICA CL DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV.

FOGLIO **156 di 299** 

X:0 m Z:-3 m

Lunghezza bulbo : 5 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 10 m Spaziatura orizzontale : 2 m

Precarico : 150 kN Angolo : 15 °

Sezione: tirante 3 trefoli

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELL'
Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA LO

LOTTO CODIFICA

DOCUMENTO

FOGLIO

RFV

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 157 di 299

Stage 4 - Sisma

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -8.8 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-8.8 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -12.3 m Falda di destra : -12.3 m

Carichi

Carico lineare sulla paratia : WallSurcharge

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m Pressione in alto : 16.004 kPa Pressione in fondo : 16.004 kPa

X:0 m

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -6.3 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -6.3 m

Pressione iniziale : 136 kPa Pressione finale : 136 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 4 kPa Pressione finale : 4 kPa

# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO
II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO
3.2.E.ZZ

OTTO CODIFICA

CL

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV. C

FOGLIO **158 di 299** 

#### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -18 m Sezione : Micropali

Tirante: Tieback

X:0 m Z:-3 m

Lunghezza bulbo : 5 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 10 m Spaziatura orizzontale : 2 m

Precarico : 150 kN Angolo : 15 °

Sezione: tirante 3 trefoli

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2 APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 159 di 299

## **Descrizione Coefficienti Design Assumption**

#### Coefficienti A

Nome	Carichi Permanenti	Carichi Permanenti	Carichi Variabili	Carichi Variabili	Carico Sismico	Pressioni	Pressioni
	Sfavorevoli	Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seism_load)	Acqua Lato	Acqua Lato
	(F_dead_load_unfavour)	) (F_dead_load_favour) (	(F_live_load_unfavour)	(F_live_load_favour	)	Monte	Valle D
					_	(F_WaterDR)	(F_WaterRes) (F
Simbolo	γG	γG	γQ	γQ	γQE	γG	γG
Nominal	1	1	1	1	1	1	1
SLE	1	1	1	1	0	1	1
(Rara/Frequente/Quas	j						
Permanente)							
A2+M2+R1	1	1	1.3	1	0	1	1
SISMICA GEO	1	1	1	1	1	1	1

#### Coefficienti M

Nome	Parziale su tan(ø')	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	(F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	үф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi	1	1	1	1	1
Permanente)					
A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
SISMICA GEO	1.25	1.25	1.4	1	1

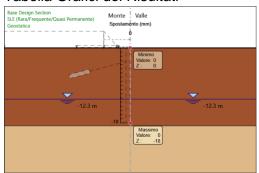
#### Coefficienti R

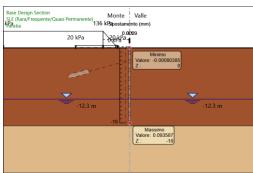
Nome Simbolo	Parziale resistenza terreno (es. Kp) (F_Soil_Res_walls) γRe	Parziale resistenza Tiranti permanenti (F_Anch_P) γap	Parziale resistenza Tiranti temporanei (F_Anch_T) yat	Parziale elementi strutturali (F_wall)
Nominal	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi	1	1	1	1
Permanente)				
A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

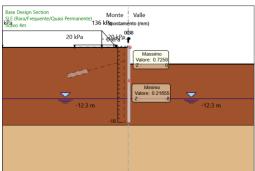
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 160 di 299

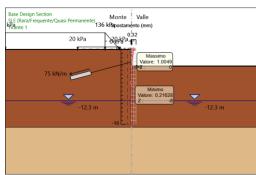
## Risultati SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

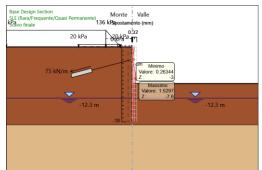
### Tabella Grafici dei Risultati

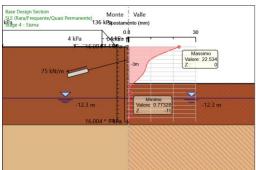












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

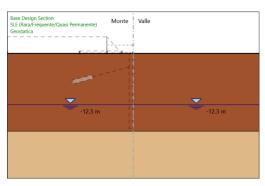
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

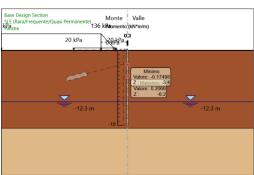
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

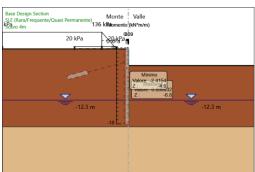
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

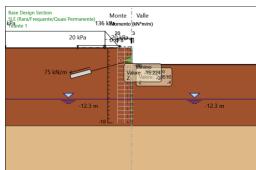
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

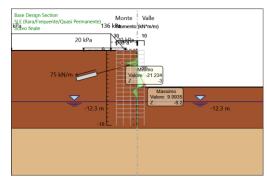
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 161 di 299

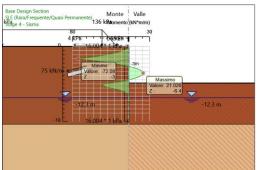


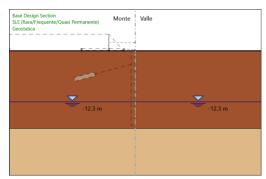


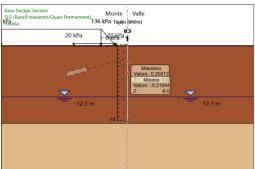












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

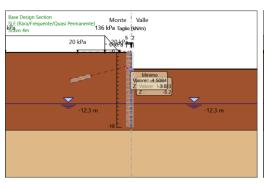
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

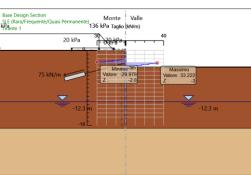
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

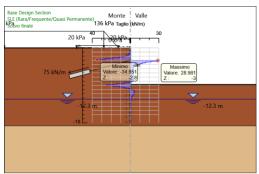
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

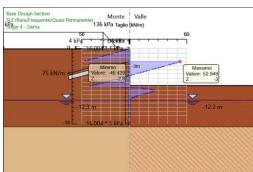
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

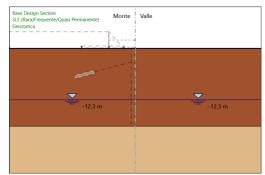
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 162 di 299

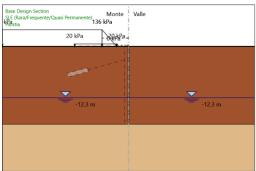


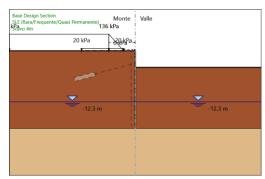


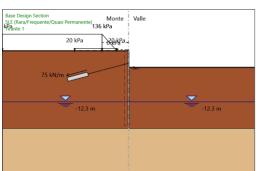












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

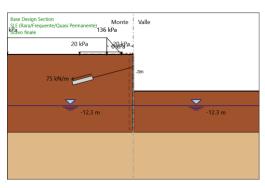
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

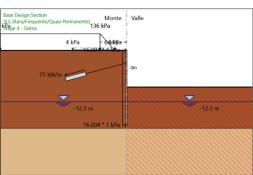
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

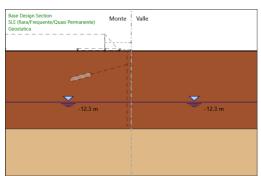
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

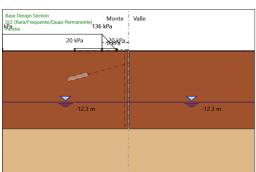
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

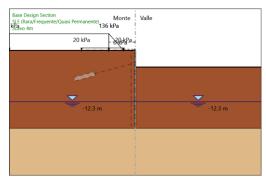
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 163 di 299

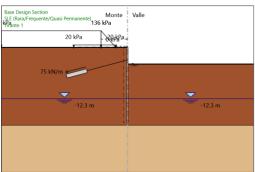


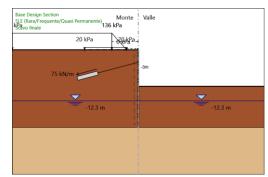


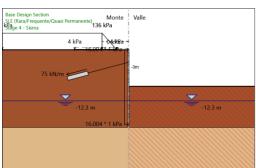












APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 164 di 299

## Risultati Elementi strutturali - SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

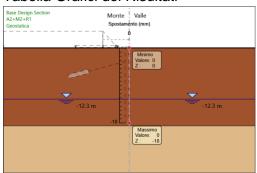
Design Assumption: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione Tieback

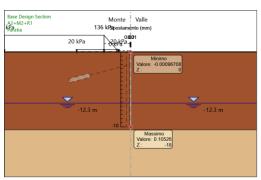
Stage Forza (kN/m) Tirante 1 75 Scavo finale 75.07069 Stage 4 - Sisma 106.1963

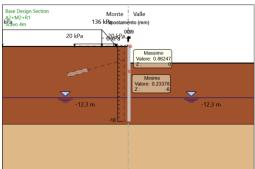
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 165 di 299

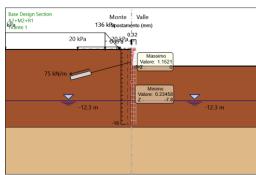
### Risultati A2+M2+R1

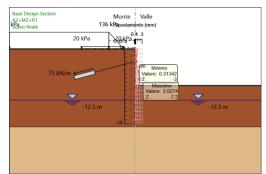
#### Tabella Grafici dei Risultati

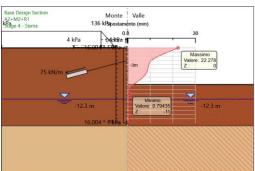












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

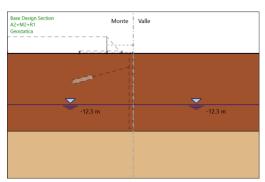
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

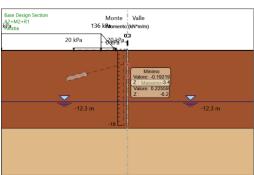
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

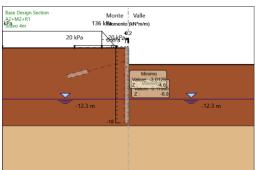
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

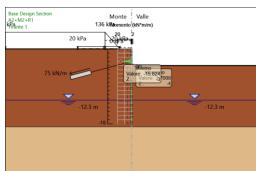
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

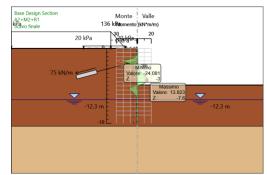
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 166 di 299

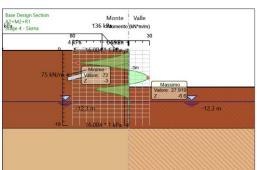


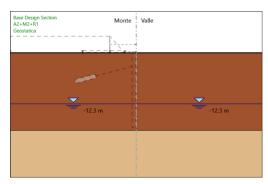


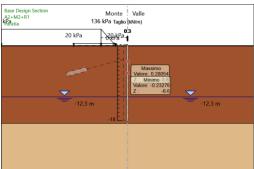












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

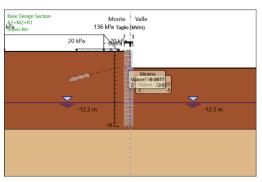
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

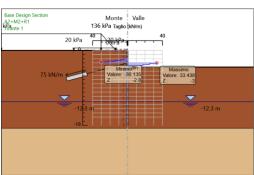
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

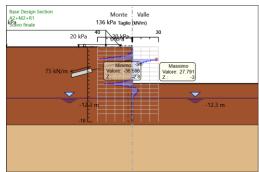
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

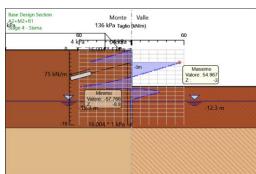
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

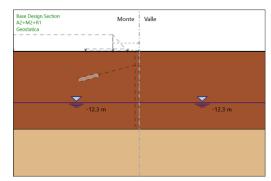
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 167 di 299

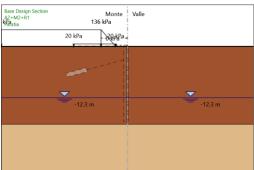


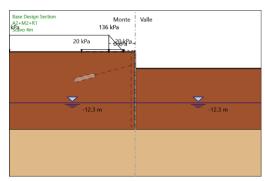


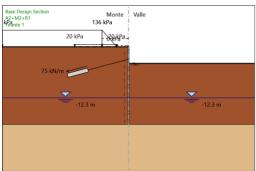












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

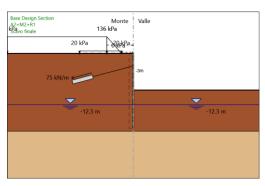
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

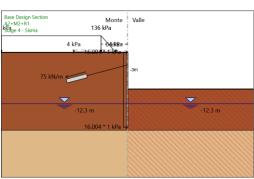
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

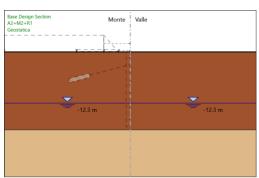
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

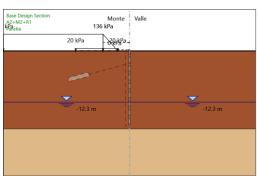
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

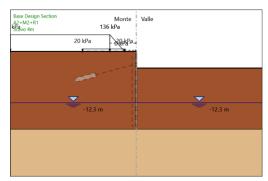
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 168 di 299

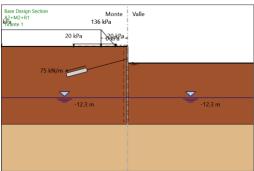


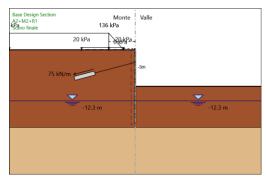


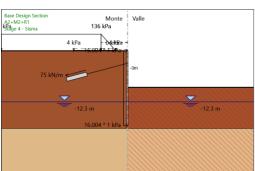












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 169 di 299

#### Risultati Elementi strutturali - A2+M2+R1

Design Assumption: A2+M2+R1 Sollecitazione Tieback

 Stage
 Forza (kN/m)

 Tirante 1
 75

 Scavo finale
 75.10357

 Stage 4 - Sisma
 108.2554

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

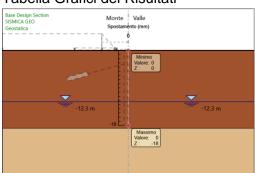
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

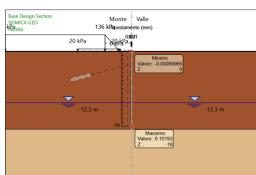
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

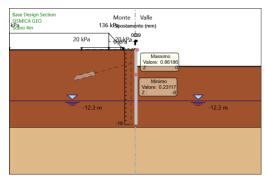
COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 170 di 299

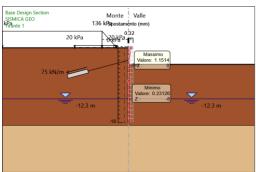
#### Risultati SISMICA GEO

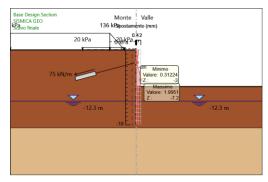
#### Tabella Grafici dei Risultati

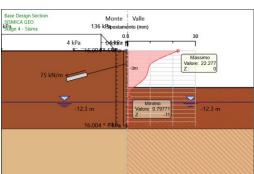


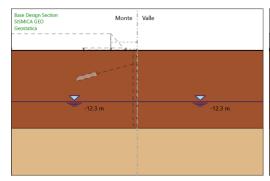


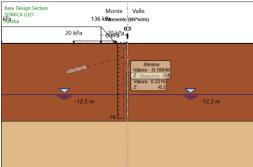












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

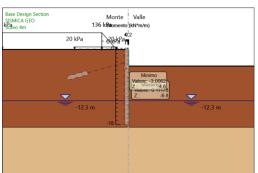
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

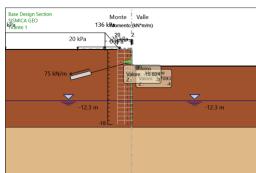
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

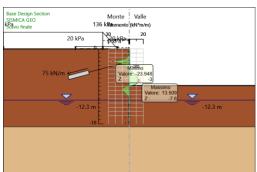
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

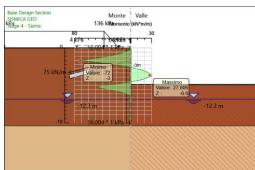
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

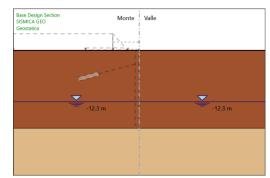
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 171 di 299

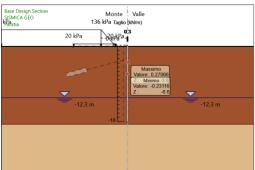


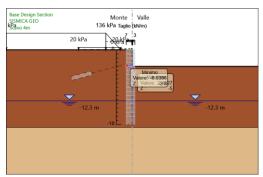


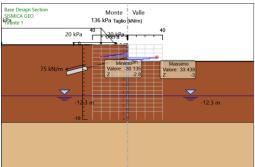












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

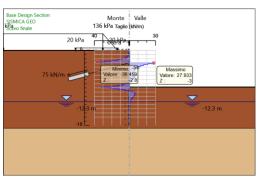
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

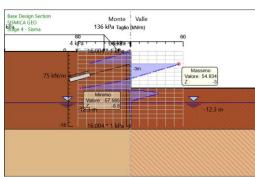
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

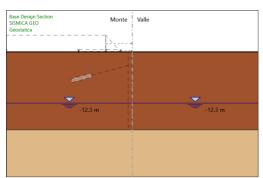
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

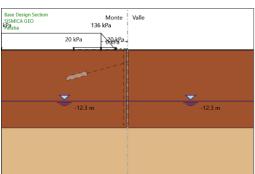
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

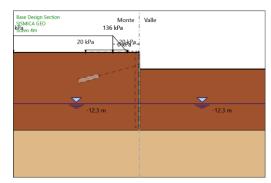
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 172 di 299

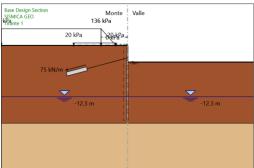


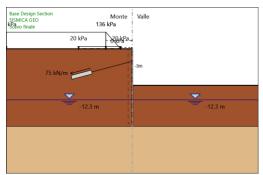


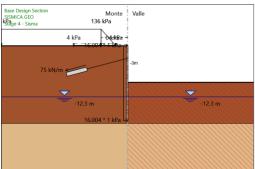












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

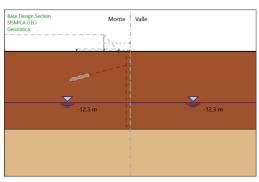
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

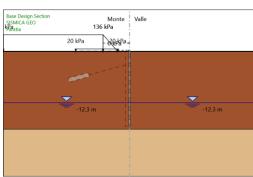
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

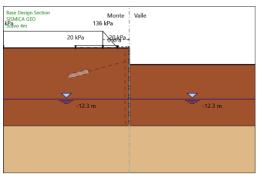
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

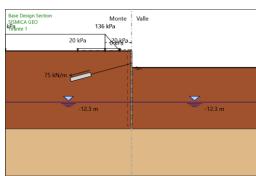
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

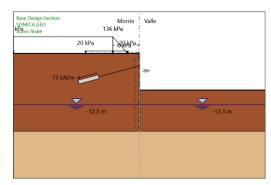
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 173 di 299

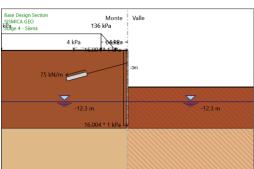












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 174 di 299

#### Risultati Elementi strutturali - SISMICA GEO

Design Assumption: SISMICA GEO Sollecitazione Tieback

 Stage
 Forza (kN/m)

 Tirante 1
 75

 Scavo finale
 75.10423

 Stage 4 - Sisma
 108.2219

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 175 di 299

#### 11.1.2 Sez 2

### 11.1.2.1 Analisi STR

## Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: HORIZONTAL

Quota: 0 m OCR: 1

Tipo: HORIZONTAL Quota: -17.8 m

OCR:1

Strato di Terren	o Terreno	γ dry	γ sat	ø'ø	cvøp c' Su N	Nodulo Elastico Eu	Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvc F	Rvc Ku	Kvc	Kur
		kN/m³	kN/m	3 •	°°kPakPa		kPa	kPa	kPa k	κPa kN/r	n³ kN/m³	kN/m³
1	ALVc	26	26	44	55	Constant	4000006	40000	)			
2	ALVb	23	23	40	25	Constant	4000006	40000	)			

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO
II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV.

FOGLIO 1<u>76 di 299</u>

### **Descrizione Pareti**

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m

Muro di sinistra

Sezione: Micropali

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente : 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo : C20/25 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.25 m Efficacia : 1

Materiale acciaio: S355

Sezione : CHS193.7\*16 Tipo sezione : O

Spaziatura: 0.4 m Spessore: 0.016 m Diametro: 0.1937 m

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m

Muro di destra

Sezione: Micropali

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente : 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo : C20/25 Tipo sezione : Tangent

> Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.25 m Efficacia : 1

Materiale acciaio: S355

Sezione: CHS193.7\*16

Tipo sezione : O Spaziatura : 0.4 m Spessore : 0.016 m

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 177 di 299

Diametro: 0.1937 m

#### Fasi di Calcolo

Stage 1

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO IF2R 3.2.E.ZZ CL

GA.16.0.0.001

**FOGLIO** 178 di 299

REV.

С

#### Stage 2

#### Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: 0 m

Muro di destra

Lato monte: 0 m Lato valle: 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

### Falda acquifera

Falda di sinistra: -14.9 m Falda di destra: -14.9 m Falda centrale: -14.9 m

#### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -40 m X finale: -19.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale: -9.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 12.8 m X finale: 40 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL GA.16.0.0.001

DOCUMENTO REV. С

FOGLIO 179 di 299

Pressione iniziale: 125 kPa Pressione finale: 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale: 0 kPa Pressione finale: 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 19.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

#### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 180 di 299

Stage 3

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -2 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : -2 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-2 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -40 m X finale : -19.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 12.8 m X finale : 40 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 181 di 299

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 19.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

CL

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. С

**FOGLIO** 182 di 299

Stage 4

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -2 m

Muro di destra

Lato monte: 0 m Lato valle: -2 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-2 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -14.9 m Falda di destra: -14.9 m Falda centrale: -14.9 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -40 m X finale: -19.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale: -9.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 12.8 m X finale: 40 m

# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO
3.2.E.ZZ

CODIFICA CL DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV.

FOGLIO **183 <u>di</u> 299** 

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 19.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Puntone: Strut

X del primo muro : -6.825 m X del secondo muro : 6.825 m

Z:-0.5 m

Lunghezza: 13.65 m

Angolo : 0 °

Sezione : Puntoni

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO
II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 184 di 299

Stage 5

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-12.5 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -40 m X finale : -19.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 12.8 m X finale : 40 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO
3.2.E.ZZ

CODIFICA CL DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV. C FOGLIO **185 <u>di 299</u>** 

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 19.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Puntone: Strut

X del primo muro : -6.825 m X del secondo muro : 6.825 m

Z:-0.5 m

Lunghezza: 13.65 m

Angolo : 0 °

Sezione: Puntoni

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 186 di 299

Stage 6 - Sisma

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-12.5 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

Carichi

Carico lineare sulla paratia : WallSurcharge

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Pressione in alto : 14.5 kPa Pressione in fondo : 14.5 kPa

X:-6.825 m

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -40 m X finale : -19.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 12.8 m

# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO

IF2R 3.2.E.ZZ

LOTTO CODIFICA
3.2.E.ZZ CL

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV. C

FOGLIO **187 di <u>299</u>** 

X finale: 40 m

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 4 kPa Pressione finale : 4 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 19.6 m

Pressione iniziale : 4 kPa Pressione finale : 4 kPa

## Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia : WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Puntone : Strut

X del primo muro : -6.825 m X del secondo muro : 6.825 m

Z:-0.5 m

Lunghezza: 13.65 m

Angolo : 0 °

Sezione: Puntoni

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 188 di 299 С

## **Descrizione Coefficienti Design Assumption**

## Coefficienti A

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi Variabili	Carico	Pressio	Pressio	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permane	Permanen	Variabil	Favorevoli	Sismico	ni	ni	Permane	Perman	Variabili	Permane	Perman	Variabili
	nti	ti	i	(F_live_load_favour)	(F_seis	Acqua	Acqua	nti	enti	Destabili	i nti	enti	Destabili
	Sfavorevo	Favorevol	Sfavore		m_load)	Lato	Lato	Destabili	Stabilizz	zzanti	Destabili	Stabilizz	zzanti
	li	i	voli			Monte	Valle	zzanti	anti	(F_UPL_	zzanti	anti	(F_HYD_
	(F_dead_l	(F_dead_l	(F_live_			(F_Wat	(F_Wat	(F_UPL_	(F_UPL_	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD_	QDStab)
	oad_unfa	oad_favo	load_un			erDR)	erRes)	GDStab)	GStab)		GDStab)	GStab)	
	vour)	ur)	favour)										
Simbolo	γG	γG	1	γQ	١	<b>/QE</b>	γG	γG γ	Gdst γ	Gstb γ	Qdst γ	Gdst γ	Gstb γQd:
			(										
Nominal	1	1	:	1		1	1	1	1	1	1	1	1 1
SLE	1	1	:	1		0	1	1	1	1	1	1	1 1
(Rara/Frequ ente/Quasi													
Permanente)													
A1+M1+R1	1.3	1	:	1		0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9 1
(R3 per													
tiranti)			í										
SISMICA STR	1	1	:	1		1	1	1	1	1	1	1	1 1

## Coefficienti M

Nome	Parziale su tan(ø')	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	(F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	үф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1
A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1
SISMICA STR	1	1	1	1	1

### Coefficienti R

Nome	Parziale resistenza terreno (es. Kp) (F_Soil_Res_walls)	Parziale resistenza Tiranti permanenti (F_Anch_P)	Parziale resistenza Tiranti temporanei (F_Anch_T)	Parziale elementi strutturali (F_wall)
Simbolo	γRe	үар	γat	
Nominal	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1
A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1.2	1.1	1
SISMICA STR	1	1.2	1.1	1

APPALTATORE:

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

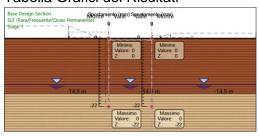
### **PROGETTO ESECUTIVO**

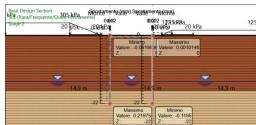
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

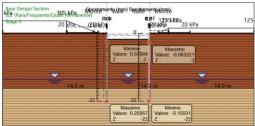
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 189 di 299

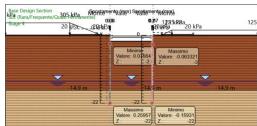
## Risultati SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

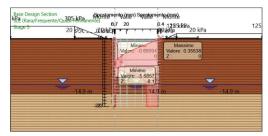
## Tabella Grafici dei Risultati

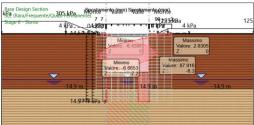


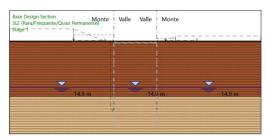


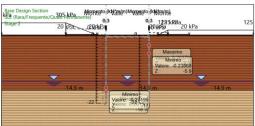


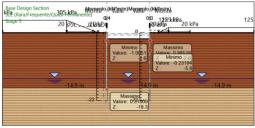


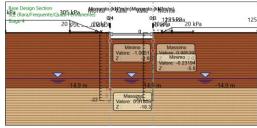












# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

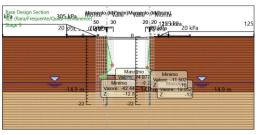
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

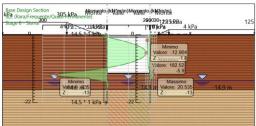
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

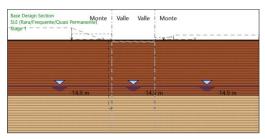
### **PROGETTO ESECUTIVO**

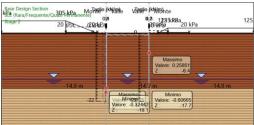
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

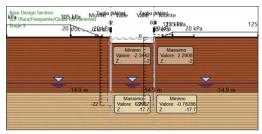
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 190 di 299

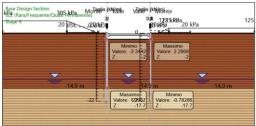


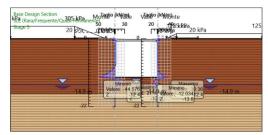


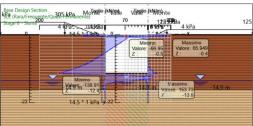


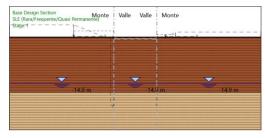


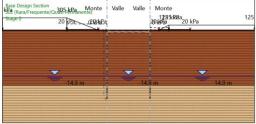












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

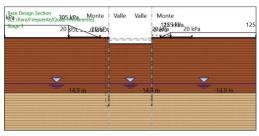
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

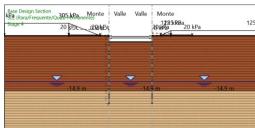
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

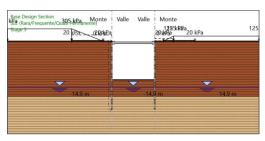
## **PROGETTO ESECUTIVO**

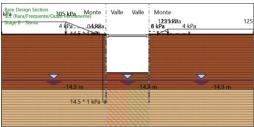
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

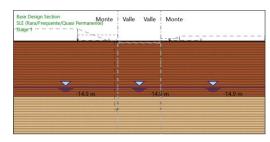
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 191 di 299

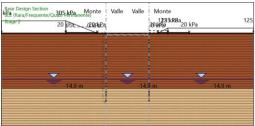


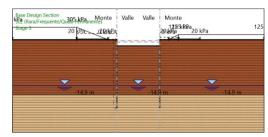




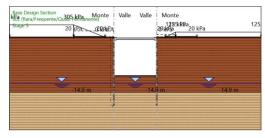














APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 192 di 299

## Risultati Elementi strutturali - SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione Strut

 Stage
 Forza (kN/m)

 Stage 4
 1.193715E-13

 Stage 5
 -14.23401

 Stage 6 - Sisma
 -144.2511

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.
Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

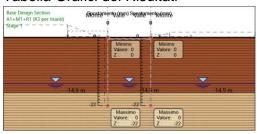
### **PROGETTO ESECUTIVO**

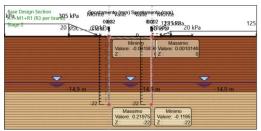
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

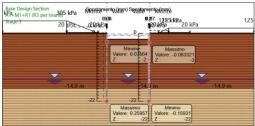
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 193 di 299

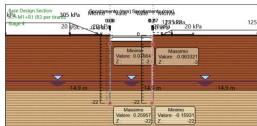
## Risultati A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

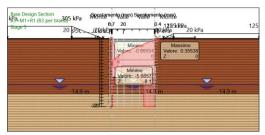
## Tabella Grafici dei Risultati

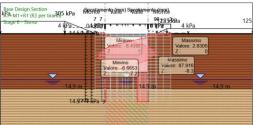


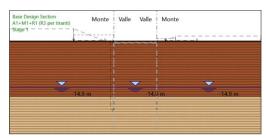


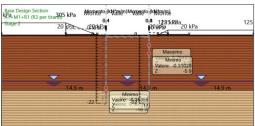


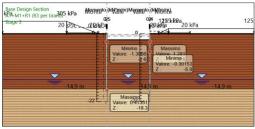


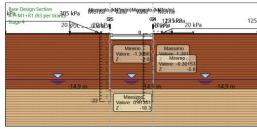












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

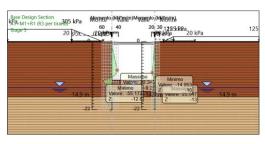
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

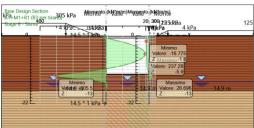
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

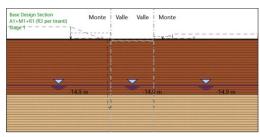
### **PROGETTO ESECUTIVO**

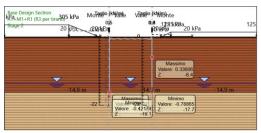
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

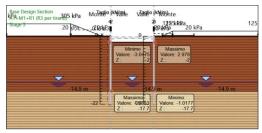
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 194 di 299

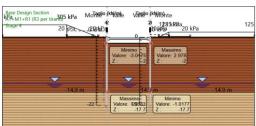


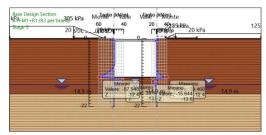


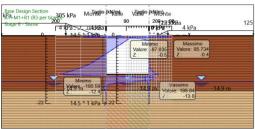


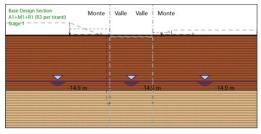


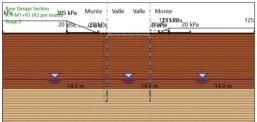












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

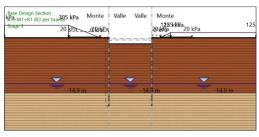
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

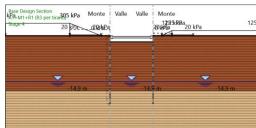
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

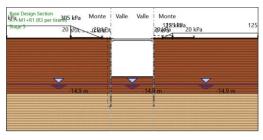
## **PROGETTO ESECUTIVO**

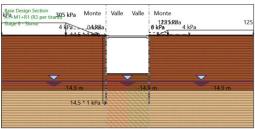
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

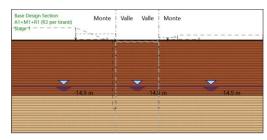
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 195 di 299

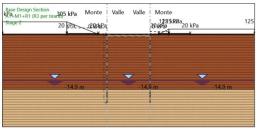


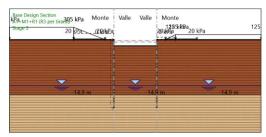


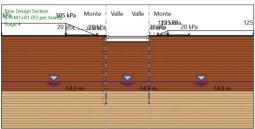


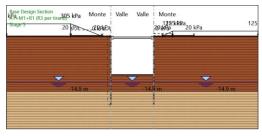


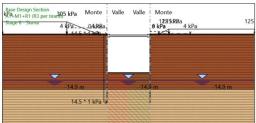












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 196 di 299

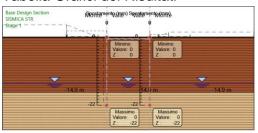
## Risultati Elementi strutturali - A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

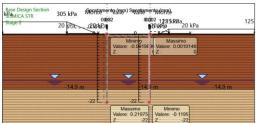
## Design Assumption: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Sollecitazione Strut

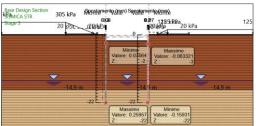
Forza (kN/m) Stage Stage 4 1.5518295E-13 -18.504213 Stage 5 Stage 6 - Sisma -187.52643

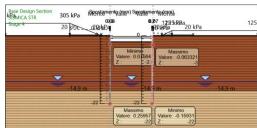
## Risultati SISMICA STR

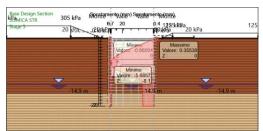
### Tabella Grafici dei Risultati

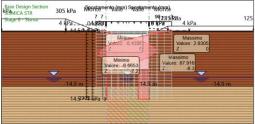


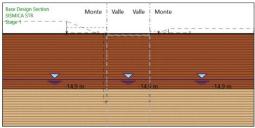


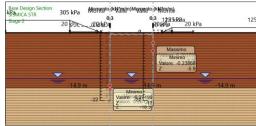












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

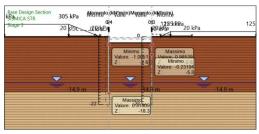
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

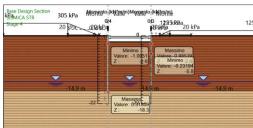
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

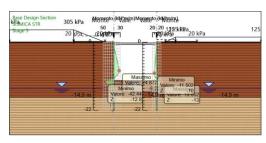
### **PROGETTO ESECUTIVO**

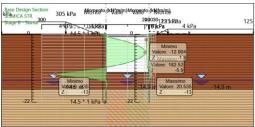
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

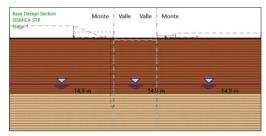
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 197 di 299

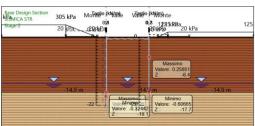


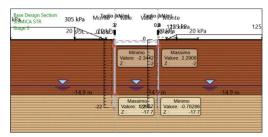


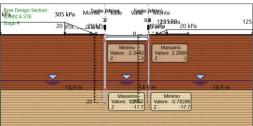


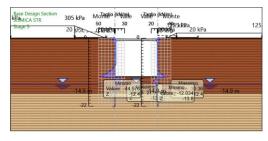


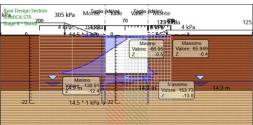












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

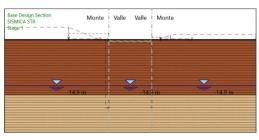
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

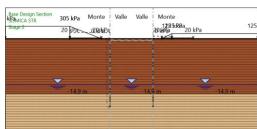
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

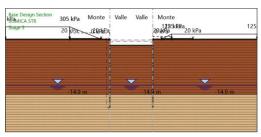
## **PROGETTO ESECUTIVO**

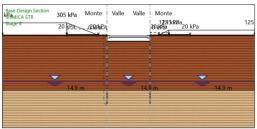
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

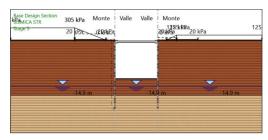
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 198 di 299

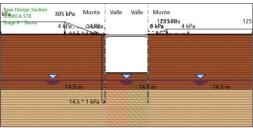


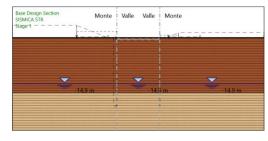


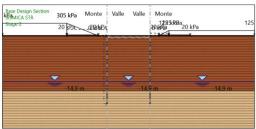


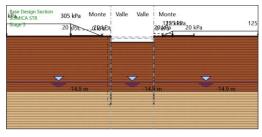


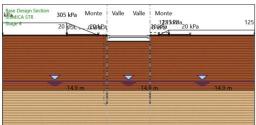












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

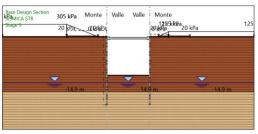
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

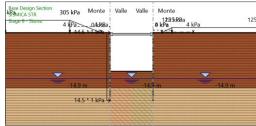
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 199 di 299





## Risultati Elementi strutturali - SISMICA STR

## Design Assumption: SISMICA STR Sollecitazione Strut

Stage	Forza (kN/m)
Stage 4	1.193715E-13
Stage 5	-14.23401
Stage 6 - Sisma	-144.2511

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 200 di 299

## 11.1.2.2 Analisi GEO

## Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: HORIZONTAL

Quota: 0 m OCR: 1

Tipo: HORIZONTAL Quota: -17.8 m

OCR:1

Strato di Terren	o Terreno	γ dry	γ sat	ø'ø	cvøp c' Su N	Modulo Elastico Eu	Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvc R	vc Ku	Kvc	Kur
		kN/m³	kN/m	3 0	° ° kPa kPa		kPa	kPa	kPa k	Pa kN/m	³kN/m³	kN/m³
1	ALVc	26	26	44	55	Constant	4000006	540000	)			
2	ALVb	23	23	40	25	Constant	4000006	540000	)			

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ

TTO CODIFICA

CL

DOCUMENTO **GA.16.0.0.001** 

REV. C

FOGLIO **201 di 299** 

## **Descrizione Pareti**

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m

Sezione : Micropali

Muro di sinistra

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente : 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo : C20/25 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura: 0.4 m Diametro: 0.25 m Efficacia: 1

Materiale acciaio: S355

Sezione : CHS193.7\*16 Tipo sezione : O Spaziatura : 0.4 m Spessore : 0.016 m

Diametro: 0.1937 m

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m

Muro di destra

Sezione: Micropali

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente : 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo : C20/25 Tipo sezione : Tangent

> Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.25 m

Efficacia: 1
Materiale acciaio: S355

Sezione: CHS193.7\*16

Tipo sezione : O Spaziatura : 0.4 m Spessore : 0.016 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 202 di 299

Diametro: 0.1937 m

## Fasi di Calcolo

Stage 1

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 203 di 299

### Stage 2

#### Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

## Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -40 m X finale : -19.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 12.8 m X finale : 40 m

# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ

OTTO CODIFICA

CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. C

FOGLIO **204 di 299** 

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 19.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante: SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 205 di 299 CL С

### Stage 3

#### Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -2 m

Muro di destra

Lato monte: 0 m Lato valle: -2 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-2 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

## Falda acquifera

Falda di sinistra: -14.9 m Falda di destra: -14.9 m Falda centrale: -14.9 m

### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -40 m X finale: -19.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale: -9.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 12.8 m X finale: 40 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV.

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C

FOGLIO

206 di 299

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 9.6 m X finale : 19.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

CL

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R 3.2.E.ZZ

LOTTO CODIFICA DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. С

**FOGLIO** 207 di 299

Stage 4

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -2 m

Muro di destra

Lato monte: 0 m Lato valle: -2 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-2 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -14.9 m Falda di destra: -14.9 m Falda centrale: -14.9 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -40 m X finale: -19.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale: -9.6 m

Pressione iniziale: 305 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 12.8 m X finale: 40 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

Mandante:

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 208 di 299 С

Pressione iniziale: 125 kPa Pressione finale: 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale: 0 kPa Pressione finale: 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 19.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

Puntone: Strut

X del primo muro : -6.825 m X del secondo muro: 6.825 m

Z:-0.5 m

Lunghezza: 13.65 m

Angolo:0°

Sezione: Puntoni

## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 209 di 299

Stage 5

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-12.5 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -40 m X finale : -19.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : 12.8 m X finale : 40 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SWS Engineering S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 210 di 299 С

Pressione iniziale: 125 kPa Pressione finale: 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale: 0 kPa Pressione finale: 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 19.6 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

Paratia: WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Sezione: Micropali

Puntone: Strut

X del primo muro : -6.825 m X del secondo muro: 6.825 m

Z:-0.5 m

Lunghezza: 13.65 m

Angolo:0°

Sezione: Puntoni

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

3 30BL0110 3A

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA IF2R LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA DOCU

DOCUMENTO REV. GA.16.0.0.001 C

FOGLIO **211 di 299** 

Stage 6 - Sisma

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Muro di destra

Lato monte : 0 m Lato valle : -12.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo centrale (Orizzontale)

-12.5 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -14.9 m Falda di destra : -14.9 m Falda centrale : -14.9 m

Carichi

Carico lineare sulla paratia: WallSurcharge

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -22 m Pressione in alto: 17 kPa Pressione in fondo: 17 kPa

X:-6.825 m

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -40 m X finale : -19.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 305 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 305 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 12.8 m

## TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. S

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R LOTTO **3.2.E.ZZ**  CODIFICA CL DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV.

FOGLIO 212 di 299

X finale: 40 m

Pressione iniziale : 125 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 12.8 m

Pressione iniziale : 0 kPa Pressione finale : 125 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -19.6 m X finale : -9.6 m

Pressione iniziale : 4 kPa Pressione finale : 4 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: 9.6 m X finale: 19.6 m

Pressione iniziale : 4 kPa Pressione finale : 4 kPa

## Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:-6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Paratia : WallElement\_New

X: 6.825 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -22 m Sezione : Micropali

Puntone : Strut

X del primo muro : -6.825 m X del secondo muro : 6.825 m

Z:-0.5 m

Lunghezza: 13.65 m

Angolo : 0 °

Sezione: Puntoni

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 213 di 299

## **Descrizione Coefficienti Design Assumption**

## Coefficienti A

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carico	Pressi	Pressio	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permanen	Permanenti	Variabili	Variabili	Sismico	oni	ni	Perman	Perman	Variabili	Permane	Perman	Variabili
	ti	Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	enti	enti	Destabili	nti	enti	Destabili
	Sfavorevol (	F_dead_load_	(F_live_load	(F_live_loa	m_load	Lato	Lato	Destabili	Stabiliz	zzanti	Destabili	Stabilizz	zzanti
	i	favour)	_unfavour)	d_favour)	)	Monte	Valle	zzanti	zanti	(F_UPL_	zzanti	anti	(F_HYD_
	(F_dead_l					(F_Wa	(F_Wat	(F_UPL_	(F_UPL_	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD	QDStab)
	oad_unfav					terDR)	erRes)	GDStab)	GStab)		GDStab)	_GStab)	
	our)												
Simbolo	γG	γG	γQ	γQ	γQE	γG	γG	γGdst	γGstb	γQdst	γGdst	γGstb	γQdst
Nominal	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
(Rara/Frequ													
ente/Quasi													
Permanente													
)													
A2+M2+R1	1	1	1.3	1	0	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
SISMICA	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
GEO													

## Coefficienti M

Nome	Parziale su tan(ø')	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	(F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	γф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi	1	1	1	1	1
Permanente)					
A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
SISMICA GEO	1.25	1.25	1.4	1	1

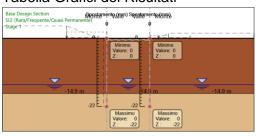
## Coefficienti R

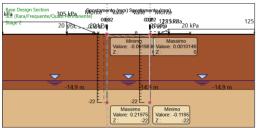
Nome	Parziale resistenza terreno (es.	Parziale resistenza Tiranti	Parziale resistenza Tiranti	Parziale elementi
	Kp) (F_Soil_Res_walls)	permanenti (F_Anch_P)	temporanei (F_Anch_T)	strutturali (F_wall)
Simbolo	γRe	үар	γat	
Nominal	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi	1	1	1	1
Permanente)				
A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

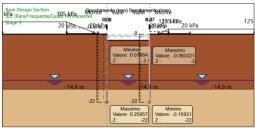
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 214 di 299

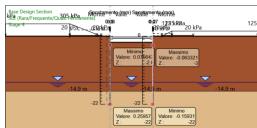
## Risultati SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

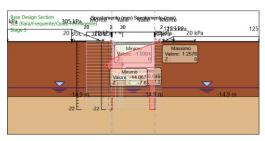
## Tabella Grafici dei Risultati

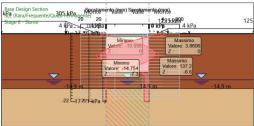


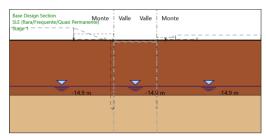


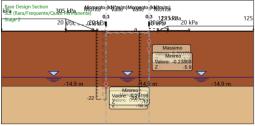


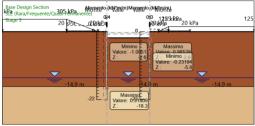


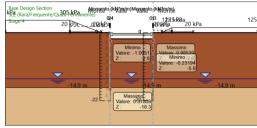












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

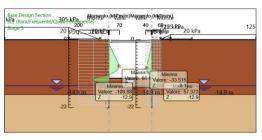
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

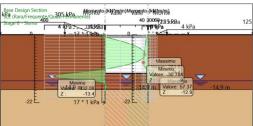
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

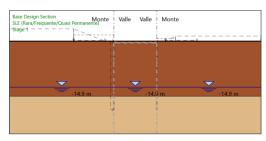
### **PROGETTO ESECUTIVO**

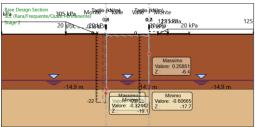
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

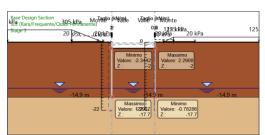
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 215 di 299

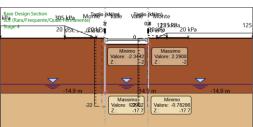


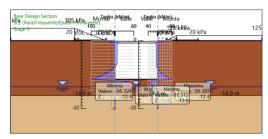


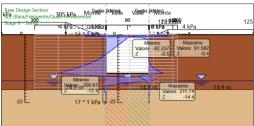


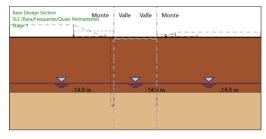


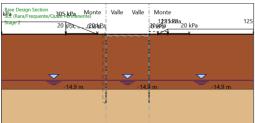












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

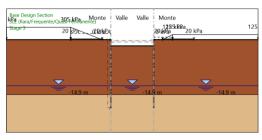
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

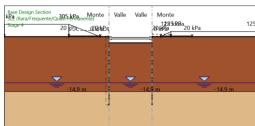
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

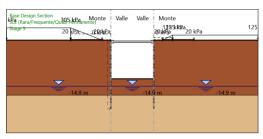
## **PROGETTO ESECUTIVO**

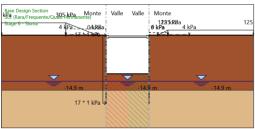
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

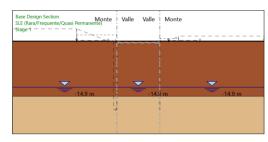
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 216 di 299

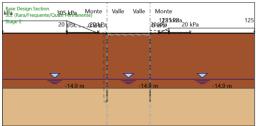


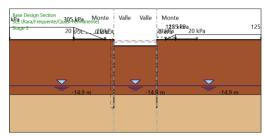


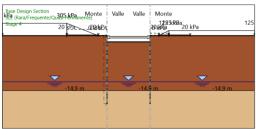


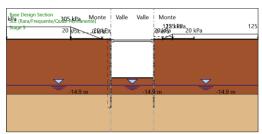


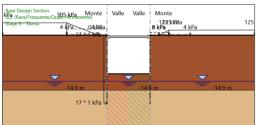












APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 217 di 299

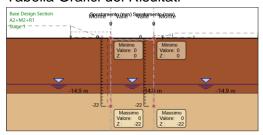
## Risultati Elementi strutturali - SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

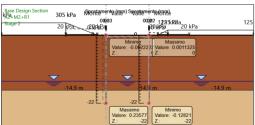
## Design Assumption: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione Strut

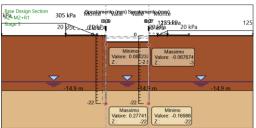
Stage	Forza (kN/m)
Stage 4	1.193715E-13
Stage 5	-34.94756
Stage 6 - Sisma	-187.4921

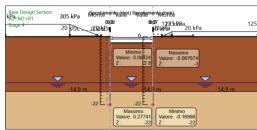
## Risultati A2+M2+R1

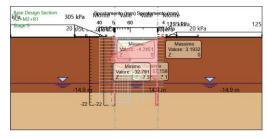
## Tabella Grafici dei Risultati

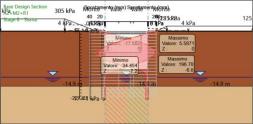


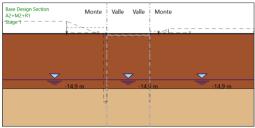


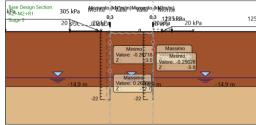












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

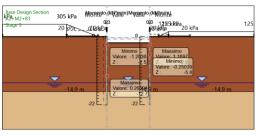
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

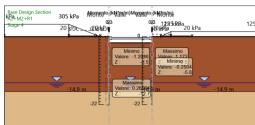
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

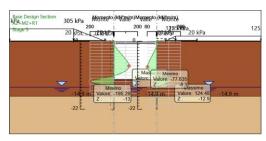
## **PROGETTO ESECUTIVO**

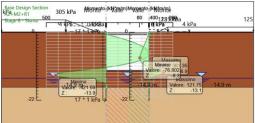
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

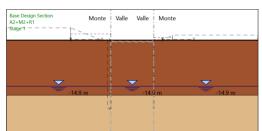
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 218 di 299

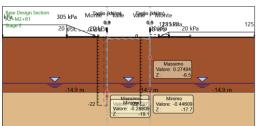


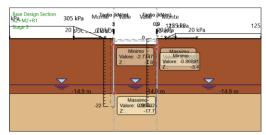


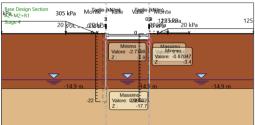


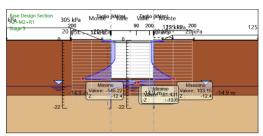


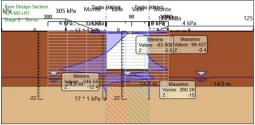












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

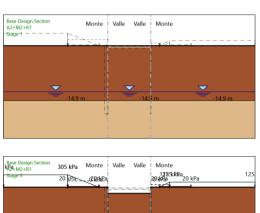
SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

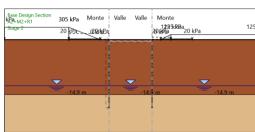
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

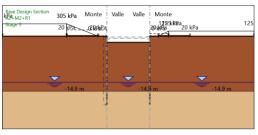
## **PROGETTO ESECUTIVO**

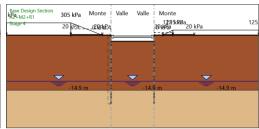
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

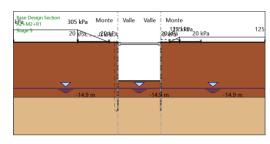
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 219 di 299

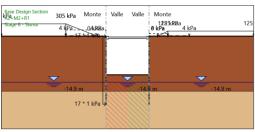


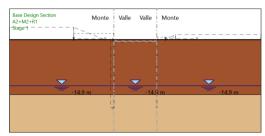


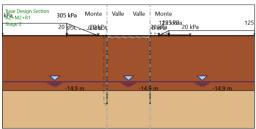


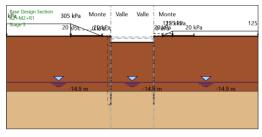


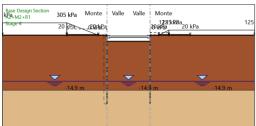












TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

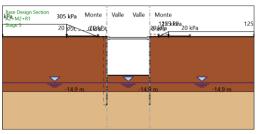
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

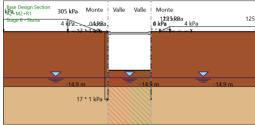
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 220 di 299



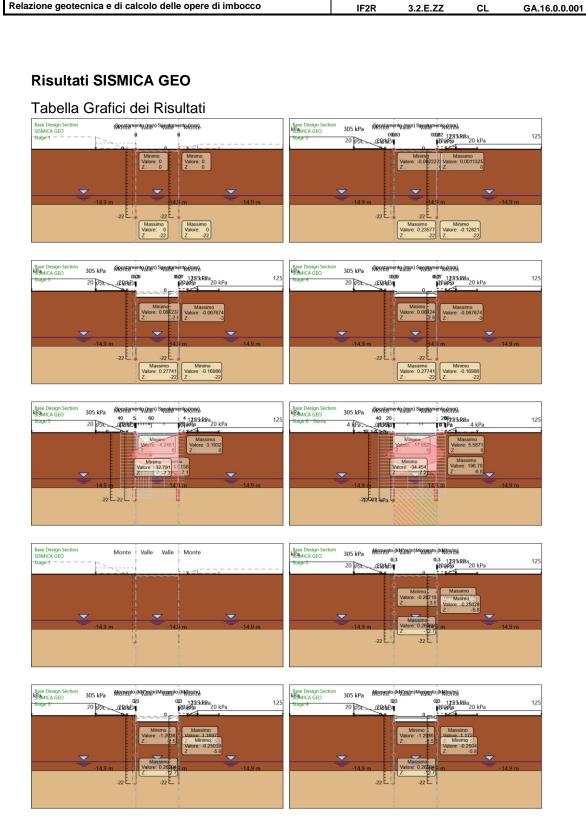


## Risultati Elementi strutturali - A2+M2+R1

## Design Assumption: A2+M2+R1 Sollecitazione Strut

Stage	Forza (kN/m)
Stage 4	-0.0026220141
Stage 5	-67.69863
Stage 6 - Sisma	-197.3482

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco С 221 di 299



# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

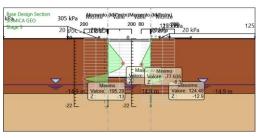
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

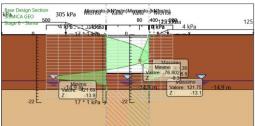
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

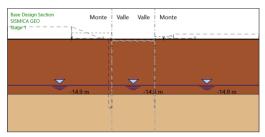
## **PROGETTO ESECUTIVO**

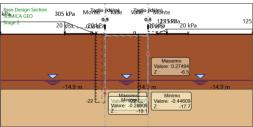
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

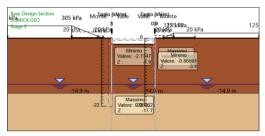
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 222 di 299

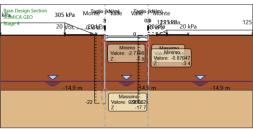


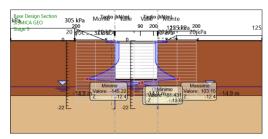


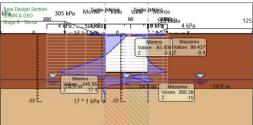


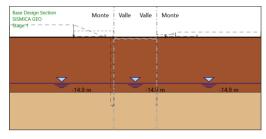


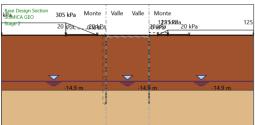












# TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

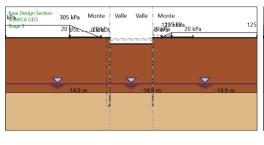
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

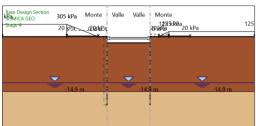
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

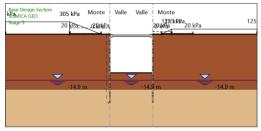
## **PROGETTO ESECUTIVO**

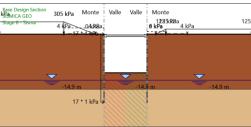
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

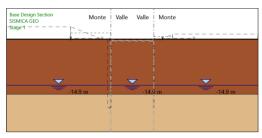
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 223 di 299

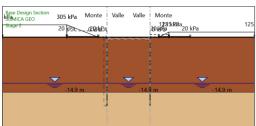


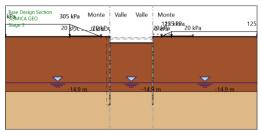


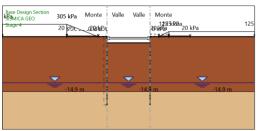


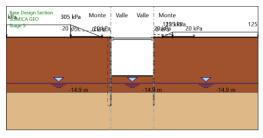


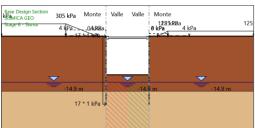












## Risultati Elementi strutturali - SISMICA GEO

## Design Assumption: SISMICA GEO Sollecitazione Strut

coign Assumption. Sistinca	ded Jone Citazione Strat
Stage	Forza (kN/m)
Stage 4	-0.0026220141
Stage 5	-67.69863
Stage 6 - Sisma	-197.3482

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 224 di 299

## 11.1.3 Sez 3

## 11.1.3.1 Analisi STR

## Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: HORIZONTAL

Quota: 0 m OCR: 1

Tipo : HORIZONTAL Quota : -22.8 m

OCR:1

Strato di Terreno Ter	reno	γ dry	γ sat	ø' ø	cvøp c' Su Mo	odulo Elastico Eu	Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvo	Rvc K	u Kvc	Kur
	k	kN/m³ k	(N/m <sup>3</sup>	•	°°kPakPa		kPa	kPa	kPa	kPa kN	/m³kN/m	³kN/m³
1 A	LVc	26	26	44	55	Constant	4000006	40000	)			
2 A	LVb	23	23	40	25	Constant	4000006	40000	)			

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

CL

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R 3.2.E.ZZ

LOTTO

CODIFICA

DOCUMENTO REV. GA.16.0.0.001

С

FOGLIO 225 di 299

## **Descrizione Pareti**

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -26 m

Sezione: Micropali

Muro di sinistra

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente: 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo: C20/25 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura: 0.4 m Diametro: 0.25 m

Efficacia: 1

Materiale acciaio: \$355

Sezione: CHS193.7\*16 Tipo sezione: O Spaziatura: 0.4 m Spessore: 0.016 m Diametro: 0.1937 m

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV.

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C

FOGLIO

226 di 299

## Fasi di Calcolo

Stage 1

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 227 di 299

## Stage 2

## Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

## Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

#### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -15.2 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -15.2 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 338 kPa

#### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Sezione : Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

CL

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R 3.2.E.ZZ

LOTTO CODIFICA

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

FOGLIO REV. С

228 di 299

## Stage 3

#### Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -5.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-5.5 m

## Falda acquifera

Falda di sinistra: -19.92 m Falda di destra: -19.92 m

#### Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -12.8 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -15.2 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 338 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -30 m X finale: -15.2 m

Pressione iniziale: 338 kPa Pressione finale: 338 kPa

#### Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -26 m Sezione: Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 229 di 299

Stage 4

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -16.45 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, \mathrm{m}$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-16.45 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -15.2 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -15.2 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 338 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

 $X:0 \ m$ 

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Sezione : Micropali

Vincolo elastico : Spring

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

.. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 230 di 299

X:0 m Z:-4.4 m Angolo:180°

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA
IF2R 3.2.E.ZZ CL

DOCUMENTO

FOGLIO

RFV

R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 231 di 299

Stage 5 - Sisma

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -16.45 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, m$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-16.45 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

Carichi

Carico lineare sulla paratia : WallSurcharge

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -26 m Pressione in alto: 15.05 kPa Pressione in fondo: 15.05 kPa

X:0 m

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -15.2 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -15.2 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 338 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Sezione : Micropali

TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 232 di 299

Vincolo elastico: Spring

X:0 m Z:-4.4 m Angolo:180° APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 233 di 299

## **Descrizione Coefficienti Design Assumption**

## Coefficienti A

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carico	Pressi	Pressio	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permane	Permanenti	Variabili	Variabili	Sismico	oni	ni	Perman	Perman	Variabili	Permane	Perman	Variabili
	nti	Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	enti	enti	Destabili	nti	enti	Destabili
	Sfavorev	(F_dead_load_f	(F_live_load	(F_live_loa	m_load	Lato	Lato	Destabili	Stabiliz	zzanti	Destabili	Stabilizz	zzanti
	oli	avour)	_unfavour)	d_favour)	)	Monte	Valle	zzanti	zanti	(F_UPL_	zzanti	anti	(F_HYD_
	(F_dead_					(F_Wa	(F_Wat	(F_UPL_	(F_UPL_	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD	QDStab)
	load_unf					terDR)	erRes)	GDStab)	GStab)		GDStab)	_GStab)	
	avour)												
Simbolo	γG	γG	γQ	γQ	γQE	γG	γG	γGdst	γGstb	γQdst	γGdst	γGstb	γQdst
Nominal	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
(Rara/Frequ													
ente/Quasi													
Permanente													
)				_	_								
A1+M1+R1	1.3	1	1.5	1	0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9	1
(R3 per													
tiranti) SISMICA STR	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1

## Coefficienti M

Nome	Parziale su tan(ø')	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	(F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	үф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1
A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1
SISMICA STR	1	1	1	1	1

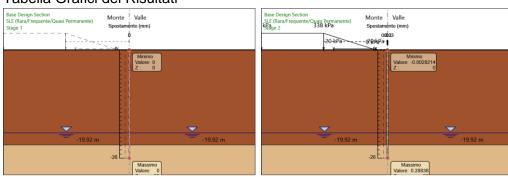
## Coefficienti R

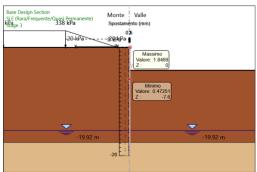
Nome	Parziale resistenza terreno (es.	Parziale resistenza Tiranti	Parziale resistenza Tiranti	Parziale elementi
	<pre>Kp) (F_Soil_Res_walls)</pre>	permanenti (F_Anch_P)	temporanei (F_Anch_T)	strutturali (F_wall)
Simbolo	γRe	үар	γat	
Nominal	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1
A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1.2	1.1	1
SISMICA STR	1	1.2	1.1	1

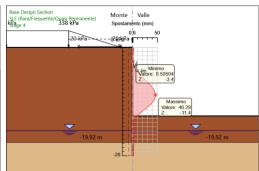
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 234 di 299

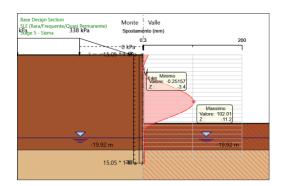
## Risultati SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

## Tabella Grafici dei Risultati









## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

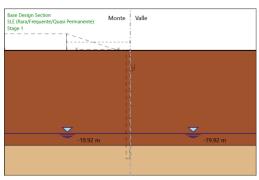
SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

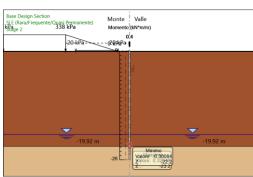
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

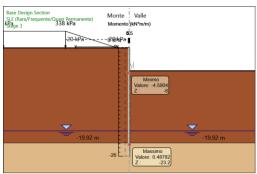
## **PROGETTO ESECUTIVO**

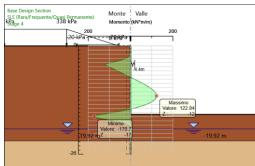
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

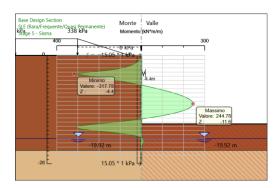
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 235 di 299

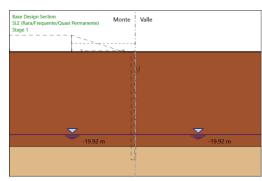


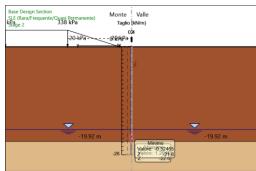












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

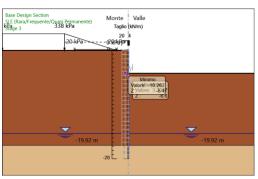
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

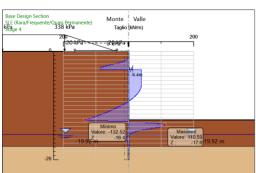
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

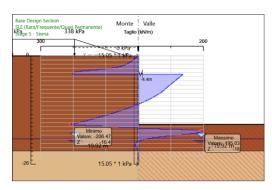
## **PROGETTO ESECUTIVO**

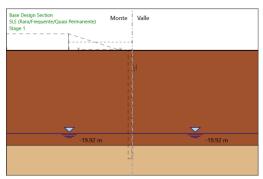
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

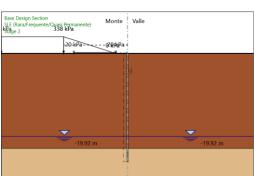
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 236 di 299

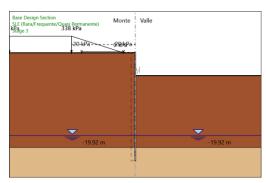


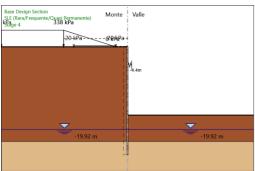












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

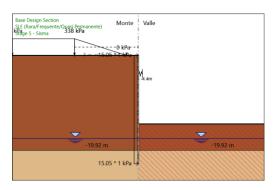
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

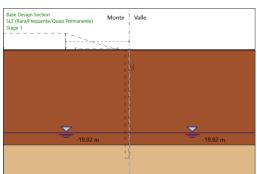
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

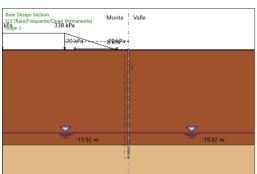
## **PROGETTO ESECUTIVO**

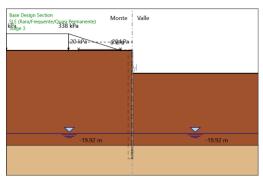
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

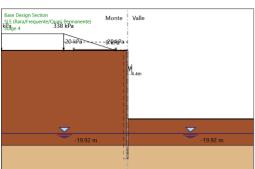
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 237 di 299

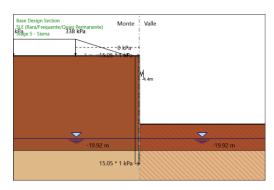












APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Con sortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SWS Engineering S.p.A.

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 238 di 299

## Risultati Elementi strutturali - SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

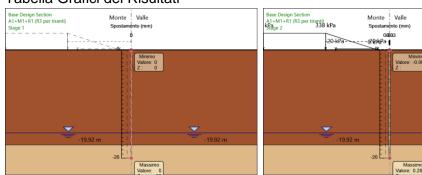
SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

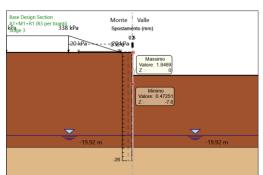
Design Assumption: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione SpringStageForza (kN/m)Stage 4-126.3594Stage 5 - Sisma-342.5978

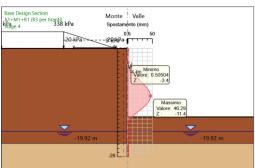
## Risultati A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

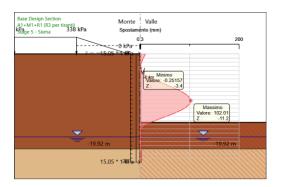
## Tabella Grafici dei Risultati

SYSTRA S.A.









## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

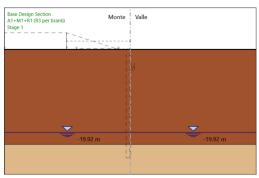
SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

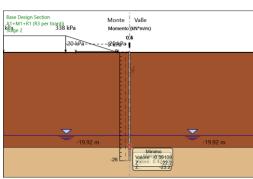
GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

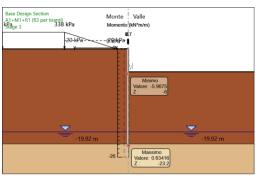
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

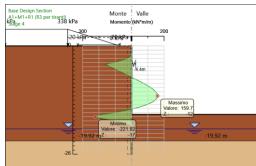
## **PROGETTO ESECUTIVO**

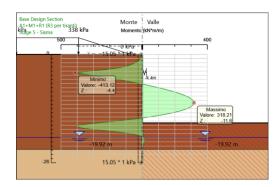
COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 239 di 299

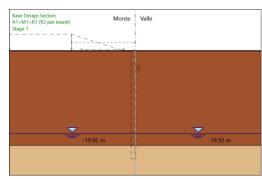


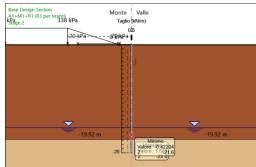












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

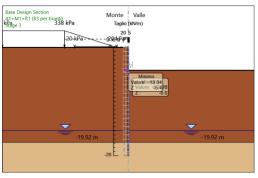
SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

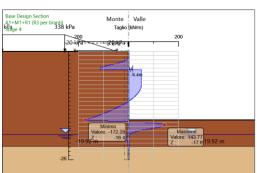
GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

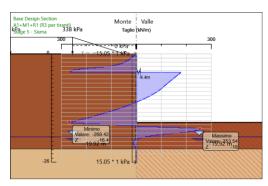
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

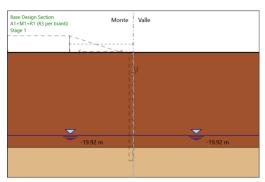
## **PROGETTO ESECUTIVO**

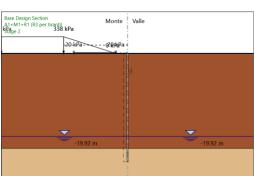
COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 240 di 299

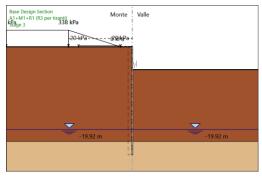


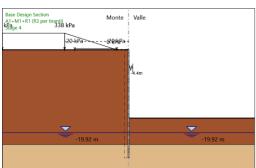












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

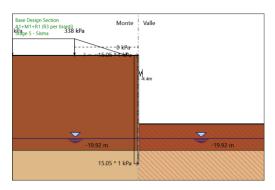
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

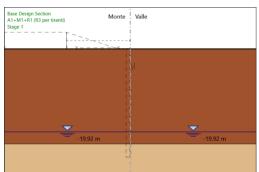
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

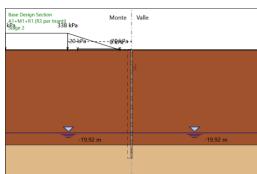
## **PROGETTO ESECUTIVO**

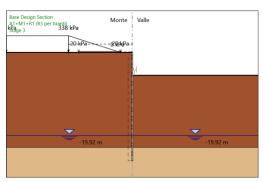
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

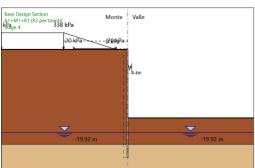
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 241 di 299

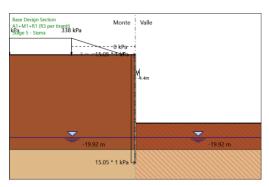












APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 242 di 299

## Risultati Elementi strutturali - A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Design Assumption: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Sollecitazione Spring

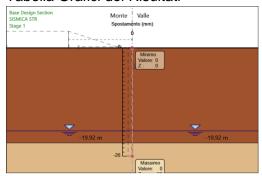
 Stage
 Forza (kN/m)

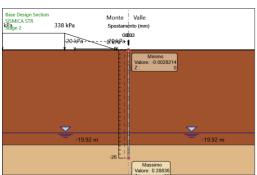
 Stage 4
 -164.26722

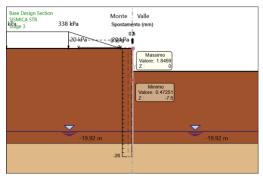
 Stage 5 - Sisma
 -445.37714

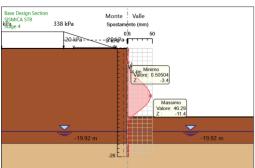
## Risultati SISMICA STR

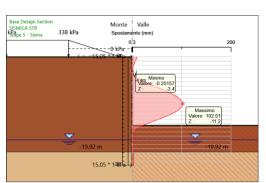
## Tabella Grafici dei Risultati











## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

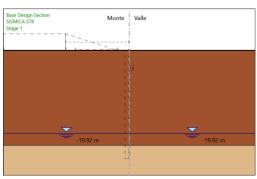
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

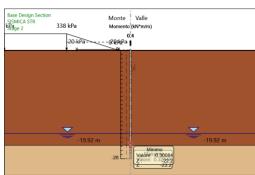
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

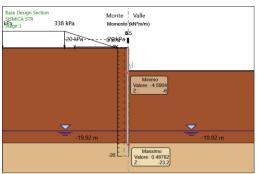
## **PROGETTO ESECUTIVO**

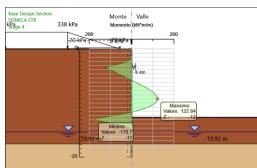
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

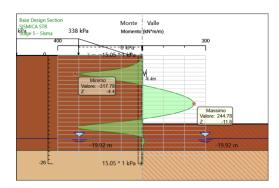
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 243 di 299

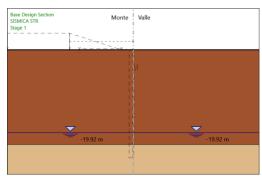


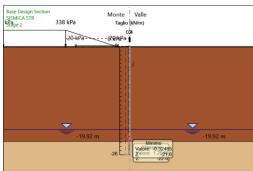












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

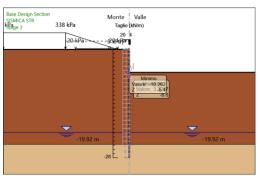
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

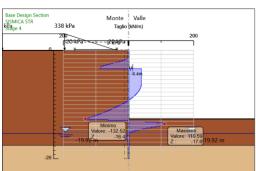
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

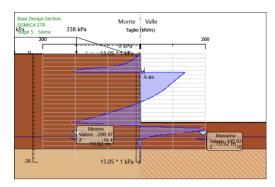
## **PROGETTO ESECUTIVO**

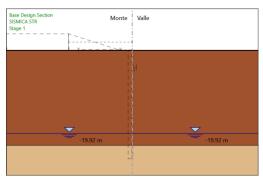
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

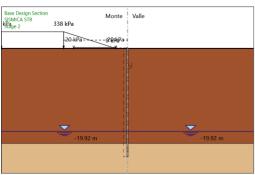
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 244 di 299

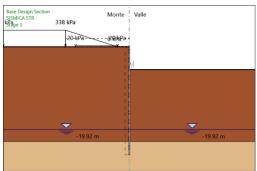


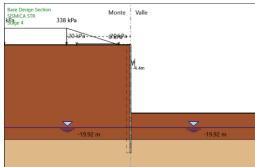












## TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

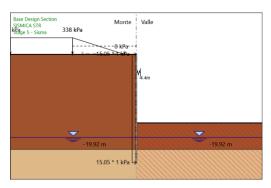
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

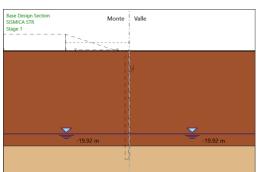
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

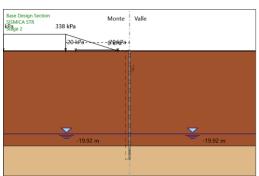
## **PROGETTO ESECUTIVO**

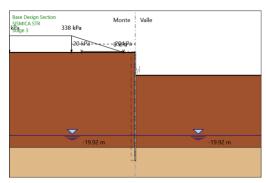
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

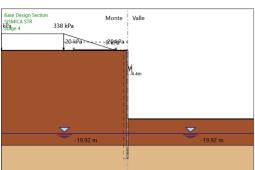
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 245 di 299

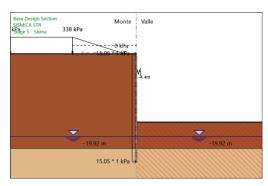












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 246 di 299

## Risultati Elementi strutturali - SISMICA STR

**Design Assumption: SISMICA STR Sollecitazione Spring** 

 Stage
 Forza (kN/m)

 Stage 4
 -126.3594

 Stage 5 - Sisma
 -342.5978

APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 247 di 299

## 11.1.3.2 Analisi GEO

## Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: HORIZONTAL

Quota: 0 m OCR: 1

Tipo : HORIZONTAL Quota : -22.8 m

OCR:1

Strato di Terren	o Terreno	γ dry	γ sat	ø'ø	cvøp c' Su N	Modulo Elastico Eu	Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvc R	vc Ku	Kvc	Kur
		kN/m³	kN/m	3 0	° ° kPa kPa		kPa	kPa	kPa k	Pa kN/m	³kN/m³	kN/m³
1	ALVc	26	26	44	55	Constant	4000006	540000	)			
2	ALVb	23	23	40	25	Constant	4000006	540000	)			

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. FOGLIO С

248 di 299

## **Descrizione Pareti**

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -26 m Muro di sinistra

Sezione: Micropali

Area equivalente: 0.0366534211941971 m

Inerzia equivalente: 0.0001 m<sup>4</sup>/m Materiale calcestruzzo: C20/25 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura: 0.4 m Diametro: 0.25 m

Efficacia: 1 Materiale acciaio: \$355

Sezione: CHS193.7\*16

Tipo sezione: O Spaziatura: 0.4 m Spessore: 0.016 m Diametro: 0.1937 m

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 249 di 299

## Fasi di Calcolo

Stage 1

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA S.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO FOGLIO REV. IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 250 di 299 С

Stage 2

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: 0 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -19.92 m Falda di destra: -19.92 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -12.8 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 20 kPa Pressione finale: 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -15.2 m X finale: -2.8 m

Pressione iniziale: 338 kPa Pressione finale: 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale: -30 m X finale: -15.2 m

Pressione iniziale: 338 kPa Pressione finale: 338 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -26 m Sezione: Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

## **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 251 di 299

Stage 3

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -5.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, \text{m}$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-5.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -15.2 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -15.2 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 338 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Sezione : Micropali

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 252 di 299

REV.

**FOGLIO** 

Stage 4

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -16.45 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, \text{m}$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-16.45 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

Carichi

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -12.8 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 20 kPa Pressione finale : 20 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -15.2 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -15.2 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 338 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Sezione : Micropali

Vincolo elastico: Spring

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 253 di 299

X:0 m Z:-4.4 m Angolo:180°

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 254 di 299

Stage 5 - Sisma

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -16.45 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

 $0 \, \text{m}$ 

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-16.45 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -19.92 m Falda di destra : -19.92 m

Carichi

Carico lineare sulla paratia : WallSurcharge

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Pressione in alto : 17.66 kPa Pressione in fondo : 17.66 kPa

X:0 m

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -15.2 m X finale : -2.8 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 0 kPa

Carico lineare in superficie: SurfaceSurcharge

X iniziale : -30 m X finale : -15.2 m

Pressione iniziale : 338 kPa Pressione finale : 338 kPa

Elementi strutturali

Paratia: WallElement

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -26 m Sezione : Micropali

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 255 di 299

Vincolo elastico: Spring

X:0 m Z:-4.4 m Angolo:180° APPALTATORE: TELESE s.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 256 di 299

### **Descrizione Coefficienti Design Assumption**

Coefficienti A

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carico	Pressio	Pressio	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permanen	Permanenti	Variabili	Variabili	Sismico	ni	ni	Permane	Perman	Variabili	Permane	Perman	Variabili
	ti	Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	nti	enti	Destabili	nti	enti	Destabili
	Sfavorevol (	F_dead_load_	(F_live_load	(F_live_loa	m_load)	Lato	Lato	Destabili	Stabilizz	zzanti	Destabili	Stabilizz	zzanti
	i	favour)	_unfavour)	d_favour)		Monte	Valle	zzanti	anti	(F_UPL_	zzanti	anti	(F_HYD_
	(F_dead_l					(F_Wa	(F_Wat	(F_UPL_	(F_UPL_	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD	QDStab)
	oad_unfav					terDR)	erRes)	GDStab)	GStab)		GDStab)	_GStab)	
	our)												
Simbolo	γG	γG	γQ	γQ	γQE	γG	γG	γGdst	γGstb	γQdst	γGdst	γGstb	γQdst
Nominal	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
(Rara/Frequ													
ente/Quasi													
Permanente													
) A2+M2+R1	1	1	1.3	1	0	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
AZTIVIZTKI	1	1	1.5	1	U	1	1	1	1	1	1.5	0.9	1
SISMICA GEO	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1

### Coefficienti M

Nome	Parziale su tan(ø')	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	(F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	үф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1
A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
SISMICA GEO	1.25	1.25	1.4	1	1

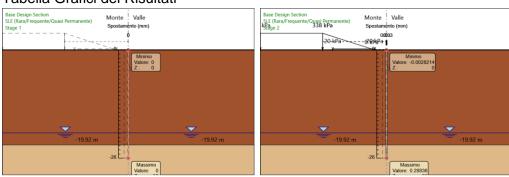
### Coefficienti R

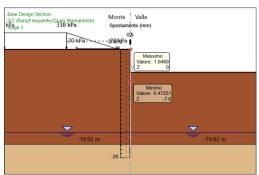
Nome	Parziale resistenza terreno (es. Kp) (F_Soil_Res_walls)	Parziale resistenza Tiranti permanenti (F_Anch_P)	Parziale resistenza Tiranti temporanei (F_Anch_T)	Parziale elementi strutturali (F_wall)
Simbolo	γRe	үар	γat	
Nominal	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequente/Quasi	1	1	1	1
Permanente)				
A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

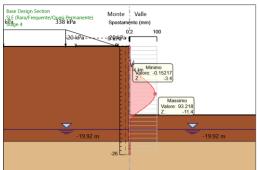
APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 257 di 299

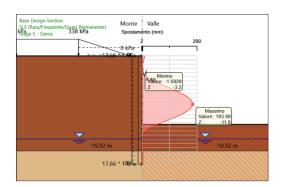
### Risultati SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

### Tabella Grafici dei Risultati









# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

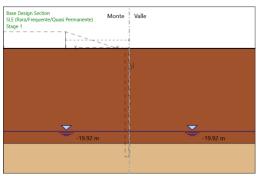
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

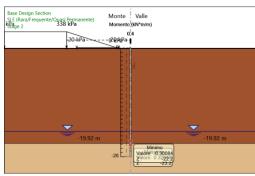
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

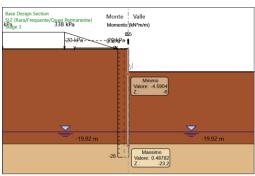
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

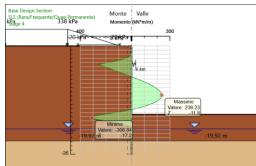
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

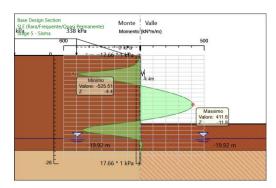
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 258 di 299

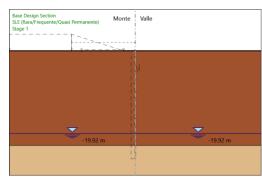


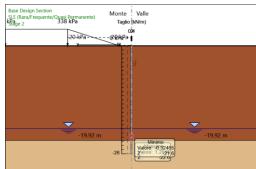












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

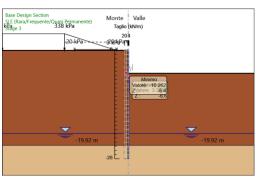
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

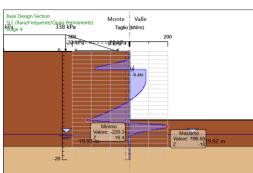
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

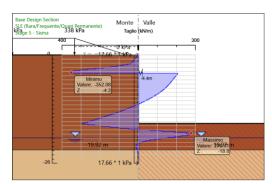
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

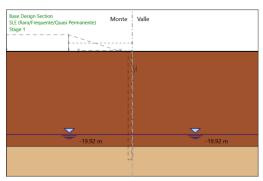
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

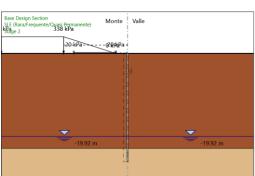
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 259 di 299

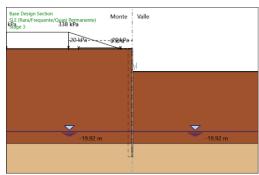


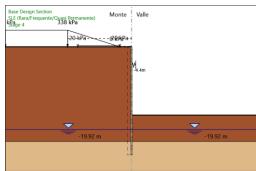












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

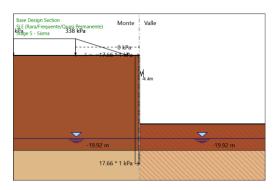
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

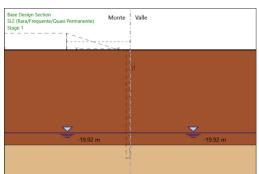
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

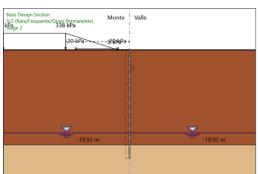
### **PROGETTO ESECUTIVO**

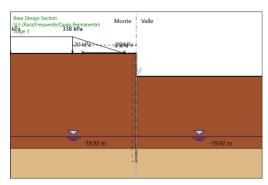
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

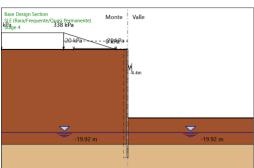
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 260 di 299

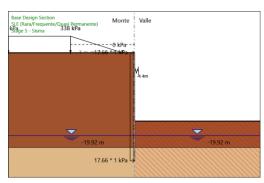












APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 261 di 299

### Risultati Elementi strutturali - SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione Spring

Forza (kN/m) Stage -266.2335 Stage 4 Stage 5 - Sisma -562.5532

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

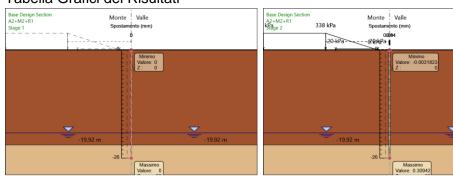
С

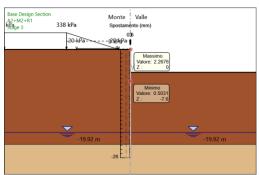
262 di 299

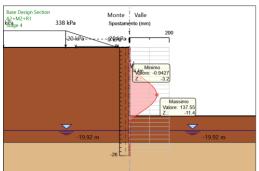
### Risultati A2+M2+R1

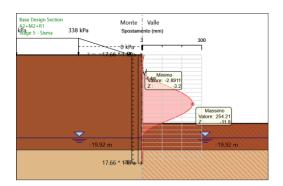
### Tabella Grafici dei Risultati

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco









# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

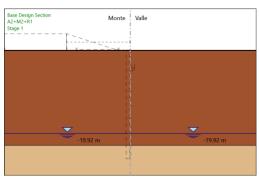
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

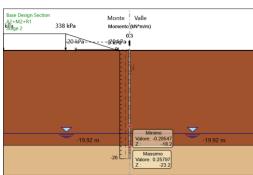
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

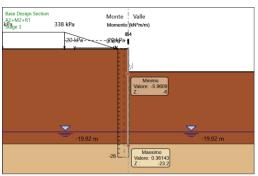
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

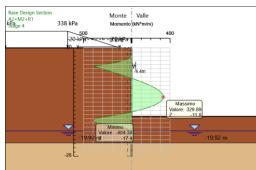
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

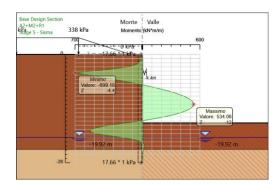
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 263 di 299

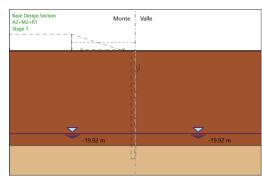


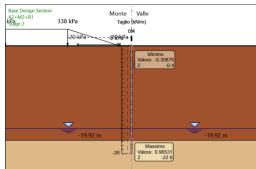












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

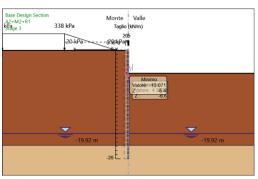
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

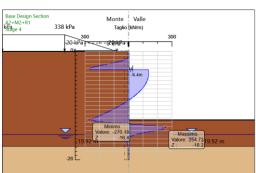
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

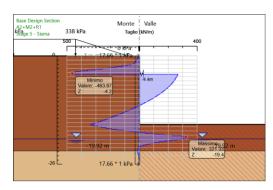
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

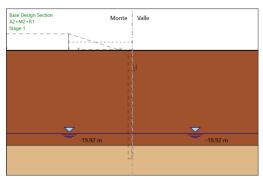
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

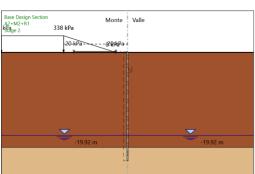
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 264 di 299

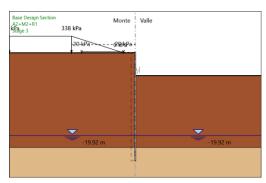


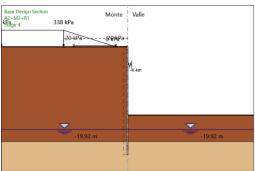












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

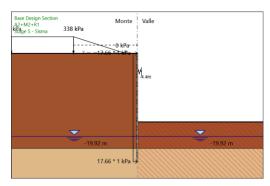
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

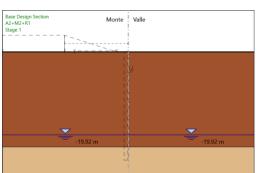
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

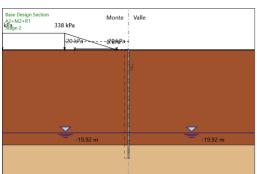
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

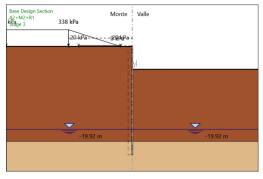
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

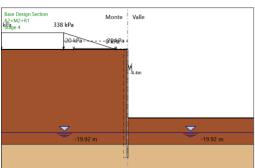
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 265 di 299

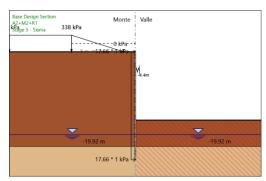












APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

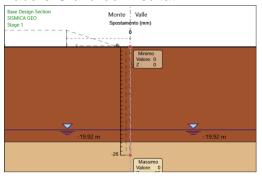
COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 266 di 299

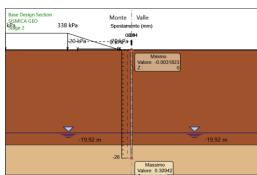
### Risultati Elementi strutturali - A2+M2+R1

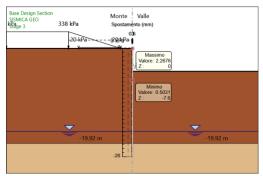
Design Assumption: A2+M2+R1 Sollecitazione Spring Forza (kN/m) Stage -402.9205 Stage 4 Stage 5 - Sisma -734.6476

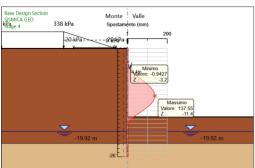
### Risultati SISMICA GEO

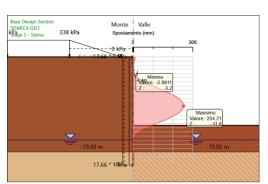
### Tabella Grafici dei Risultati











# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

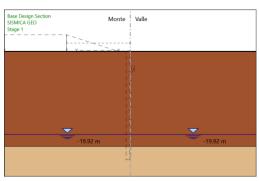
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

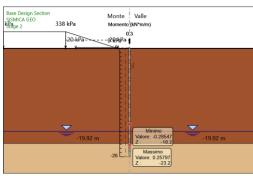
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

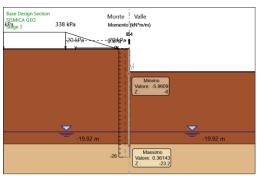
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

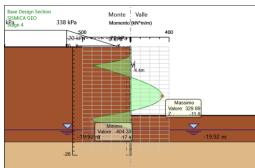
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

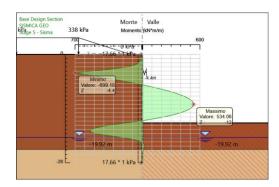
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 267 di 299

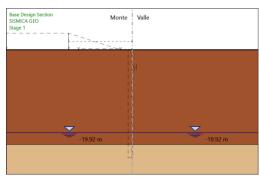


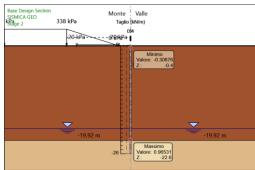












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

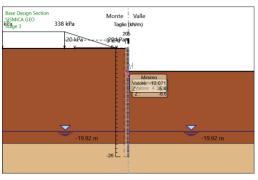
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

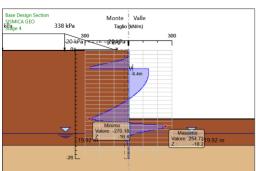
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

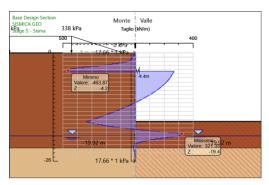
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

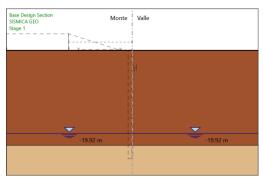
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

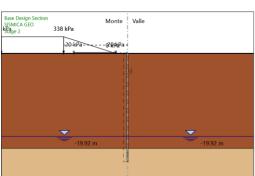
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 268 di 299

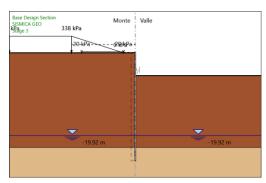


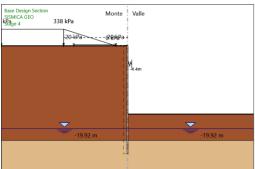












# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

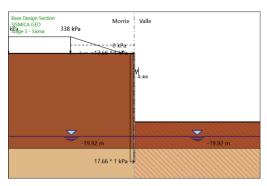
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

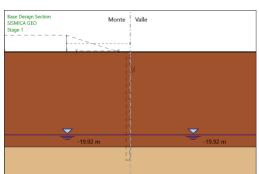
ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

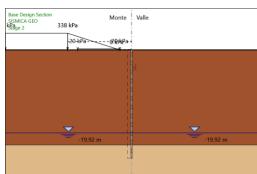
#### **PROGETTO ESECUTIVO**

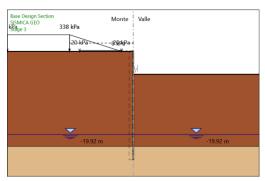
 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

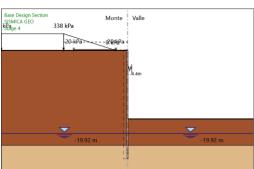
 IF2R
 3.2.E.ZZ
 CL
 GA.16.0.0.001
 C
 269 di 299

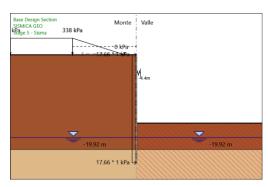












TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 270 di 299

### Risultati Elementi strutturali - SISMICA GEO

Design Assumption: SISMICA GEO Sollecitazione Spring

 Stage
 Forza (kN/m)

 Stage 4
 -402.9205

 Stage 5 - Sisma
 -734.6476

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO **PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 271 di 299

#### 11.2 SLIDE 2

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco



# Slide2 Modeler

# 2D Limit Equilibrium Analysis for Slopes

Build Version: 9.009 64-bit Build date: Sep 24 2020 10:31:38

Copyright @ 1998-2020 Rocscience Inc.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 272 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

#### 11.2.1 Sez 1

### Verifiche di stabilità globale del complesso opera di sostegno

# **General Settings**

Units of Measurement:

Time Units:

Permeability Units:

Data Output:

Failure Direction:

Metric Units

days

meters/second

Standard

Left to Right

# **Design Standard**

### ♦ SLV+

Selected Eurocode 7 (User Defined) A2+M2+R2 Type: Name: Type **Partial Factor** Permanent Actions: Unfavourable 1 Permanent Actions: Favourable 1 Variable Actions: Unfavourable 1 Variable Actions: Favourable 0 Effective cohesion 1.25 Coefficient of shearing resistance 1.25 Undrained strength 1.4 Weight density 1 Shear strength (other models) 1 Earth resistance Tensile and plate strength 1.1 1.1 Shear strength Compressive strength 1.1 Bond strength 1.1 Seismic Coefficient

## SLV-

Selected	Eurocode 7 (User Defined)
Type: Name:	A2+M2
Туре	Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1
Permanent Actions: Favourable	1
Variable Actions: Unfavourable	1
Variable Actions: Favourable	0
Effective cohesion	1.25
Coefficient of shearing resistance	1.25

LLLSU S.c.a r.l.			ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO					
PROGETTAZION	NE:		3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO					
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A.	SYSTRA-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO	) ESECUT	IVO			
GA16 - GALLER	IA LE FORCHE – IMBOCCO I	LATO CANCELLO	COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
Relazione geote	cnica e di calcolo delle oper	e di imbocco	IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	273 di 299

Undrained strength	1.4
Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1



Selected Eurocode 7 (User Defined)

Type: Name: User Defined 1

Туре	Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1
Permanent Actions: Favourable	1
Variable Actions: Unfavourable	1.3
Variable Actions: Favourable	1
Effective cohesion	1.25
Coefficient of shearing resistance	1.25
Undrained strength	1.4
Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1

# **Analysis Options**

Slices Type:	Vertical					
Analysis Methods Used						
	Bishop simplified					
Number of slices:	50					
Tolerance:	0.005					
Maximum number of iterations:	75					
Check malpha < 0.2:	Yes					
Create Interslice boundaries at intersections with water tables and piezos:	Yes					
Initial trial value of FS:	1					
Steffensen Iteration:	Yes					
<b>Groundwater Analysis</b>						

Groundwater Method:

Water Surfaces

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

ITINERARIO NAPOLI - BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA IF2R

LOTTO CODIFICA 3.2.E.ZZ CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

**FOGLIO** RFV 274 di 299 С

9.81 Pore Fluid Unit Weight [kN/m3]: Use negative pore pressure cutoff: Yes Maximum negative pore pressure [kPa]: 0 Advanced Groundwater Method: None

## **Random Numbers**

Pseudo-random Seed:

Random Number Generation Method:

10116

Park and Miller v.3

# **Surface Options**

Surface Type: Search Method:

Radius Increment: Composite Surfaces: Reverse Curvature:

Minimum Elevation: Minimum Depth: Minimum Area: Minimum Weight:

Circular

Grid Search 10

Disabled **Invalid Surfaces** Not Defined

Not Defined Not Defined Not Defined

# **Seismic Loading**



Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No Seismic Load Coefficient (Horizontal): 0.088144 Seismic Load Coefficient (Vertical): 0.044072



SLV-

Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No Seismic Load Coefficient (Horizontal): 0.088144 Seismic Load Coefficient (Vertical): -0.044072



SLU

Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No



Caratteristica

Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. FOGLIO С

275 <u>di 299</u>

♦ SLV+

Distribution:

Magnitude [kPa]:

Orientation:

Load Action:

♦ SLV-

Distribution:

Magnitude [kPa]:

Orientation:

Load Action:

Constant

Constant

Variable

Normal to boundary

Normal to boundary

Variable

♦ SLU

Distribution:

Magnitude [kPa]:

Orientation:

Load Action:

Constant

20

Normal to boundary

Variable

Caratteristica

Distribution:

Magnitude [kPa]:

Orientation:

Constant

Normal to boundary

**Materials** 

**ALVc Roccia** 

Color

Strength Type Mohr-Coulomb

Unit Weight [kN/m3]

26

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. COMMESSA GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 276 di 299

Cohesion [kPa]	55
Friction Angle [deg]	44
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1
ALVb	
Color	
Strength Type	Mohr-Coulomb
Unit Weight [kN/m3]	23
Cohesion [kPa]	25
Friction Angle [deg]	40
Water Surface	Assigned per scenario

Hu Value

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 277 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

# **Support**

micropali, 193.7mm, i=0.4m

Support Type Pile/Micro Pile
Force Application Active
Out-of-Plane Spacing [m] 0.4
Failure Mode Shear
Pile Shear Strength [kN] 600
Force Direction Perpendicular to pile

# **Global Minimum Support Data**

### SLV+

Method: bishop simplified

FS	2.936270
Center:	52.574, 63.446
Radius:	36.28
Left Slip Surface Endpoint:	18.321, 51.475
Right Slip Surface Endpoint:	77.927, 37.490
Resisting Moment:	610742 kN-m
Driving Moment:	207999 kN-m
Total Slice Area:	691.575 m2
Surface Horizontal Width:	59.606 m
Surface Average Height:	11.6024 m

## SLV-

Method: bishop simplified

FS	2.767070
Center:	53.394, 64.516
Radius:	38.65
Left Slip Surface Endpoint:	17.007, 51.475
Right Slip Surface Endpoint:	81.029, 37.490
Resisting Moment:	620160 kN-m
Driving Moment:	224121 kN-m
Total Slice Area:	792.906 m2
Surface Horizontal Width:	64.0223 m
Surface Average Height:	12.3848 m



APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SYSTRA S.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 278 di 299 С

Method: bishop simplified

FS 3.429180

52.026, 54.858 Center:

Radius: 28.13 Left Slip Surface Endpoint: 24.097, 51.475 Right Slip Surface Endpoint: 74.157, 37.490 Resisting Moment: 394380 kN-m **Driving Moment:** 115007 kN-m Total Slice Area: 603.828 m2 Surface Horizontal Width: 50.0594 m 12.0622 m

Surface Average Height:

Caratteristica

Method: bishop simplified

4.283260 FS

Center: 52.026, 54.858

Radius: 28.13

Left Slip Surface Endpoint: 24.097, 51.475 74.157, 37.490 Right Slip Surface Endpoint: Resisting Moment: 493275 kN-m **Driving Moment:** 115163 kN-m Total Slice Area: 603.828 m2 Surface Horizontal Width: 50.0594 m Surface Average Height: 12.0622 m

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 279 di 299 С

#### 11.2.2 Sez 2

# **General Settings**

Units of Measurement:

Time Units:

Permeability Units:

Data Output:

Failure Direction:

Metric Units

days

meters/second

Standard

Left to Right

## **Design Standard**

### ♦ SLV+

Selected Eurocode 7 (User Type: Name: Defined) A2+M2+R2 **Partial Factor** Type Permanent Actions: Unfavourable Permanent Actions: Favourable 1 Variable Actions: Unfavourable 1 Variable Actions: Favourable 0 Effective cohesion 1.25 Coefficient of shearing resistance 1.25 Undrained strength 1.4 Weight density 1 Shear strength (other models) Earth resistance 1 Tensile and plate strength 1.1 Shear strength 1.1 Compressive strength 1.1 Bond strength 1.1 Seismic Coefficient

## SLV-

Selected	Eurocode / (User Defined)
Type: Name:	A2+M2

Type. Name.	AZTIIZ
Type	Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1
Permanent Actions: Favourable	1
Variable Actions: Unfavourable	1
Variable Actions: Favourable	0
Effective cohesion	1.25
Coefficient of shearing resistance	1.25
Undrained strength	1.4

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 280 di 299 С

Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1

### ♦ SLU

Selected Eurocode 7 (User Defined)

Type: Name: User Defined 1

Type	Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1
Permanent Actions: Favourable	1
Variable Actions: Unfavourable	1.3
Variable Actions: Favourable	1
Effective cohesion	1.25
Coefficient of shearing resistance	1.25
Undrained strength	1.4
Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1

# **Analysis Options**

Slices Type:	Vertical
Ar	nalysis Methods Used
	Bishop simplified
Number of slices:	50
Tolerance:	0.005
Maximum number of iterations:	75
Check malpha < 0.2:	Yes

Check malpha < 0.2:

Create Interslice boundaries at intersections with water tables and piezos:

Initial trial value of FS:

Steffensen Iteration:

Yes

Yes

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA IF2R LOTTO
3.2.E.ZZ

CODIFICA D

DOCUMENTO REV. GA.16.0.0.001 C

FOGLIO **281 di 299** 

**Groundwater Analysis** 

Groundwater Method: Water Surfaces

Pore Fluid Unit Weight [kN/m3]: 9.81
Use negative pore pressure cutoff: Yes
Maximum negative pore pressure [kPa]: 0
Advanced Groundwater Method: None

**Random Numbers** 

Pseudo-random Seed: 10116

Random Number Generation Method: Park and Miller v.3

**Surface Options** 

Surface Type: Circular Search Method: Grid Search

Radius Increment: 10
Composite Surfaces: Disabled

Reverse Curvature:

Minimum Elevation:

Minimum Depth:

Minimum Area:

Minimum Weight:

Invalid Surfaces

Not Defined

Not Defined

Not Defined

Not Defined

**Seismic Loading** 



Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis:

No

Seismic Load Coefficient (Horizontal): 0.088144 Seismic Load Coefficient (Vertical): 0.044072



Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis:

No

No

Seismic Load Coefficient (Horizontal): 0.088144 Seismic Load Coefficient (Vertical): -0.044072



Advanced seismic analysis:

No
Staged pseudostatic analysis:

No

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ CODIFICA CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. С

FOGLIO 282 di 299

### Caratteristica

Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No



 $\diamond$  SLV+

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable

♦ SLV-

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable



Constant Distribution:

Magnitude [kPa]: 20

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable

Caratteristica

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

# **Materials**

APPALTATORE:

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 C 283 di 299

ALVc Roccia	
Color	
Strength Type	Mohr-Coulomb
Unit Weight [kN/m3]	26
Cohesion [kPa]	55
Friction Angle [deg]	44
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1
ALVb	
Color	
Strength Type	Mohr-Coulomb
Unit Weight [kN/m3]	23
Cohesion [kPa]	25
Friction Angle [deg]	40
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ GA.16.0.0.001 284 di 299 CL С

# **Support**

micropali, 193.7mm, i=0.4m

Support Type Pile/Micro Pile
Force Application Active
Out-of-Plane Spacing [m] 0.4
Failure Mode Shear
Pile Shear Strength [kN] 600
Force Direction Perpendicular to pile

# **Global Minimum Support Data**

## ♦ SLV+

Method: bishop simplified

FS 1.945880 Center: 52.570, 65.949 Radius: 46.21 Left Slip Surface Endpoint: 7.091, 57.750 81.607, 30.000 Right Slip Surface Endpoint: **Resisting Moment:** 1.17857e+06 kN-**Driving Moment:** 605677 kN-m Total Slice Area: 1162.6 m2 Surface Horizontal Width: 74.5159 m Surface Average Height: 15.6021 m

♦ <u>SLV-</u>

Method: bishop simplified

FS	1.940940
Center:	52.570, 65.949
Radius:	46.21
Left Slip Surface Endpoint:	7.091, 57.750
Right Slip Surface Endpoint:	81.607, 30.000
Resisting Moment:	1.08846e+06 kN-
Driving Moment:	560792 kN-m
Total Slice Area:	1162.6 m2
Surface Horizontal Width:	74.5159 m
Surface Average Height:	15.6021 m

SLU

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA S.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA IF2R

LOTTO

CODIFICA

DOCUMENTO

2.257780

REV. FOGLIO С

3.2.E.ZZ CL

GA.16.0.0.001

285 di 299

Method: bishop simplified

FS

50.888, 60.903

Center: Radius:

41.233

Left Slip Surface Endpoint: Right Slip Surface Endpoint: 9.775, 57.750 78.186, 30.000

**Resisting Moment:** 

987444 kN-m

**Driving Moment:** Total Slice Area:

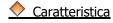
437351 kN-m 1103.72 m2

Surface Horizontal Width:

68.4112 m

Surface Average Height:

16.1335 m



Method: bishop simplified

FS

2.839330

Center:

50.888, 60.903

41.23

Radius:

9.775, 57.750

Left Slip Surface Endpoint: Right Slip Surface Endpoint:

78.186, 30.000

**Resisting Moment:** 

1.23873e+06 kN-

**Driving Moment:** 

436277 kN-m

Total Slice Area:

1103.72 m2 68.4112 m

Surface Horizontal Width: Surface Average Height:

16.1335 m

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 286 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

#### 11.2.3 Sez 3

### Verifiche di stabilità globale del complesso opera di sostegno

# **General Settings**

Units of Measurement: Metric Units Time Units: days Permeability Units: meters/second Data Output: Standard Failure Direction: Left to Right

# Design Standard

Selected

## 

Defined) A2+M2+R2 Type: Name: Type **Partial Factor** Permanent Actions: Unfavourable 1 Permanent Actions: Favourable 1 Variable Actions: Unfavourable 1 Variable Actions: Favourable 0 Effective cohesion 1.25 Coefficient of shearing resistance 1.25 Undrained strength 1.4 Weight density 1 Shear strength (other models) 1 Earth resistance Tensile and plate strength 1.1 1.1 Shear strength Compressive strength 1.1 Bond strength 1.1 Seismic Coefficient

Eurocode 7 (User

## SLV-

Selected	Eurocode 7 (User Defined)
Type: Name:	A2+M2

Type: Name:	AZ+MZ	
Type		Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1	
Permanent Actions: Favourable	1	
Variable Actions: Unfavourable	1	
Variable Actions: Favourable	0	
Effective cohesion	1.25	
Coefficient of shearing resistance	1.25	

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 287 di 299

Undrained strength	1.4
Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1

### ♦ SLU

Selected Eurocode 7 (User Defined)

Type: Name: User Defined 1

Туре	Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1
Permanent Actions: Favourable	1
Variable Actions: Unfavourable	1.3
Variable Actions: Favourable	1
Effective cohesion	1.25
Coefficient of shearing resistance	1.25
Undrained strength	1.4
Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1

# **Analysis Options**

	Slices Type:	Vertical
	Analysis Mo	ethods Used
Bishop simplified		Bishop simplified
	Number of slices:	50
	Tolerance:	0.005
	Maximum number of iterations:	75
	Check malpha < 0.2:	Yes
	Create Interslice boundaries at intersections with water tables and piezos:	Yes
	Initial trial value of FS:	1
	Steffensen Iteration:	Yes

TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA CL

**DOCUMENTO** GA.16.0.0.001

**FOGLIO** 288 di 299

RFV

С

**Groundwater Analysis** 

Groundwater Method:

Pore Fluid Unit Weight [kN/m3]:

Use negative pore pressure cutoff: Maximum negative pore pressure [kPa]:

Advanced Groundwater Method:

Water Surfaces

9.81 Yes

> 0 None

**Random Numbers** 

Pseudo-random Seed:

Random Number Generation Method:

10116

Park and Miller v.3

**Surface Options** 

Surface Type:

Search Method: Radius Increment:

Composite Surfaces:

Reverse Curvature: Minimum Elevation: Minimum Depth:

Minimum Area: Minimum Weight: Circular

Grid Search

10

Disabled **Invalid Surfaces** 

Not Defined Not Defined

Not Defined

Not Defined

Seismic Loading



♦ SLV+

Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis: Seismic Load Coefficient (Horizontal):

Seismic Load Coefficient (Vertical):

No

No

0.088144

0.044072

SLV-

Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis:

Seismic Load Coefficient (Horizontal): Seismic Load Coefficient (Vertical):

No

No 0.088144

-0.044072

SLU

Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis:

No

No

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.<u>E.ZZ</u>

CODIFICA CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV.

С

FOGLIO 289 di 299

### Caratteristica

Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No



### ◆ SLV+

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable



### SLV-

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable



### ♦ SLU

Distribution: Constant Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable

### Caratteristica

Distribution: Constant Magnitude [kPa]: 20

Orientation: Normal to boundary

## **Materials**

**ALVc Roccia** 

Color



APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandante: Mandataria: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 С 290 di 299

Strength Type	Mohr-Coulomb
Unit Weight [kN/m3]	26
Cohesion [kPa]	55
Friction Angle [deg]	44
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1
ALVb	
Color	
Strength Type	Mohr-Coulomb
Unit Weight [kN/m3]	23
Cohesion [kPa]	25
Friction Angle [deg]	40
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

IF2R

3.2.E.ZZ

CL

GA.16.0.0.001

291 di 299

С

# Support

micropali, 193.7mm, i=0.4m

Color Support Type Pile/Micro Pile Force Application Active Out-of-Plane Spacing [m] 0.4 Failure Mode Shear Pile Shear Strength [kN] 600 Force Direction Perpendicular to pile

# **Global Minimum Support Data**



Method: bishop simplified

FS 1.825710 Center: 55.962, 71.084 Radius: 45.63 Left Slip Surface Endpoint: 10.372, 69.145 84.892, 35.795 Right Slip Surface Endpoint: **Resisting Moment:** 1.32452e+06 kN-**Driving Moment:** 725481 kN-m Total Slice Area: 1311.05 m2 Surface Horizontal Width: 74.5205 m Surface Average Height: 17.5932 m

SLV-

Method: bishop simplified

FS	1.820890
Center:	55.088, 73.231
Radius:	47.60
Left Slip Surface Endpoint:	7.656, 69.145
Right Slip Surface Endpoint:	84.501, 35.795
Resisting Moment:	1.33128e+06 kN-
Driving Moment:	731117 kN-m
Total Slice Area:	1379.45 m2
Surface Horizontal Width:	76.8448 m
Surface Average Height:	11.9512 m

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SYSTRA S.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 292 di 299 С



Method: bishop simplified

FS 2.091210

Center: 55.801, 70.903

Radius: 45.44

Left Slip Surface Endpoint: 10.394, 69.145 Right Slip Surface Endpoint: 84.651, 35.795 Resisting Moment: 1.29954e+06 kN-**Driving Moment:** 621426 kN-m Total Slice Area: 1310.56 m2 Surface Horizontal Width: 74.257 m Surface Average Height: 17.6489 m



Method: bishop simplified

FS 2.622300

55.801, 70.903 Center:

Radius: 45.44

Left Slip Surface Endpoint: 10.394, 69.145 Right Slip Surface Endpoint: 84.651, 35.795 **Resisting Moment:** 1.62717e+06 kN-**Driving Moment:** 620514 kN-m Total Slice Area: 1310.56 m2 Surface Horizontal Width: 74.257 m Surface Average Height: 11.6489 m

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO PROGETTAZIONE: Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 293 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

### 11.2.4 Stabilità degli scavi

# **General Settings**

Units of Measurement:

Time Units:

Permeability Units:

Data Output:

Failure Direction:

Metric Units

days

meters/second

Standard

Left to Right

## **Design Standard**

Seismic Coefficient

Selected

### ♦ SLV+

Type: Name: Defined) A2+M2+R2 **Partial Factor** Type Permanent Actions: Unfavourable Permanent Actions: Favourable 1 Variable Actions: Unfavourable 1 Variable Actions: Favourable 0 Effective cohesion 1.25 Coefficient of shearing resistance 1.25 Undrained strength 1.4 Weight density 1 Shear strength (other models) Earth resistance 1 Tensile and plate strength 1.1 Shear strength 1.1 Compressive strength 1.1 Bond strength 1.1

1

Eurocode 7 (User

## SLV-

Selected Eurocode 7 (User Defined)

Type: Name: A2+M2

rype: Name:	AZTMZ	
Type		Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1	
Permanent Actions: Favourable	1	
Variable Actions: Unfavourable	1	
Variable Actions: Favourable	0	
Effective cohesion	1.25	
Coefficient of shearing resistance	1.25	
Undrained strength	1.4	

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	294 di 299

Weight density	1
Shear strength (other models)	1
Earth resistance	1
Tensile and plate strength	1.1
Shear strength	1.1
Compressive strength	1.1
Bond strength	1.1
Seismic Coefficient	1



Eurocode 7 (User Defined) Selected

Type: Name: User Defined 1

Туре		Partial Factor
Permanent Actions: Unfavourable	1	
Permanent Actions: Favourable	1	
Variable Actions: Unfavourable	1.3	
Variable Actions: Favourable	1	
Effective cohesion	1.25	
Coefficient of shearing resistance	1.25	
Undrained strength	1.4	
Weight density	1	
Shear strength (other models)	1	
Earth resistance	1	
Tensile and plate strength	1.1	
Shear strength	1.1	
Compressive strength	1.1	
Bond strength	1.1	
Seismic Coefficient	1	

# **Analysis Options**

Vertical Slices Type:

### **Analysis Methods Used** Bishop simplified

Number of slices: 50 Tolerance: 0.005 Maximum number of iterations: 75 Check malpha < 0.2: Yes Create Interslice boundaries at intersections with water Yes tables and piezos: Initial trial value of FS: 1 Steffensen Iteration: Yes

# **Groundwater Analysis**

Groundwater Method: Water Surfaces

Pore Fluid Unit Weight [kN/m3]: 9.81

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO

II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

PROGETTO ESECUTIVO

Yes

None

0

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA

CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

RFV **FOGLIO** С

295 di 299

Use negative pore pressure cutoff: Maximum negative pore pressure [kPa]: Advanced Groundwater Method:

**Random Numbers** 

Pseudo-random Seed:

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO

Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

Random Number Generation Method:

10116

Park and Miller v.3

**Surface Options** 

Surface Type: Search Method: Radius Increment:

Composite Surfaces: Reverse Curvature:

Minimum Elevation: Minimum Depth: Minimum Area: Minimum Weight:

Circular

Grid Search 10

Disabled **Invalid Surfaces** 

Not Defined Not Defined Not Defined Not Defined

**Seismic Loading** 



SLV+

Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis: Seismic Load Coefficient (Horizontal):

Seismic Load Coefficient (Vertical):

No No

0.088144

0.044072

SLV-

Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis:

Seismic Load Coefficient (Horizontal): Seismic Load Coefficient (Vertical):

No No

0.088144

-0.044072

SLU 🔷

Advanced seismic analysis:

Staged pseudostatic analysis:

No No

Caratteristica

Advanced seismic analysis: No Staged pseudostatic analysis: No

# TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria:

Mandante:

SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A.

SYSTRA-SOTECNI S.p.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI

RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO

3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

**PROGETTO ESECUTIVO** 

COMMESSA IF2R

LOTTO 3.2.E.ZZ

CODIFICA CL

DOCUMENTO GA.16.0.0.001

REV. С

FOGLIO 296 di 299

♦ SLV+

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Normal to boundary Orientation:

Load Action: Variable

♦ SLV-

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable

♦ SLU

Distribution: Constant

20 Magnitude [kPa]:

Orientation: Normal to boundary

Load Action: Variable

Caratteristica

Distribution: Constant

Magnitude [kPa]: 20

Orientation: Normal to boundary

**Materials** 

ALVc Roccia

Color

Strength Type

Mohr-Coulomb

APPALTATORE	TELESE S.C. Consorzio Telese Società Con sortile a Respon		ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO		.ANO			
PROGETTAZIO	NE:		3° SUBLOT	TO SAN I	ORENZO -	- VITULANO		
Mandataria:	Mandante:							
SYSTRA S.A.	SWS Engineering S.p.A. SYSTRA	A-SOTECNI S.p.A.	PROGETTO ESECUTIVO					
GA16 - GALLERIA LE FORCHE – IMBOCCO LATO CANCELLO		COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO	
Relazione geote	ecnica e di calcolo delle opere di imbo	со	IF2R	3.2.E.ZZ	CL	GA.16.0.0.001	С	297 di 299

Unit Weight [kN/m3]	26
Cohesion [kPa]	55
Friction Angle [deg]	44
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1
ALVb	
Color	
Strength Type	Mohr-Coulomb
Unit Weight [kN/m3]	23
Cohesion [kPa]	25
Friction Angle [deg]	40
Water Surface	Assigned per scenario
Hu Value	1

APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l. ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO PROGETTAZIONE: 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO Mandataria: Mandante: **PROGETTO ESECUTIVO** SYSTRA S.A. SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. **FOGLIO** Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco IF2R 3.2.E.ZZ 298 di 299 CL GA.16.0.0.001 С

# **Support**

micropali, 193.7mm, i=0.4m

Color

Support Type Pile/Micro Pile
Force Application Active
Out-of-Plane Spacing [m] 0.4
Failure Mode Shear
Pile Shear Strength [kN] 600
Force Direction Perpendicular to pile

# **Global Minimum Support Data**

### SLV+

Method: bishop simplified

FS	1.329660
Center:	47.899, 75.115
Radius:	22.54
Left Slip Surface Endpoint:	26.163, 69.145
Right Slip Surface Endpoint:	44.124, 52.892
Resisting Moment:	57846.7 kN-m
Driving Moment:	43504.8 kN-m
Total Slice Area:	106.986 m2
Surface Horizontal Width:	17.9613 m
Surface Average Height:	5.95644 m

## SLV-

Method: bishop simplified

1.350800
46.611, 73.115
20.53
26.459, 69.145
44.257, 52.712
50890.6 kN-m
37674.6 kN-m
112.273 m2
17.798 m
6.3082 m



APPALTATORE: TELESE S.c.a r.l.

Consorzio Telese Società Consortile a Responsabilità Limitata

PROGETTAZIONE:

Mandataria: Mandante:

SWS Engineering S.p.A. SYSTRA-SOTECNI S.p.A. SYSTRA S.A.

GA16 - GALLERIA LE FORCHE - IMBOCCO LATO CANCELLO Relazione geotecnica e di calcolo delle opere di imbocco

ITINERARIO NAPOLI – BARI RADDOPPIO TRATTA CANCELLO-BENEVENTO II LOTTO FUNZIONALE FRASSO TELESINO – VITULANO 3° SUBLOTTO SAN LORENZO – VITULANO

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO RFV FOGLIO IF2R 3.2.E.ZZ CL GA.16.0.0.001 299 di 299 С

Method: bishop simplified

FS 1.539040 47.739, 72.919 Center: Radius: 20.38 Left Slip Surface Endpoint: 27.710, 69.145 Right Slip Surface Endpoint: 44.151, 52.857 Resisting Moment: 50714.9 kN-m **Driving Moment:** 32952.4 kN-m Total Slice Area: 93.1757 m2

Surface Horizontal Width: 16.4403 m Surface Average Height: 5.6675 m

### Caratteristica

Method: bishop simplified

FS 1.923970 Center: 47.739, 72.919 Radius: 20.38 27.710, 69.145 Left Slip Surface Endpoint: Right Slip Surface Endpoint: 44.151, 52.857 **Resisting Moment:** 63399.5 kN-m **Driving Moment:** 32952.4 kN-m Total Slice Area: 93.1757 m2 Surface Horizontal Width: 16.4403 m Surface Average Height: 5.6675 m