



Tratta Arzachena Nord — Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

PROGETTO DEFINITIVO

COD. CA366

PROGETTAZIONE: ATTI WIA - SERING - VIDP - BRENG

PROGETTISTA E RESPONSABILE DELL'INTEGRAZIONE PRESTAZIONI GRUPPO DI PROGETTAZIONE SPECIALISTICHE:

Dott. Ing. Giovanni Piazza (Ord. Ing. Prov. Roma

RESPONSABILI D'AREA:

Responsabile Tracciato stradale: Dott. Ing. Massim (Ord. Ing. Prov. Roma 26031)
Responsabile Strutture: Dott. Ing. Giovanni Piazzo
(Ord. Ing. Prov. Roma 27296)
Responsabile Idraulica, Geoteonica e Impianti: Dott. Ing.

(Ord. Ing. Prov. Palermo 2872) Responsabile Ambiente: Dott. Ing. Francesco Ventura (Ord. Ing. Prov. Roma 14660)

GEOLOGO:

Dott. Geol. Enrico Curcuruto (Ord. Geo. Regione Sicilia 966)

COORDINATORE SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE:

Dott. Ing. Matteo Di Girolamo (Ord. Ing. Prov. Roma A15138)

RESPONSABILE SIA:

Dott. Ing. Francesco Ventura (Ord. Ing. Prov. Roma 14660)

VISTO: IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO:

Dott. Ing. Francesco Ruggieri

MANDATARIA:











OPERE D'ARTE MAGGIORI VIADOTTI E PONTI

Opere provvisionali - Relazione di calcolo

PROGETTO PROGETTO LIV. PROG. ANNO DPCA0366 D 22		NOME FILE CA366_POOVIOOSTRREO1_A			REVISIONE	SCALA:
		CODICE POOVIOOSTRRE01			A	_
D			-	-	-	_
С			_	_	_	_
В			_	-	_	_
Α	EMISSIONE		FEB 2024	L. STARNA	G.PIAZZA	G.PIAZZA
REV.	DESCRIZIONE		DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



INDICE

1	GE	ENERA	\LITA'	4
	1.1	Ogo	SETTO	4
	1.2	DES	CRIZIONE DELLE OPERE	4
	1.2	2.1	Paratie provvisionali	4
	1.2	2.2	Paratia a sbalzo ("Sezione Tipo A1")	5
	1.2	2.3	Paratia a cavalletto ("Sezione Tipo B1")	5
	1.2	2.4	Paratia con un ordine di tiranti ("Sezione Tipo B")	6
	1.2	2.5	Paratia con due ordini di tiranti ("Sezione Tipo C")	7
2	NC	ORMA	TIVE E RIFERIMENTI	9
3	NC	ORME	TECNICHE	9
4	CA	ARATT	ERISTICHE DEI MATERIALI E RESISTENZE DI PROGETTO	. 10
	4.	1.1	Caratteristiche ai fini della durabilità	. 10
	4.	1.2	Copriferri nominali	. 10
	4.2	RES	ISTENZE DI PROGETTO	. 13
	4.3	Acc	IAIO IN BARRE PER CEMENTO ARMATO	. 13
	4.3	3.1	Qualità dell'acciaio	. 13
	4.3	3.2	Resistenze di progetto	. 14
	4.3	3.3	Acciaio per carpenteria metallica	. 14
	4.3	3.4	Acciaio per travi di ripartizione	. 14
	4.3	3.5	Acciaio per Paratia	. 15
5	PA	ARAME	ETRI GEOTECNICI DI PROGETTO	. 16
	5.1	Par	AMETRI GEOTECNICI	. 16
6	CF	RITERI	DI CALCOLO	. 18
	6.1	Mod	DELLO DI CALCOLO	. 18
	6.2	COE	FFICIENTI DI SPINTA	. 19
	6.3	Sto	RIE DI CARICO	. 21
	6.4	MET	ODOLOGIA DI CALCOLO	. 22

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Progetto Definitivo

CA366	Relazione di calcolo – Opere provvisionali

	6.4.	1	Verifiche nei confronti degli stati limite ultimi (SLU)	22
	6.4.	2	Verifiche dei tiranti	23
	6.4.	3	Verifiche della trave porta tiranti	25
	6.4.	4	Verifiche di stabilità globale del complesso paratia-terreno	26
7	ANA	ALISI	DEI CARICHI	28
	7.1	Ana	LISI ESEGUITE	28
	7.2	Car	RICHI PERMANENTI STRUTTURALI	28
	7.3	SPIN	NTA DELLE TERRE	28
	7.4	Car	RICHI ACCIDENTALI	28
	7.5	Con	//BINAZIONI DELLE AZIONI	28
8	SEZ	ZIONI	DI ANALISI, RISULTATI E VERIFICHE	30
	8.1	SEZ	IONI DI ANALISI	30
	8.2	Rısı	JLTATI DEL CALCOLO	33
	8.3	VER	IFICHE MICROPALI	33
	8.3.	1	Verifiche strutturali: Combinazione 1 (A1+M1)	33
	8.4	VER	IFICHE GEOTECNICHE DEL GRADO DI MOBILITAZIONE DELLA SPINTA PASSIVA (A2+M2)	37
	8.5	VER	IFICHE SLE	37
	8.6	VER	IFICHE DI STABILITÀ GLOBALE	40
	8.7	VER	IFICHE DEGLI ELEMENTI ANCORAGGIO E CONTRASTO	42
	8.7.	1	Verifiche dei maniglioni di ancoraggio in testa ai micropali	42
	8.7.	2	Verifiche strutturali e geotecniche di cavalletti	43
	8.7.	1	Verifiche strutturali dei cordoli di coronamento	43
	8.7.	2	Verifiche strutturali (A1+M1) e geotecniche (A2+M2) dei tiranti	47
	8.7.	3	Verifiche strutturali travi di contrasto	47
9	DIC	HIAR	RAZIONE ACCETTABILITÀ RISULTATI (PAR. 10.2 N.T.C. 2018)	48
	9.1	TIPO	DI ANALISI SVOLTE	48
	9.2	ORI	GINE E CARATTERISTICHE DEI CODICI DI CALCOLO	48
	9.3	AFF	IDABILITÀ DEI CODICI DI CALCOLO	48
	9.4	Mod	DALITÀ DI PRESENTAZIONE DEI RISULTATI	48
	9.5	INFO	DRMAZIONI GENERALI SULL'ELABORAZIONE	48

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



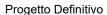
Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

,	9.6	GIUDIZIO MOTIVATO DI ACCETTABILITÀ DEI RISULTATI	49
10	ALL	EGATO 1 – SEZIONE TIPO A1	50
11	ALL	EGATO 2 – SEZIONE TIPO B1	72
12	ALL	EGATO 3 – SEZIONE TIPO B	110
13	ALL	.EGATO 4 – SEZIONE TIPO C	147

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



1 GENERALITA'

1.1 Oggetto

La presente relazione illustra l'analisi e le verifiche strutturali e geotecniche effettuate per la progettazione delle paratie provvisionali in corrispondenza delle opere d'arte maggiori previste nell'ambito dei lavori della Nuova S.S.125/133bis Olbia-Palau Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

I calcoli e le verifiche strutturali di resistenza relative alle sezioni più sollecitate sono stati elaborati utilizzando lo schema statico bidimensionale nel rispetto del metodo semiprobabilistico agli stati limite. Gli stati limite di tipo geotecnico vengono verificati secondo l'equilibrio limite.

Le analisi e le verifiche statiche sono condotte conformemente al livello di Progettazione Definitiva di cui trattasi e mirano al dimensionamento degli elementi principali per consentirne una piena definizione dal punto di vista prestazionale ed economico (§art. 26 e 29 D.P.R. 5/10/2010, n°207).

Le analisi e le verifiche degli aspetti di dettaglio saranno sviluppate nella successiva fase di Progettazione Esecutiva.

1.2 Descrizione delle opere

Le opere oggetto della presente relazione sono le <u>paratie di micropali</u> da realizzarsi come opere di sostegno a carattere <u>provvisionale</u> durante l'esecuzione:

- Del VI05, per la realizzazione della Spalla B, a sostegno della strada esistente;
- Del VI06, per la realizzazione della Spalla B, a sostegno della strada esistente;

1.2.1 Paratie provvisionali

I tipologici esaminati sono i seguenti:

- Paratia a sbalzo ("Sezione Tipo A1"): per altezze di scavo massime pari a 3.6 m;
- Paratia a cavalletto ("Sezione Tipo B1"): per altezze di scavo massime pari a 5.5 m;
- Paratia con un ordine di tirante ("Sezione Tipo B"): per altezze di scavo massime pari a 6.0 m;
- Paratia con due ordini di tiranti ("Sezione Tipo C"): per altezze di scavo massime pari a 8.0 m;

_

Nuova S.S.125/133bis Olbia-Palau

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

1.2.2 Paratia a sbalzo ("Sezione Tipo A1")

La paratia è costituita da micropali φ240 mm di lunghezza Lm=9.6 m e armati con tubolare in acciaio φ168.3 mm spessore 10 mm e lunghezza Lt=10.0 m intestato nel cordolo in c.a. per 0.40 m.

L'altezza di scavo, misurata da estradosso cordolo, è pari a 3.6 m.

È presente un cordolo in c.a. di larghezza 0.70 m e di altezza 0.6 m.

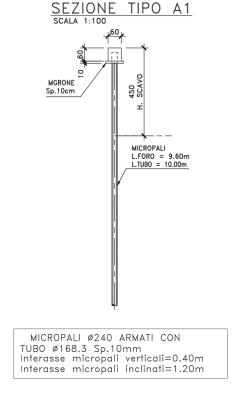


Figura 1.4 Sezione Paratia "Sezione tipo A1"

1.2.3 Paratia a cavalletto ("Sezione Tipo B1")

La paratia è costituita da micropali \$\psi 240 \text{ mm}\$ di lunghezza Lm=11.6 m (di cui, per i micropali inclinati, 4.8 m di lunghezza libera e 6.2 m di bulbo) e armati con tubolare in acciaio \$\psi 168.3 \text{ mm}\$ spessore 10 mm e lunghezza Lt=12.0 m intestato nel cordolo in c.a. per 0.40 m. I micropali verticali sono posti ad un interasse i=0.40 m mentre i micropali inclinati sono posti ad un interasse i=1.20 m e con inclinazione verticale pari a 20°.

L'altezza di scavo, misurata da estradosso cordolo, è pari a 5.5 m.

La tecnologia di iniezione dei bulbi è di tipo I.G.U. (iniezione globale unica).

È presente un cordolo in c.a. di larghezza 0.70 m e di altezza 0.6 m.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

1 Togotto Dominio

CA366



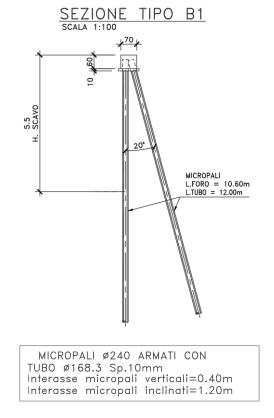


Figura 1.4 Sezione Paratia "Sezione tipo B1"

1.2.4 Paratia con un ordine di tiranti ("Sezione Tipo B")

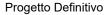
La paratia è costituita da micropali ¢240 mm di lunghezza Lm=9.6 m e armati con tubolare in acciaio ¢168.3 mm spessore 10 mm e lunghezza Lt=10.0 m intestato nel cordolo in c.a. per 0.40 m. I micropali verticali sono posti ad un interasse i=0.40 m.

I tiranti attivi a trefoli con φ160 mm sono inclinati a 20° e posti ad un interasse it=2.40 m. I tiranti con tre trefoli, da 0,6", di lunghezza totale 13.0 m (di cui 5.0 m di lunghezza libera e 8.0 m di bulbo di ancoraggio) sono posti ad una profondità di 2.0 m da estradosso cordolo. Il sistema di contrasto dei tiranti è costituito da 2 profili HEB180 accostati.

La tecnologia di iniezione dei bulbi è di tipo I.R.S. (iniezione ripetuta selettiva).

È presente un cordolo in c.a. di larghezza 0.60 m e di altezza 0.6 m. L'altezza di scavo massima, misurata da estradosso cordolo, è di 6.0 m.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



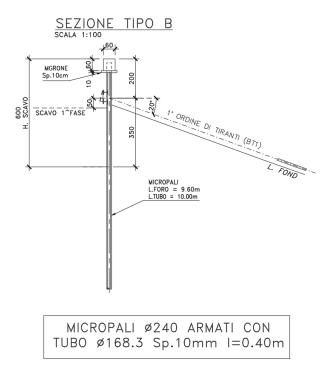


Figura 1.1 Sezione Paratia Tipo B

1.2.5 Paratia con due ordini di tiranti ("Sezione Tipo C")

La paratia è costituita da micropali \$\psi^240\$ mm di lunghezza Lm=13.6 m e armati con tubolare in acciaio \$\psi^193.7\$ mm spessore 10 mm e lunghezza Lt=14.0 m intestato nel cordolo in c.a. per 0.40 m. I micropali verticali sono posti ad un interasse i=0.40 m.

I tiranti sono diversificati in base alla profondità da estradosso cordolo:

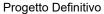
- 1° ordine di tiranti a 2.00 m di profondità: I tiranti attivi a trefoli con φ160 mm, sono inclinati a 20° e posti ad un interasse it=2.40 m. I tiranti con tre trefoli, da 0,6" hanno una lunghezza totale di 13.0 m (di cui 5.0 m di lunghezza libera e 8.0 m di bulbo di ancoraggio);
- 2° ordine di tiranti a 5.00 m di profondità: I tiranti attivi a trefoli con φ160 mm, sono inclinati a 20° e posti ad un interasse it=2.40 m. I tiranti con tre trefoli, da 0,6" hanno una lunghezza totale di 12.0 m (di cui 4.0 m di lunghezza libera e 8.0 m di bulbo di ancoraggio);

Il sistema di contrasto dei tiranti è costituito da 2 profili HEB180 accostati.

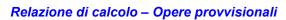
La tecnologia di iniezione dei bulbi è di tipo I.R.S. (iniezione ripetuta selettiva).

È presente un cordolo in c.a. di larghezza 0.60 m e di altezza 0.6 m. L'altezza di scavo massima, misurata da estradosso cordolo, è di 8.0 m.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366





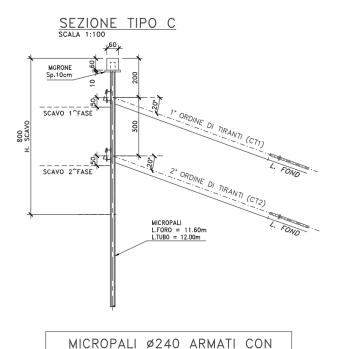
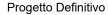


Figura 1.2 Sezione Paratia Tipo C

TUBO Ø168.3 Sp.10mm I=0.40m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366 Rela





2 NORMATIVE E RIFERIMENTI

Le analisi e le verifiche delle strutture sono state effettuate nel rispetto della seguente normativa vigente:

- [D_1]. DM 17 gennaio 2018: Aggiornamento delle << Norme tecniche per le costruzioni>> (nel seguito indicate come NTC18).
- [D_2]. Circolare 21 gennaio 2019 n.7: Istruzioni per l'applicazione dell' "Aggiornamento delle Norme tecniche per le costruzioni" di cui al DM 17 gennaio 2018, supplemento ordinario n° 5 alla G. U. n° 35 del 11/02/2019 (nel seguito indicate come CNTC18).
- [D_3]. Norma Europea UNI EN 206: Calcestruzzo Specificazione, prestazione, produzione e conformità (Dicembre 2016).
- [D_4]. Norma Italiana UNI 11104: Calcestruzzo Specificazione, prestazione, produzione e conformità – Specificazioni complementari per l'applicazione della EN 206 (luglio 2016).

3 NORME TECNICHE

Il metodo di calcolo adottato è quello semiprobabilistico agli stati limite, con applicazione di coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni, variabili in ragione dello stato limite indagato.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



4 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI E RESISTENZE DI PROGETTO

4.1.1 Caratteristiche ai fini della durabilità

Al fine di valutare le caratteristiche vincolanti delle miscele di calcestruzzo nei confronti della durabilità viene fatto riferimento alle norme [D_3] e [D_4].

Di seguito, per ciascun elemento gettato in opera, viene riportata la classe di esposizione che risulta vincolante ai fini delle caratteristiche della miscela. Inoltre, sono riportati la classe di resistenza, i range previsti per le dimensioni massime degli aggregati, la classe di consistenza, il valore massimo del rapporto acqua/cemento, il tipo di cemento da impiegare in funzione della parte d'opera e il contenuto minimo di cemento:

CARATTERISTICHE DEI CALCESTRUZZI (UNI EN 206-1/UNI 11104)							
CALCESTRUZZO P	Magrone di sottofondazione	Cordoli					
Classe di resistenza (fck/Rck	(Mpa)	C12/15	C25/30				
Classe di esposizione ambie	-	XC2					
	Dupper	-	32				
φ max inerti (mm)	Dlower		20				
Classe di consistenza	-	S4					
Rapporto max acqua/cemen	-	0.6					
Contenuto minimo di cement	150	300					

Tabella 4.1 – Caratteristiche dei Calcestruzzi per getti in opera

In ogni caso, dovrà essere garantito il rispetto delle classi di esposizione e resistenza sopra indicate.

4.1.2 Copriferri nominali

I valori minimi dello spessore dello strato di ricoprimento di calcestruzzo (copriferro), ai fini della protezione delle armature dalla corrosione, sono riportati nella Tab. C4.1.IV delle circolari applicative §[D_2], nella quale sono distinte le tre condizioni ambientali di Tab. 4.1.IV delle NTC:

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

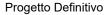






Tabella C4.1.IV - Copriferri minimi in mm

		barre da c.a. elementi a piastra		barre da c.a. altri elementi		cavi da c.a.p. elementi a piastra		cavi da ca.p. altri elementi		
Cmin	C ₀	ambiente	C≥Co	C _{min} ≤C <c<sub>o</c<sub>	C≥C₀	C _{min} ≤C <c<sub>o</c<sub>	c≥c₀	C _{min} ≤C <c<sub>o</c<sub>	C≥C _o	C _{min} ≤C <c<sub>o</c<sub>
C25/30	C35/45	ordinario	15	20	20	25	25	30	30	35
C30/37	C40/50	aggressivo	25	30	30	35	35	40	40	45
C35/45	C45/55	molto ag.	35	40	40	45	45	50	50	50

I valori della tabella C4.1.IV si riferiscono a costruzioni con Vita Nominale di 50 anni (tipo 2 della Tab. 2.4.1 delle NTC). Per costruzioni con vita nominale di 100 anni (tipo 3 della citata Tab. 2.4.1), i valori della Tab. C4.1.IV vanno aumentati di 10 mm.

Per la definizione del calcestruzzo nominale, ai valori minimi di copriferro vanno aggiunte le tolleranze di posa, pari a 5 mm, secondo indicazioni di norme di comprovata validità.

Per le produzioni di elementi sottoposte a controllo di qualità che preveda anche la verifica dei copriferri, i valori della tabella possono essere ridotti di 5 mm.

La tabella seguente illustra i valori del calcestruzzo nominale gettato in opera richiesti in base all'applicazione dei criteri sopra esposti e specializzati al caso in esame:

DETERMINAZIONE DEI COPRIFERRI NOMINALI SECONDO NTC2018							
Dati generali relativi all'opera	Var	unità					
Tipo di costruzione (1=temp. o prowisoria; 2 = prestazioni ordinarie; 3=prestazioni elevate)	TC		1				
Vita nominale dell'opera	V_N	anni	10				

Tabella C4.1.IV Copriferri minimi in mm

barre					rre da c.a.		cavi da c.a.p.			
	elementi a piastra altri elementi				elementi a piastra altri elementi					
ambiente	R _{ckmin}	R _{ck0}	R _{ck} ≥R _{ck0}	R _{ckmin} ≤R _{ck} ≤R _{ck} (R _{ck} ≥R _{ck0}	R _{ckmin} ≤R _{ck} ≤R _{ck0}	R _{ck} ≥R _{ck0}	R _{ckmin} ≤R _{ck} ≤R _{ck0}	R _{ck} ≥R _{ck0}	R _{ckmin} ≤R _{ck} ≤R _{ck0}
ordinario	30	45	15	20	20	25	25	30	30	35
aggressivo	37	50	25	30	30	35	35	40	40	45
molto ag	45	55	35	40	40	45	5	50	50	50

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Elemento		Cordo
Tipo di armatura (1=barre da c.a.; 2=cavi da c.a.p.))	1
Elemento a piastra		SI
Classe di esposizione		XC2
Ambiente		ordinario
Rck	Мра	30
Check Rck min		OK
copriferro minimo (Tab. C4.1.IV NTC)	mm	20
incremento Per Vn=100 (tipo di costruzione 3)	mm	0
elem. prefabbricato con ver. Copriferri*		NO
riduzione per produzioni con ver. Copriferri		0
Tolleranza di posa		10
copriferro nominale	mm	30
* Elemento prefabbricato prodotto con sistema sottop	osto a controllo	di qualità che compr
copriferro nominale di progetto	mm	40

Tabella 5.1 – Valori dei copriferri nominali in base alle NTC2018

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Var



unità C20/25

4.2 Resistenze di progetto

Caratteristiche Calcestruzzo

Calcestruzzo C25/30

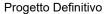
Resistenza a compressione caratteristica cubica	R _{ck}	Мра	25
Resistenza a compressione caratteristica cilindrica	$f_{ck} = 0.83 R_{ck}$	Мра	20
Resistenza media a compressione cilindrica	$f_{cm} = f_{ck} + 8$	Мра	28.00
Resistenza media a trazione semplice	$f_{\sf ctm}$	Мра	2.21
Resistenza caratteristica a trazione semplice	$f_{ctk5\%}$ =0.7 f_{ctm}	Мра	1.55
Resistenza caratteristica a trazione semplice	$f_{ctk95\%}$ =1.3 f_{ctm}	Мра	2.87
Resistenza media a trazione per flessione	$f_{cfm} = 1.2 f_{ctm}$	Мра	2.65
Modulo elastico	$E_{cm} = 22000x(f_{cm}/10)^{0.3}$	Мра	29962
STATI LIMITE ULTIMI	Var	unità	
coefficiente γ_{c}	γc		1.50
coefficiente α_{cc}	$lpha_{ t cc}$		0.85
Resistenza a compressione di calcolo	$f_{cd} = \alpha_{cc} f_{ck}/\gamma_c$	Мра	11.33
Resistenza a trazione di calcolo	$f_{ctd} = f_{ctk}/\gamma_c$	Мра	1.03
STATI LIMITE DI ESERCIZIO	Var	unità	
$\sigma_{\text{c, max}}$ - combinazione di carico caratteristica	$\sigma_{c,max}$ =0.60 f_{ck}	Мра	12.00
$\sigma_{\text{c, max}}$ - combinazione di carico quasi permanente	$\sigma_{c,max}$ =0.45 f_{ck}	Мра	9.00
$\sigma_{\!t}$ - stato limite di formazione delle fessure	$\sigma_t = f_{ctm}/1.2$	Мра	1.84
ANCORAGGIO DELLE BARRE	Var	unità	
Tensione tan. ultima di ad. ϕ <=32 mm - buona ad.	f_{bd} =2.25 x 1.0 x 1.0 x f_{ctk}/g_c	Мра	2.32
Tensione tan. ultima di ad. ϕ <=32 mm - non buona ad.	f_{bd} =2.25 x 0.7 x 1.0 x f_{ctk}/g_c	MPa	1.62
Calcestruzzo non armato o a bassa perc. di armatura	a Var	unità	
Resistenza a trazione di calcolo	f _{ct1d} =0.85 f _{ctd}	Мра	0.88
tensione di compressione limite	$\sigma_{\text{clim}} = f_{\text{cd}} - 2(f_{\text{ct1d}}^2 + f_{\text{cd}} f_{\text{ctd}})^{0.5}$	Мра	4.79

4.3 Acciaio in barre per cemento armato

4.3.1 Qualità dell'acciaio

Acciaio in barre B450C in accordo a DM 17/01/2018 (Capitolo 11).

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



4.3.2 Resistenze di progetto

Caratteristiche Acciaio per Calcestruzzo armato	Var	unità		
Qualità dell'acciaio			B450C	B450A
Tensione caratteristica di snervamento nominale	f_{yk}	Мра	450	450
Tensione caratteristica a carico ultimo nominale	f_{tk}	Мра	540	540
Modulo elastico	Es	Мра	210000	210000
diametro minimo della barra impiegabile	ϕ_{min}	mm	6	5
diametro massimo della barra impiegabile	Фmax	mm	40	10
STATI LIMITE ULTIMI	Var	unità		
coefficiente γ_s	γs		1.15	1.15
Resistenza di calcolo	$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_s$	Мра	391.3	391.3
STATI LIMITE DI ESERCIZIO	Var	unità		
$\sigma_{\!s,max}$ - combinazione di carico caratteristica	$\sigma_{s,max}$ =0.8 f_{yk}	Мра	360.0	360.0

4.3.3 Acciaio per carpenteria metallica

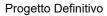
4.3.4 Acciaio per travi di ripartizione

Acciaio tipo \$275

ACCIAIO PER CARPENTERIA METALLICA

Caratteristiche Acciaio da carpenteria metallica		Var	unità	UNI EN 10025
Qualità dell'acciaio				S275
Tensione caratteristica di snervamento t ≤ 40 mm		f_{yk}	Мра	275
Tensione caratteristica di rottura	t = 40 mm	f_{tk}	Мра	430
Tensione caratteristica di snervamento	40 mm < t ≤ 80 mm	f_{yk}	Мра	255
Tensione caratteristica di rottura	40 111111 < t ≥ 00 111111	f_{tk}	Мра	430
Modulo elastico		Es	Мра	210000
STATI LIMITE ULTIMI		Var	unità	
coeff. di sicurezza per resistenza delle sezioni γ_{m0}		γm0		1.05
coeff. di sicurezza per resistenza all'instabilità dellle membrature γ_{m1}		γm1		1.05
coeff. di sicurezza per resistenza all'instabilità dellle membrature dei ponti γ_{m1}		γm1		1.10
coeff. di sicurezza per resistenza alla frattura, delle sez. Tese indebolite dai fori γ_{m2}		γm2		1.25
Resistenza plastica di calcolo		$f_{yd}=f_{yk}/\gamma_{m0}$	Мра	261.9
Resistenza all'instabilità delle membrature	t ≤ 40 mm	$f_{yd}=f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	261.9
Resistenza all'instabilità delle membrature dei ponti	t ≤ 40 mm	$f_{yd}=f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	250.0
Resistenza alla frattura delle sez. Tese (indebolite dai fori)		$f_{yd}=0.9 f_{tk}/\gamma_{m2}$	Мра	309.6
Resistenza plastica di calcolo		$f_{yd}=f_{yk}/\gamma_{m0}$	Мра	242.9
Resistenza all'instabilità delle membrature		$f_{yd}=f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	242.9
Resistenza all'instabilità delle membrature dei ponti 40 mm < t ≤ 80 mm		$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	231.8
Resistenza alla frattura delle sez. Tese (indebolite dai fori)		f_{yd} =0.9 f_{tk}/γ_{m2}	Мра	344.0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



4.3.5 Acciaio per Paratia

Acciaio tipo S355

Caratteristiche Acciaio da carpenteria metallica		Var	unità	UNI EN 10025
Qualità dell'acciaio				S355 W
Tensione caratteristica di snervamento	t ≤ 40 mm	f _{yk}	Mpa	355
Tensione caratteristica di rottura	t <u>3</u> 40 mm	f_{tk}	Мра	510
Tensione caratteristica di snervamento	40 mm < t ≤ 80 mm	f _{yk}	Мра	335
Tensione caratteristica di rottura	40 IIIII < t ≤ 60 IIIII	f_{tk}	Мра	490
Modulo elastico		Es	Мра	210000
STATI LIMITE ULTIMI		Var	unità	
coeff. di sicurezza per resistenza delle sezioni γ_{m0}		γm0		1.05
coeff. di sicurezza per resistenza all'instabilità dellle membrature γ_{m1}		γm1		1.05
coeff. di sicurezza per resistenza all'instabilità dellle membrature dei ponti γ_{m1}		γm1		1.10
coeff. di sicurezza per resistenza alla frattura, delle sez. Tese indebolite dai fori γ_{m2}		γm2		1.25
Resistenza plastica di calcolo		$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_{m0}$	Мра	338.1
Resistenza all'instabilità delle membrature	t ≤ 40 mm	$f_{yd}=f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	338.1
Resistenza all'instabilità delle membrature dei ponti	t ≥ 40 mm	$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	322.7
Resistenza alla frattura delle sez. Tese (indebolite dai fori)	Resistenza alla frattura delle sez. Tese (indebolite dai fori)		Мра	367.2
Resistenza plastica di calcolo		$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_{m0}$	Мра	319.0
Resistenza all'instabilità delle membrature 40 mm < t ≤ 80 mm		$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	319.0
Resistenza all'instabilità delle membrature dei ponti		$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_{m1}$	Мра	304.5
Resistenza alla frattura delle sez. Tese (indebolite dai fori)		f_{yd} =0.9 f_{tk}/γ_{m2}	Мра	392.0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



Relazione di calcolo - Opere provvisionali



5 PARAMETRI GEOTECNICI DI PROGETTO

5.1 Parametri geotecnici

L'assetto litologico che interessa le paratie in oggetto è rappresentato dalla successione di strati differenti per ciascuna sezione di calcolo:

- un tratto superficiale di depositi alluvionali "ba", che si sviluppa per poco più 1 m dalla testa della paratia:
- uno strato costituito da una frazione alterata delle formazioni granitoidi caratterizzata d sabbie e conglomerati non coesive "AZNarn" per uno spessore massimo di circa 8-10 m;
- uno strato costituito da una frazione fratturata delle formazioni Frazione fratturata delle formazioni granitoidi riscontrate, generalmente disposte al di sotto dello strato arenizzato del granito e al di sopra della formazione litoide "AZNfrat"
- Monzograniti di colore grigio chiaro con tonalità rosate, di grana medio-finelimosa "AZN2e"

Per le paratie in oggetto, sono stati adottati i seguenti parametri geotecnici medi:

Strato	Ba (ALG)
Peso di volume – γ (kN/mc)	18
Angolo di attrito – φ'(°)	34
Coesione drenata – c' (kPa)	0

Strato	AZNarn (S)
Peso di volume – γ (kN/mc)	18
Angolo di attrito – φ'(°)	32
Coesione drenata – c' (kPa)	7
Modulo elastico operativo – Eop (MPa)	30

Strato	AZN _{Frat} (G)
Peso di volume – γ (kN/mc)	25.5
Angolo di attrito – φ'(°)	42
Coesione drenata – c' (kPa)	20

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

CA366





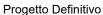


Strato	AZN2e (G)
Peso di volume – γ (kN/mc)	25.5
Angolo di attrito – φ'(°)	42
Coesione drenata – c' (kPa)	20

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

La falda, in base alle informazioni sulle indagini in possesso non è stata rilevata.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







6 CRITERI DI CALCOLO

6.1 Modello di calcolo

CA366

Le analisi di stabilità locale delle opere di sostegno e quelle per la valutazione delle sollecitazioni negli elementi resistenti (micropali e tiranti) sono state condotte mediante l'ausilio del codice di calcolo Paratie Plus prodotto da CeAS.

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

In tale codice la schematizzazione dell'interazione tra paratia e terreno avviene considerando:

- la paratia come una serie di elementi il cui comportamento è caratterizzato dalla rigidezza flessionale EJ;
- il terreno come una serie di molle di tipo elasto-plastico connesse ai nodi della paratia.

Il problema è risolto con una schematizzazione a modello piano in cui viene analizzata una "fetta" di parete di larghezza unitaria.

La modellazione numerica dell'interazione terreno-struttura è del tipo "trave su suolo elastico": le pareti di sostegno vengono rappresentate con elementi finiti trave il cui comportamento è definito dalla rigidezza flessionale EJ, mentre il terreno viene simulato attraverso elementi elastoplastici monodimensionali (molle) connessi ai nodi delle paratie: ad ogni nodo convergono uno o al massimo due elementi terreno.

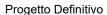
Il limite di questo schema sta nell'ammettere che ogni porzione di terreno, schematizzata da una "molla", abbia comportamento del tutto indipendente dalle porzioni adiacenti; l'interazione fra le varie regioni di terreno è affidata alla rigidezza flessionale della parete.

La realizzazione dello scavo sostenuto da una o due paratie puntonate/tirantate viene seguita in tutte le varie fasi attraverso un'analisi statica incrementale: ogni passo di carico coincide con una ben precisa configurazione caratterizzata da una certa quota di scavo, da un insieme di puntoni/tiranti applicati, da una precisa disposizione di carichi.

Poiché il comportamento degli elementi finiti è di tipo elasto-plastico, ogni configurazione dipende in generale dalle configurazioni precedenti e lo sviluppo di deformazioni plastiche ad un certo passo condiziona la risposta della struttura nei passi successivi. La soluzione ad ogni nuova configurazione (step) viene raggiunta attraverso un calcolo iterativo alla Newton-Raphson.

L'analisi ha lo scopo di indagare la risposta strutturale in termini di deformazioni laterali subite dalla parete durante le varie fasi di scavo e di conseguenza la variazione delle pressioni orizzontali nel terreno. Per far questo, in corrispondenza di ogni nodo è necessario definire

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



due soli gradi di libertà, cioè lo spostamento orizzontale e la rotazione attorno all'asse X ortogonale al piano della struttura (positiva se antioraria).

In questa impostazione particolare, inoltre, gli sforzi verticali nel terreno non sono per ipotesi influenzati dal comportamento deformativo orizzontale, ma sono una variabile del tutto indipendente, legata ad un calcolo basato sulle classiche ipotesi di distribuzione geostatica.

Nei modelli di calcolo implementati, l'esecuzione dello scavo è schematizzata mediante una successione di step. Il calcolo della pressione dell'acqua nei pori è, per ipotesi, del tutto indipendente da qualsiasi deformazione e conseguente stato di sforzo nello scheletro solido del terreno.

La legge costitutiva, rappresentativa del comportamento elasto-plastico del terreno, è identificata dai parametri di spinta e di deformabilità del terreno.

6.2 Coefficienti di spinta

Nel modello di calcolo impiegato dal software di calcolo Paratie Plus, la spinta del terreno viene determinata investigando l'interazione statica tra terreno e la struttura deformabile a partire da uno stato di spinta del terreno sulla paratia.

I parametri che identificano il tipo di legge costitutiva possono essere distinti in due sottoclassi: parametri di spinta e parametri di deformabilità del terreno.

I parametri di spinta sono il coefficiente di spinta a riposo K_0 , il coefficiente di spinta attiva K_a ed il coefficiente di spinta passiva K_p .

Il coefficiente di spinta a riposo fornisce lo stato tensionale presente in sito prima delle operazioni di scavo. Esso lega la tensione orizzontale efficace σ'_h a quella verticale σ'_v attraverso la relazione:

$$\sigma'_h = K_0 \cdot \sigma'_v$$

 K_0 dipende dalla resistenza del terreno, attraverso il suo angolo di attrito efficace ϕ' e dalla sua storia geologica. Si può assumere che:

$$K_0 = K_0^{NC} \cdot (OCR)^m$$

Dove

$$K_0^{NC} = 1 - \operatorname{sen} \phi$$

è il coefficiente di spinta a riposo per un terreno normalconsolidato (OCR=1). OCR è il grado di sovraconsolidazione e m è un parametro empirico, di solito compreso tra 0.4 e 0.7.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366 Relazione di calcolo - Opere provvisionali



Per tener conto dell'angolo di attrito δ tra paratia e terreno il software PARATIE impiega per Ka e Kp la formulazione rispettivamente di Coulomb e Caquot – Kerisel.

Secondo la formulazione di Coulomb il coefficiente di spinta attiva Ka vale:

$$k_{a} = \frac{\cos^{2}(\varphi' - \beta)}{\cos^{2}\beta \cdot \cos(\beta + \delta) \cdot \left[1 + \sqrt{\frac{sen(\delta + \varphi') \cdot sen(\varphi' - i)}{\cos(\beta + \delta) \cdot \cos(\beta - i)}}\right]^{2}}$$

dove:

- è l'angolo di attrito del terreno φ'
- è l'angolo d'inclinazione del diaframma rispetto alla verticale β
- δ è l'angolo di attrito paratia-terreno posto pari a 2/3 φ'.
- è l'angolo d'inclinazione del terreno a monte della paratia rispetto all'orizzontale

Secondo la formulazione di Caquot – Kerisel il coefficiente di spinta passiva Kp viene calcolato secondo la seguente figura:

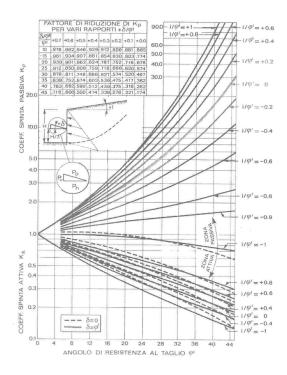
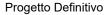


Figura 6.1: Formulazione di Caquot – Kerisel per Kp che considera superfici di rottura curvilinee

Il valore limite della tensione orizzontale sarà dato da:

$$\sigma'_h = K_a \cdot \sigma'_v - 2 \cdot c' \cdot \sqrt{K_a}$$

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



$$\sigma'_h = K_p \cdot \sigma'_v + 2 \cdot c' \cdot \sqrt{K_p}$$

a seconda che il collasso avvenga in spinta attiva o passiva rispettivamente.

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:

$$K = E/L$$

ove E è un modulo di rigidezza del terreno mentre L è una grandezza geometrica caratteristica.

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

$$K = (E \cdot \Delta) / L$$

Il valore di Δ è fornito dalla schematizzazione ad elementi finiti. Il valore di L è fissato automaticamente dal programma. Esso 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.

in zona attiva (uphill) $L_A = 2/3 \cdot I_a \cdot \tan(45^\circ - \phi'/2)$

in zona Passiva (downhill) $L_P = 2/3 \cdot I_p \cdot \tan(45^\circ + \phi'/2)$

con l_a e l_p rispettivamente:

 $I_a = min(I, 2H)$

 $I_p = min (I - H, H)$

dove I = altezza totale della paratia e H = altezza corrente dello scavo

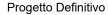
Per i coefficienti di spinta attiva e passiva, tenuto conto che le corrispondenti forze risultano inclinate sul piano orizzontale, si considerano le componenti in direzione orizzontale.

6.3 Storie di carico

Tenendo conto delle verifiche da effettuare agli SLE ed agli SLU sono state considerate le seguenti storie di carico:

Configurazione A1+M1 (STATICA): Una prima storia di carico in cui i parametri
del terreno sono considerati con riferimento ai loro valori caratteristici ed le azioni
sono considerate con fattore parziale unitario. Questa storia fornisce le
sollecitazioni sugli elementi strutturali e gli spostamenti orizzontali delle paratie per
le successive verifiche agli SLE. Inoltre, le sollecitazioni per la verifica SLU

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

combinazione A1 + M1, sono ottenute da questa storia di carico applicando il fattore moltiplicativo γ_F ;

- Configurazione A1+M1 (SISMICA): Una seconda storia di carico anch'essa con parametri del terreno caratteristici ed le azioni sono considerate con fattore parziale unitario in cui è presente l'azione sismica. Questa storia fornisce le sollecitazioni sugli elementi strutturali per le successive verifiche agli SLU-SLV. In questo caso, le sollecitazioni per la verifica SLU combinazione A1 + M1, sono ottenute da questa storia di carico applicando il fattore moltiplicativo γ_F pari ad 1.0;
- Configurazione A2+M2 (STATICA): Una terza storia di carico in cui i parametri
 del terreno sono considerati con riferimento ai coefficienti parziali M2, e le azioni
 sono considerate con i fattori parziali A2. Questa storia permette di valutare le
 condizioni di stabilità geotecnica della paratia;
- Configurazione A2+M2 (SISMICA): Una quarta storia di carico anch'essa con i
 parametri del terreno considerati con riferimento ai coefficienti parziali M2, e le
 azioni sono considerate con i fattori parziali A2. In questo caso è presente l'azione
 sismica. Questa storia permette di valutare le condizioni di stabilità geotecnica della
 paratia.

6.4 Metodologia di calcolo

6.4.1 Verifiche nei confronti degli stati limite ultimi (SLU)

Deve essere rispettata la condizione:

 $E_d \le R_d$

Dove E_d è il valore di progetto dell'azione o degli effetti delle azioni e R_d è il valore di progetto della resistenza del terreno.

La resistenza R_d è stata determinata nei casi in oggetto con riferimento al valore caratteristico dei parametri geotecnici di resistenza, divisi per il coefficiente parziale γ_m specificato nella tabella 6.2.Il delle suddette norme:

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



Relazione di calcolo - Opere provvisionali



Tab. 6.2.II - Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Parametro	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale γ_{M}	(M1)	(M2)
Tangente dell'angolo di resi- stenza al taglio	$ an {m \phi}'_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,0	1,25
Coesione efficace	c′ _k	Ye	1,0	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	$\gamma_{ m cu}$	1,0	1,4
Peso dell'unità di volume	γγ	γ_{γ}	1,0	1,0

Le Azioni e i relativi coefficienti parziali γ_f sono indicate nella tabella 6.2.I delle norme.

Le verifiche agli <u>SLU strutturali</u> sono state condotte per le combinazioni A1 + M1, mentre le verifiche agli <u>SLU geotecniche</u> con le combinazioni A2 + M2.

6.4.2 Verifiche dei tiranti

L'armatura e la lunghezza delle fondazioni dei tiranti sono state dimensionate in base ai criteri nel seguito esposti tenendo conto del loro massimo carico di esercizio, della loro inclinazione rispetto all'orizzontale e del loro interasse.

Devono essere soddisfatte le seguenti verifiche:

- Raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali;
- Verifica allo sfilamento della fondazione dell'ancoraggio.

Raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali

Le sollecitazoni di output del codice dei calcolo per i tiranti sono fornite per metro lineare per cui, nelle verifiche di resistenza, è necessario moltiplicare tali sollecitazioni per l'interasse dei tiranti. La verifica a rottura dei tiranti di ancoraggio risulta soddisfatta quando:

$$T_{Ed} \leq T_{Rd}$$

con:

$$T_{Ed} = T_{Ed,ml} \cdot i_{tiranti} \cdot cos(\theta)$$

dove:

T_{ed.ml} è il tiro al metro lineare ottenuto dall'analisi SLU

i_{tiranti} è l'interasse tra i tiranti

θ è l'angolo di inclinazione dei tiranti nel piano orizzontale

T_{Ed} è il tiro massimo sul singolo tirante ottenuto dall'analisi SLU

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366	Relazione di calcolo – Opere provvisionali



T_{Rd} è il tiro resistente del singolo tirante allo stato limite ultimo.

Il tiro resistente allo SLU dei tiranti a trefoli è calcolato come segue:

$$T_{Rd} = 0.9 \frac{f_{pt(1)k} \cdot n_t \cdot A_t}{\gamma_s}$$

dove:

 $f_{pt(1)k}$ è la tensione caratteristica all'1% della deformazione totale

y_s è il coefficiente di sicurezza dell'acciaio e vale 1.15

nt è il numero di trefoli che compongono il tirante

At è l'area di ciascun trefolo

da cui:

$$N_{vs} = f_{p(1)k} / 1.15 = 1670 / 1.15 = 1452 \text{ MPa}$$

Per i micropali a cavalletto si considera la seguente relazione:

$$N_{vs} = f_{vk} / 1.05 = 355 / 1.05 = 338.1 \text{ MPa}$$

Verifica allo sfilamento della fondazione

La verifica allo sfilamento della fondazione dell'ancoraggio si esegue confrontando la massima azione $T_{max,d}$ considerando tutti i possibili SLU con la resistenza di progetto R_{ad} determinata applicando alla resistenza caratteristica i seguenti fattori parziali:

$$R_{ad} = R_{ak}/\gamma_R$$

	Simbolo	Coefficiente parziale
Temporanei	Y Ra,t	1.1
Permanenti	Y Ra,p	1.2

Poiché nel caso in esame si hanno esclusivamente opere provvisionali, si è adottato un coefficiente parziale $\gamma_{Ra,t}$ = 1.1.

Il valore caratteristico R_{ak} è stato determinato analiticamente in funzione dei parametri geotecnici:

$$R_{ak} = R_{a,c} / \xi$$

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



Dove ξ è un fattore di correlazione che dipende dal numero di profili di indagine. Avendo a disposizione 1 verticale d'indagine per ogni opera in oggetto, si assume ξ = 1.8. Il valore di R_{a,c} è stato stimato con l'approccio di Bustamante e Doix:

$$R_{a,c} = \pi \cdot D_e \cdot T_{lim} \cdot L_{anc}$$

ove:

D_e è il diametro della fondazione dopo l'iniezione

T_{lim} adesione unitaria limite fondazione - terreno

Il valore di De dipende oltre che dal diametro di perforazone, dal tipo di terreno e dalla modalità di iniezione ed è calcolato come:

$$D_e = \alpha \cdot D$$

con D diametro di perforazione.

Con riferimento alle indicazioni di Bustamante e Doix (1985) e tenendo conto del tipo di iniezione del bulbo di ancoraggio sono stati assunti i seguenti valori:

Tipologia IRS:

 $\alpha = 1.2$

 $T_{lim} = 200 \text{ kPa};$

- Tipologia IGU:

 $\alpha = 1.1$

 $T_{lim} = 200 - 250 \text{ kPa};$

6.4.3 Verifiche della trave porta tiranti

La verifica di questo elemento strutturale è eseguita come una trave continua su più appoggi, con luce pari all'interasse tra i tiranti, sottoposta ad un carico ripartito (p). La sezione risulta verificata se vale:

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

con:

$$M_{Ed} = T_{Ed,ml} \cdot \frac{i_{tiranti}^2}{10}$$

avendo posto:

T_{Ed,ml} è il tiro massimo al metro lineare ottento dall'analisi SLU

i_{tiranti} è l'interasse orizzontale tra i tiranti

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau

Proge

dale 0.0.120 - 1 Straiolo, ililo a Falad.	0000
etto Definitivo	o anas
	GRUPPO FS ITALIANE

 M_{Rd}

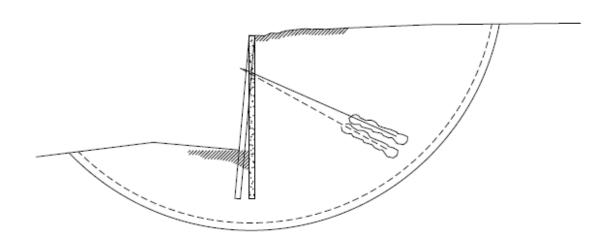
CA366

è il momento resistente ultimo della sezione delle travi porta – tiranti

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

6.4.4 Verifiche di stabilità globale del complesso paratia-terreno

Al fine di pervenire alla definizione della sicurezza dell'opera di sostegno, è necessario, tra le altre cose, garantire la stabilità globale del complesso paratia-terreno.



Viene usata la tecnica della suddivisione a strisce della superficie di scorrimento da analizzare. La superficie di scorrimento viene supposta circolare e determinata in modo tale da non avere intersezione con il profilo dell'opera. Si determina il minimo coefficiente di sicurezza su una maglia di centri posta in prossimità della sommità del muro.

Si adotta per la verifica di stabilità globale il metodo di Bishop. Il coefficiente di sicurezza nel metodo di Bishop si esprime secondo la seguente formula:

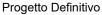
$$\eta = \frac{\sum_{i} \left(\frac{c_{i}b_{i} + (W_{i} - u_{i}b_{i})\tan\varphi_{i})}{m} \right)}{\sum_{i} W_{i} sen\alpha_{i}}$$

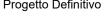
dove il termine m è espresso da

$$m = \left(1 + \frac{tg\varphi_i \cdot tg\alpha_i}{\eta}\right) \cos\alpha_i$$

In questa espressione η è il numero delle strisce considerate, b_i e α_i sono la larghezza e l'inclinazione della base della striscia i-esima rispetto all'orizzontale, W_i è il peso della striscia

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

i-esima, c_i e φ_i sono le caratteristiche del terreno (coesione ed angolo di attrito) lungo la base della striscia ed u_i è la pressione neutra lungo la base della striscia.

L'espressione del coefficiente di sicurezza di Bishop contiene al secondo membro il termine m che è funzione di 1. Quindi essa viene risolta per successive approssimazioni assumendo un valore iniziale per 1 da inserire nell'espressione di m ed iterare fino a quando il valore calcolato coincide con il valore assunto.

La verifica viene effettuata secondo la combinazione 2 (A2+M2+R2) dell'approccio 1 come previsto dalle NTC2018.

Mentre i coefficienti A2 e M2 sono integrati nel software di calcolo PARATIE-PLUS, il coefficiente riduttivo della resistenza viene utilizzato come termine di confronto con il coefficiente di sicurezza restituito dall'analisi che, quindi, dovrà essere FS ≥ 1.10.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



7 ANALISI DEI CARICHI

Si descrivono nel seguito le verifiche eseguite per le tipologie di opere in oggetto ed i carichi considerati.

Data la natura provvisionale delle opere, come prescritto dalle suddette norme, non si è tenuto conto della presenza del sisma.

7.1 Analisi eseguite

Sono stati analizzati tutti i casi di verifica, secondo i criteri esposti al Cap. 6.4, come segue:

SLE STR
SLU (A1+M1) STR
SLU (A2+M2) GEO

7.2 Carichi permanenti strutturali

Per quanto riguarda la struttura il peso proprio degli elementi strutturali é automaticamente valutato dal programma di calcolo utilizzato per l'analisi.

7.3 Spinta delle terre

Il peso del terreno a tergo della paratia determina una spinta laterale sulla stessa avente distribuzione triangolare. L'effetto di incremento della spinta per la presenza di prescavi e inclinazioni a monte, è preso in conto mediante pendenza equivalente della superficie inclinata.

7.4 Carichi accidentali

Per le paratie è stato considerato:

- un sovraccarico accidentale pari a 20 kN/m per tenere conto della presenza della viabilità provvisoria a tergo dell'opera;

7.5 Combinazioni delle azioni

In accordo al par. 2.5.3 delle NTC2018 ai fini delle verifiche degli stati limite sono state considerate le seguenti combinazioni delle azioni:

• Combinazione fondamentale, impiegata per le verifiche agli stati limite ultimi (SLU):

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

• Combinazione rara, impiegata per le verifiche agli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

anas GRUPPO FS ITALIANE

CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

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

Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali A:
 G₁ + G₂ + P + A_d + ψ₂₁ · Q_{k1} + ψ₂₂ · Q_{k2} + ...
 [2.5.6]

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

Di seguito si riportano le tabelle che esplicitano i coefficienti parziali sopra illustrati:

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

		Coefficiente	EQU ⁽¹⁾	A1 STR	A2 GEO
Carichi permanenti	favorevoli sfavorevoli	γ _{G1}	0,90 1,10	1,00 1,35	1,00 1,00
Carichi permanenti non strutturali ⁽²⁾	favorevoli sfavorevoli	γ _{G2}	0,00 1,50	0,00 1,50	0,00 1,30
Carichi variabili da traffico	favorevoli sfavorevoli	γo	0,00 1,35	0,00 1,35	0,00 1,15
Carichi variabili	favorevoli sfavorevoli	γ _{Qi}	0,00 1,50	0,00 1,50	0,00 1,30
Distorsioni e presollecitazioni di progetto	favorevoli sfavorevoli	γ _{ε1}	0,90 1,00 ⁽³⁾	1,00 1,00 ⁽⁴⁾	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 1,00

⁽¹⁾ Equilibrio che non coinvolga i parametri di deformabilità e resistenza del terreno; altrimenti si applicano i valori di GEO.

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

^{(3) 1,30} per instabilità in strutture con precompressione esterna

^{(4) 1,20} per effetti locali

8 SEZIONI DI ANALISI, RISULTATI E VERIFICHE

Di seguito si riporta una breve descrizione delle sezioni esaminate, rimandando per i dettagli ed i risultati delle verifiche effettuate ai tabulati allegati. Come è possibile evincere tutte le verifiche geotecniche e strutturali sono ampiamente soddisfatte.

8.1 Sezioni di analisi

- Paratia a sbalzo

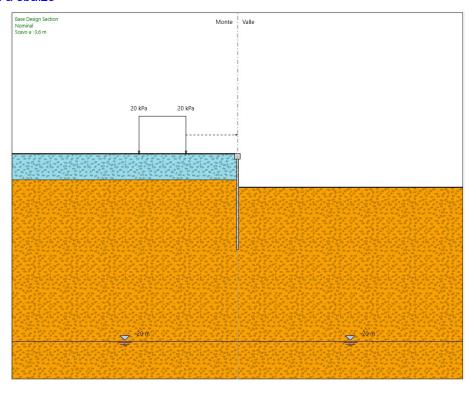
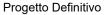


Figura 8.1: Sezione paratia a cavalletto – Sezione Tipo A1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Paratia a cavalletto

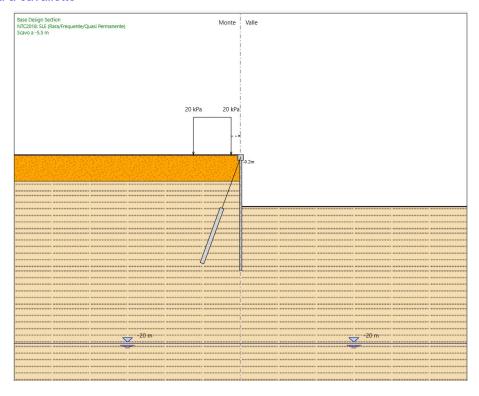
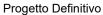


Figura 8.2: Sezione paratia a cavalletto – Sezione Tipo B1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Relazione di calcolo – Opere provvisionali







- Paratia con un ordine di tiranti

CA366

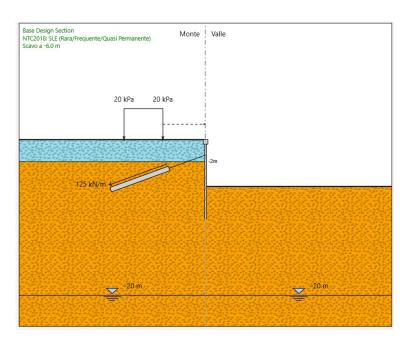


Figura 8.3: Sezione paratia con un ordine di tiranti – Sezione Tipo B

Paratia con due ordini di tiranti

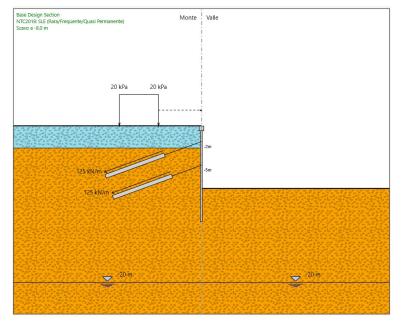
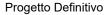


Figura 8.4: Sezione paratia con due ordini di tiranti - Sezione Tipo C

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366 Relazione

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



8.2 Risultati del calcolo

Si rimanda agli output di calcolo per la visione completa dei risultati

8.3 Verifiche micropali

8.3.1 Verifiche strutturali: Combinazione 1 (A1+M1)

I micropali sono stati verificati valutando la resistenza di progetto come prescritto dal §4.4.4.1 delle NTC2018:

$$R_d = R_k/\gamma_{M0}$$

in cui:

R_k è il valore caratteristico (flessione, taglio, etc) della resistenza della membratura

γ_{м0} è pari a 1.05

Le sollecitazioni sono state valutate sia in condizioni statiche, con riferimento alle suddette combinazioni di progetto. Nello specifico, vista la tipologia di opera, le verifiche dei micropali sono state effettuate in campo plastico. Le figure seguenti contengono i risultati delle verifiche effettuate per ciascuna sezione analizzata, riportando i valori di sfruttamento del momento flettente e dell'azione tagliante nella condizione STR (statica).

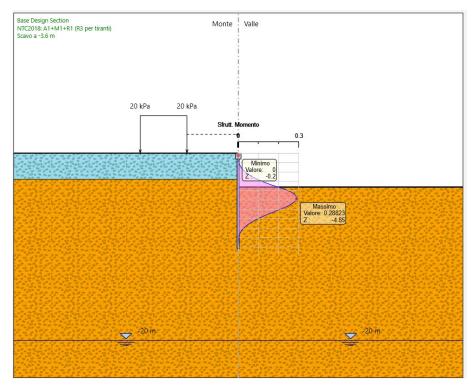
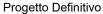


Figura 8.5: Sezione Tipo A1 - Diagramma sfruttamento momento flettente

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

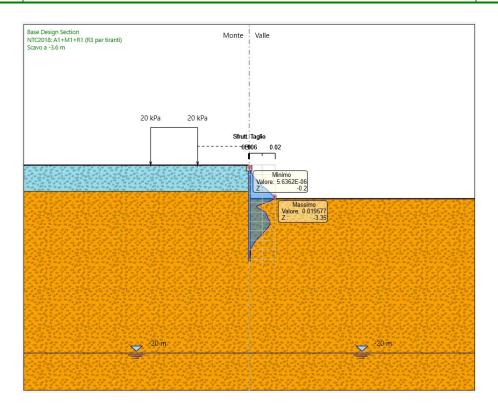


Figura 8.6: Sezione Tipo A1 - Diagramma sfruttamento azione tagliante

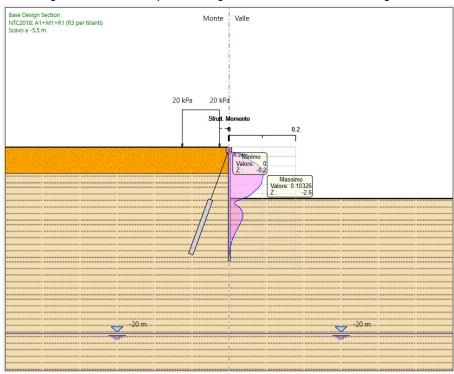
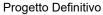


Figura 8.7: Sezione Tipo B1 - Diagramma sfruttamento momento flettente

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

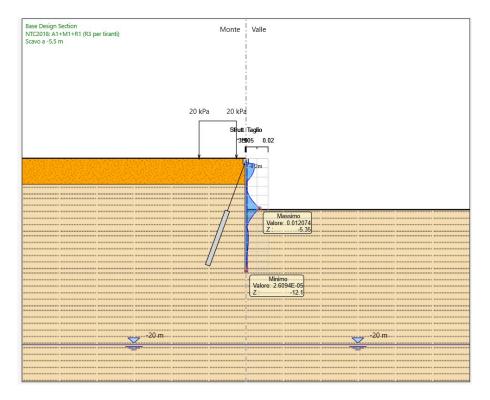


Figura 8.8: Sezione Tipo B1 - Diagramma sfruttamento azione tagliante

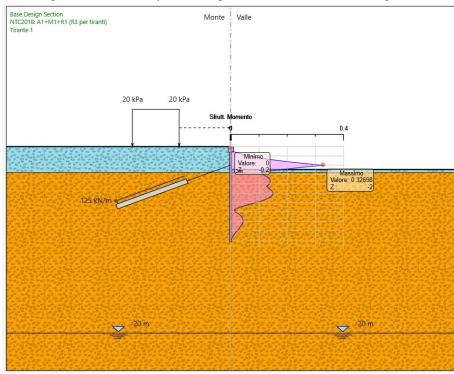
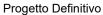


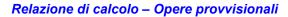
Figura 8.9: Sezione Tipo B - Diagramma sfruttamento momento flettente

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366





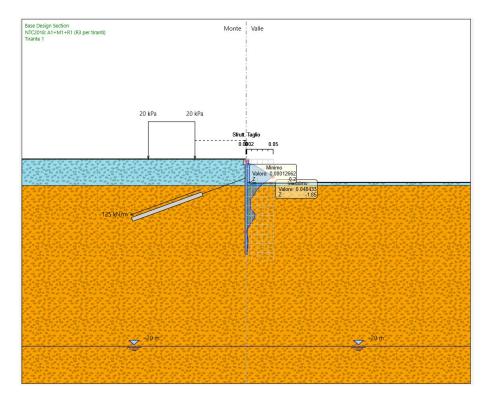


Figura 8.10: Sezione Tipo B - Diagramma sfruttamento azione tagliante

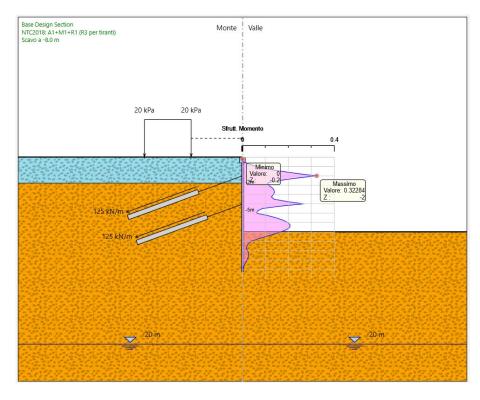


Figura 8.11: Sezione Tipo C - Diagramma sfruttamento momento flettente

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

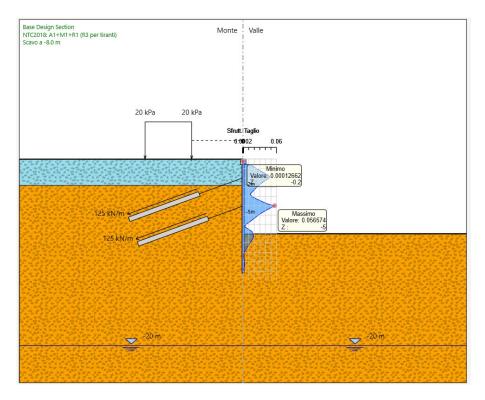


Figura 8.12: Sezione Tipo C - Diagramma sfruttamento azione tagliante

8.4 Verifiche geotecniche del grado di mobilitazione della spinta passiva (A2+M2)

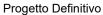
La sicurezza nei confronti dello stato limite d'equilibrio geotecnico è calcolata confrontando la spinta passiva mobilitata con la spinta passiva disponibile:

La sicurezza nei confronti della mobilitazione della resistenza limite del terreno è garantita per ogni tipologia di opera prevista.

8.5 Verifiche SLE

Di seguito si illustrano lo spostamento massimo delle paratie e la stima dei cedimenti a tergo dell'opera secondo il metodo proposto da Boone & Westland (2006), come precedentemente indicato.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366





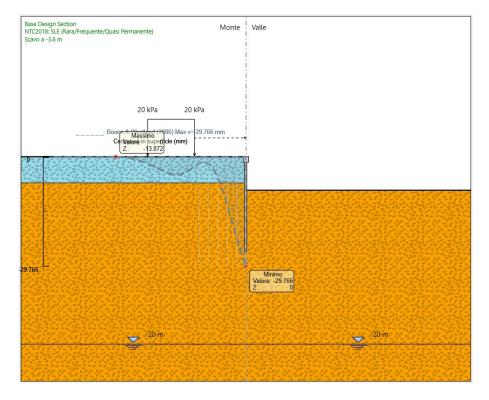


Figura 8.13: Sezione Tipo A1 – Spostamenti stima cedimenti

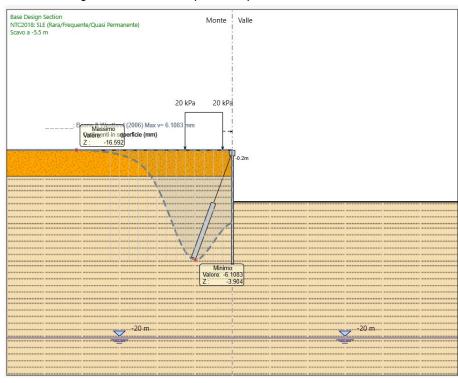
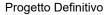


Figura 8.14: Sezione Tipo B1 – Spostamenti stima cedimenti

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

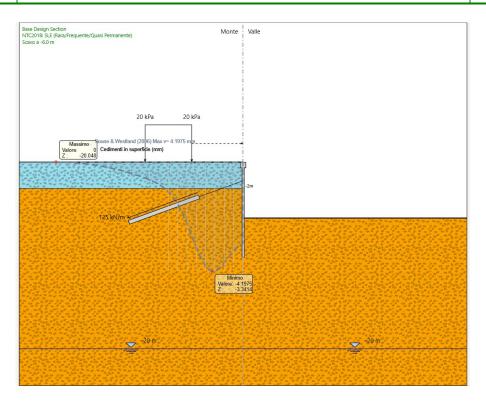


Figura 8.15: Sezione Tipo B – Spostamenti stima cedimenti

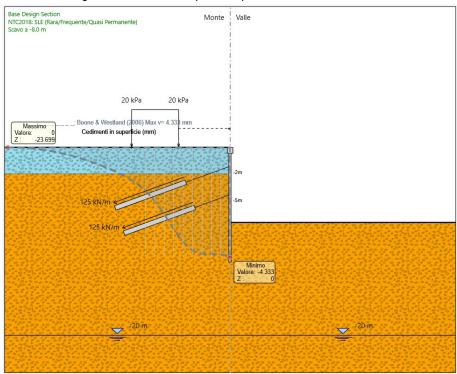
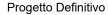


Figura 8.16: Sezione Tipo C – Spostamenti stima cedimenti

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







Di seguito si riporta lo spostamento massimo delle paratie calcolato nella fase di raggiungimento del fondo scavo:

OPERA	H fuori terra (m)	Z max (m)	δsle (mm)	δsle/H
SEZ. TIPO A1	3.6	0.0	28.0	0.78%
SEZ. TIPO B1	5.5	4.4	5.4	0.10%
SEZ. TIPO B	6.0	5.5	4.3	0.07%
SEZ. TIPO C	8.0	8.0	5.9	0.07%

Il rapporto fra spostamento massimo e altezza totale fuori terra, restituiscono percentuali di sfruttamento contenuti, pertanto si ritiene che i requisiti prestazionali in termini di deformabilità siano soddisfatti.

8.6 Verifiche di stabilità globale

Di seguito si riporta la verifica di stabilità globale del complesso paratia-terreno, calcolato nella fase di raggiungimento del fondo scavo. Il fattore di sicurezza associato al primo caso deve risultare superiore ad 1.1

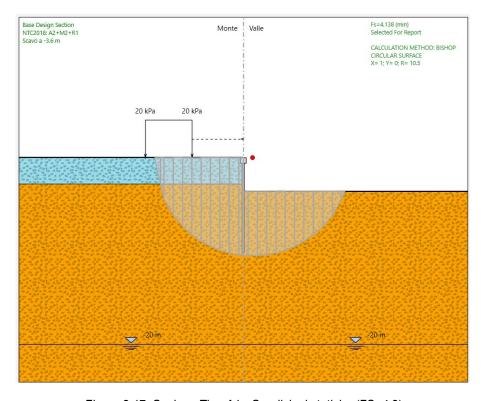
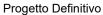
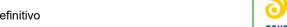


Figura 8.17: Sezione Tipo A1 - Condizioni statiche (FS=4.2)

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

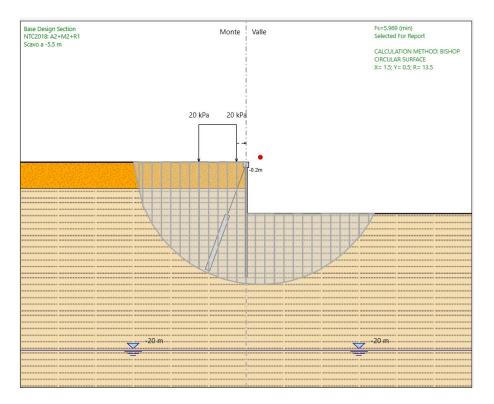


Figura 8.18: Sezione Tipo B1 - Condizioni statiche (FS=6.0)

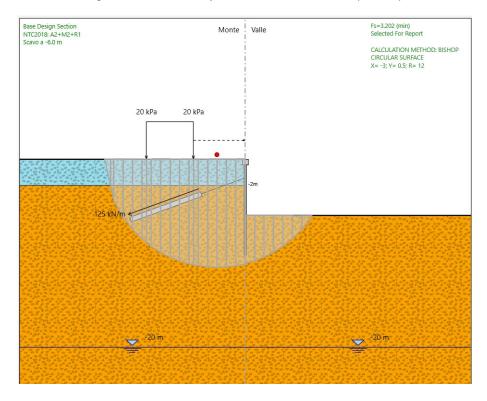


Figura 8.19: Sezione Tipo B - Condizioni statiche (FS=3.2)

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

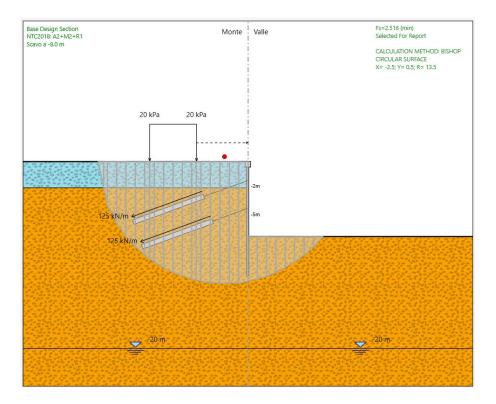


Figura 8.20: Sezione Tipo C - Condizioni statiche (FS=2.5)

8.7 Verifiche degli elementi ancoraggio e contrasto

8.7.1 Verifiche dei maniglioni di ancoraggio in testa ai micropali

L'ancoraggio dei micropali al plinto di fondazione è realizzato tramite "maniglioni" resistenti a taglio, saldati in testa ai tubi.

Sono previste 4 barre ϕ 16 in acciaio B450C, da saldare ai tubi con cordoli di lunghezza 50 mm e altezza della sezione di gola pari a 5 mm.

La verifica della saldatura è stata effettuata come segue:

 $Fw, Ed / Fw, Rd \leq 1$

Dove la forza di progetto agente sul singolo cordone è pari a:

Fw, $Ed = NEd/(2 \cdot nb)$

Essendo:

N_{Ed} lo sforzo normale di progetto sul micropalo;

nb il numero di ancoraggi al micropalo (2 per barra);

mentre, la resistenza di progetto del cordone d'angolo è pari a:

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



$$Fw, Rd = a \cdot Lc \cdot ftk / (\sqrt{3} \cdot \beta \cdot \gamma_{M2})$$

Essendo:

a l'altezza della sezione di gola;

Lc la lunghezza del singolo cordone;

f_{tk} la resistenza a rottura del materiale di apporto;

 $\beta = 0.90$ per acciaio \$355.

Le verifiche della sezione più sollecitata porgono quanto segue:

VERIFICHE DEGLI ANCORAGGI IN TESTA AI MICROPALI

Verifica a tranciamento delle barre di ancoraggio	var	unità	
Numero di maniglioni	nm		4
numero complessivi di bracci resistenti a tranciamento	nb		8
diametro delle barre di ancoraggio	fb	mm	16
Area resistente a tranciamento	Ab	mm2	1608
tensione di snervamento dell'acciaio delle barre	fyk	MPa	450
Coefficiente di sicurezza per resistenza	γ_{s}		1.15
Resistenza tangenziale di progetto	$ au_{t,Rd}$	MPa	225.9
Forza di assiale di progetto	NEd	kN	33.6
Resistenza a tranciamento	NRd	kN	363.4
Rapporto NEd / Nt,Rd	NEd/Nt,Ro	ł	0.09
Status check	Ch		ОК

Verifica delle saldature delle barre ai tubi	var	unità	
lunghezza minima cordone d'angolo	lc	mm	50
altezza della gola	a	mm	5
Area resistente saldatura	Asal	mm2	250
tensione di rottura materiale di apporto	ftk	MPa	510
Coefficiente di sicurezza per resistenza	γ_{M2}		1.25
Coefficiente beta	β		0.90
Forza di progetto che sollecita il cordone d'angolo: NEd / (2 x nb)	Fw,Ed	kN	2.1
Resistenza di progetto del cordone d'angolo	Fw,Rd	kN	65.4
Rapporto Fw,Ed / Fw,Rd	Fw,Ed / Fw,R	Rd	0.03
Status check	Ch		ОК

8.7.2 Verifiche strutturali e geotecniche di cavalletti

Tirante	Sollecitazione (kN)	Resistenza GEO (kN)	Resistenza STR (kN)	Sfruttamento GEO	Sfruttamento STR
Cavalletto	40.28	649.3	1535.1	6%	3%

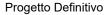
Come è possibile evincere le verifiche risultano ampliamente soddisfatte.

8.7.1 Verifiche strutturali dei cordoli di coronamento

Di seguito si riportano le sollecitazioni di flessione e taglio sui cordoli di coronamento.

CA366_P00VI00STRRE01_A.docx

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Sollecitazioni sui cordoli di coronamento								
	Ntirante (kN/m)	33.60						
	Q sul cordolo (kN/m)	11.49						
SLU	Ved (kN)	6.90						
	Med (kNm)	1.65						
	Ntirante (kN/m)	17.15						
SLE	Q sul cordolo (kN/m)	5.87						
	Med (kNm)	0.84						

I cordoli delle tipologie esaminate saranno armati con 2ø20 in zona compressa e 2ø20 in zona tesa, staffe ø12/20.

CARATTERISTICHE DOMINIO CALCESTRUZZO

Forma del De Classe Calces	Poligonale C25/30	
N°vertice:	X [cm]	Y [cm]
1	-35.0	0.0
2	-35.0	60.0
3	35.0	60.0
4	35.0	0.0

DATI BARRE ISOLATE

N°Barra	X [cm]	Y [cm]	DiamØ[mm]
1	-29.0	6.0	16
2	-29.0	54.0	16
3	29.0	54.0	16
4	29.0	6.0	16

ARMATURE A TAGLIO

Diametro staffe: 12 mm Passo staffe: 20.0 cm

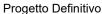
Indicazione Barre Longitudinali di risvolto per ogni staffa:

N°Staffa Barra Barra Barra Barra 1 1 2 3 4

CALCOLO DI RESISTENZA - SFORZI PER OGNI COMBINAZIONE ASSEGNATA

N Sforzo normale [kN] applicato no Mx Momento flettente [kNm] intorno con verso positivo se tale da cor My Momento flettente [kNm] intorno con verso positivo se tale da cor Vy Componente del Taglio [kN] para Vx Componente del Taglio [kN] para			te (kNm) intorno all'a ro se tale da comprii te (kNm) intorno all'a ro se tale da comprii Taglio (kN) parallela	sse x princ. d'inerzia mere il lembo sup. d isse y princ. d'inerzia mere il lembo destro a all'asse princ.d'ine	a lella sez. a o della sez. rzia y
N°Comb.	N	Mx	Му	Vy	Vx
1	0.00	1.65	0.00	6.90	0.00

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

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

Sforzo normale [kN] applicato nel Baricentro (+ se di compressione)

Momento flettente [kNm] intorno all'asse x princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) Mx

con verso positivo se tale da comprimere il lembo superiore della sezione

Momento flettente [kNm] intorno all'asse y princ. d'inerzia (tra parentesi Mom.Fessurazione) Му

con verso positivo se tale da comprimere il lembo destro della sezione

N°Comb. Mx Му 1 0.00 1.00 0.00

RISULTATI DEL CALCOLO

Sezione verificata per tutte le combinazioni assegnate

Copriferro netto minimo barre longitudinali: 5.2 cm Interferro netto minimo barre longitudinali: 46.4 cm Copriferro netto minimo staffe: 4.0 cm

VERIFICHE DI RESISTENZA IN PRESSO-TENSO FLESSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Ver S = combinazione verificata / N = combin. non verificata

Sforzo normale assegnato [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compressione) Ν

Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia Mx Componente del momento assegnato [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia My N Res Sforzo normale resistente [kN] nel baricentro B sezione cls.(positivo se di compress.)

Mx Res Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse x princ. d'inerzia Momento flettente resistente [kNm] riferito all'asse y princ. d'inerzia My Res Misura sicurezza = rapporto vettoriale tra (N r,Mx Res,My Res) e (N,Mx,My) Mis.Sic.

Verifica positiva se tale rapporto risulta >=1.000

As Tesa Area armature trave [cm²] in zona tesa. [Tra parentesi l'area minima ex § 7.2.6 NTC

N°Comb Ver Ν N Res Mis.Sic. As Tesa Mx My Mx Res My Res S 0.00 1.65 0.00 0.00 89.30 0.00 54.12 8.0(8.4)

METODO AGLI STATI LIMITE ULTIMI - DEFORMAZIONI UNITARIE ALLO STATO ULTIMO

ec max	Deform. unit. massima del calcestruzzo a compressione
x/d	Rapporto di duttilità [§ 4.1.2.1.2.1 NTC] deve essere < 0.45
Xc max	Ascissa in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Yc max	Ordinata in cm della fibra corrisp. a ec max (sistema rif. X,Y,O sez.)
es min	Deform. unit. minima nell'acciaio (negativa se di trazione)
Xs min	Ascissa in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys min	Ordinata in cm della barra corrisp. a es min (sistema rif. X,Y,O sez.)
es max	Deform. unit. massima nell'acciaio (positiva se di compress.)
Xs max	Ascissa in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)
Ys max	Ordinata in cm della barra corrisp. a es max (sistema rif. X,Y,O sez.)

N°Comb	ec max	x/d	Xc max	Yc max	es min	Xs min	Ys min	es max	Xs max	Ys max
1	0.00350	0.073	-35.0	60.0	-0.00186	-29 N	54.0	-0 04477	-29 N	6.0

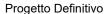
POSIZIONE ASSE NEUTRO PER OGNI COMB. DI RESISTENZA

a, b, c Coeff. a, b, c nell'eq. dell'asse neutro aX+bY+c=0 nel rif. X,Y,O gen. Rapp. di duttilità (travi e solette)[§ 4.1.2.1.2.1 NTC]: deve essere < 0.45 x/d

C.Rid. Coeff. di riduz. momenti per sola flessione in travi continue

N°Comb x/d C.Rid.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

1 0.00000000 0.000893943 -0.050136556 0.073 0.700

VERIFICHE A TAGLIO

Diam. Staffe: 12 mm

Passo staffe: 20.0 cm [Passo massimo di normativa = 33.0 cm]

Ver S = comb. verificata a taglio / N = comb. non verificata

Ved Taglio di progetto [kN] = proiez. di Vx e Vy sulla normale all'asse neutro Vcd Taglio compressione resistente [kN] lato calcestruzzo [formula (4.1.28)NTC]

Vwd Taglio resistente [kN] assorbito dalle staffe [(4.1.18) NTC]

Dmed Altezza utile media pesata [cm] valutata lungo strisce ortog. all'asse neutro.

La resistenza delle travi è calcolata assumendo il valore di 0.9 Dmed come coppia interna.

I pesi della media sono le lunghezze delle strisce.(Sono esluse le strisce totalmente non compresse).

bw Larghezza media resistente a taglio [cm] misurate parallel. all'asse neutro E' data dal rapporto tra l'area delle sopradette strisce resistenti e Dmed. Ctg Cotangente dell'angolo di inclinazione dei puntoni di calcestruzzo

Acw Coefficiente maggiorativo della resistenza a taglio per compressione
Ast Area staffe+legature strettam. necessarie a taglio per metro di pil.[cm²/m]
A.Eff Area staffe+legature efficaci nella direzione del taglio di combinaz.[cm²/m]
Tra parentesi è indicata la quota dell'area relativa alle sole legature.

L'area della legatura è ridotta col fattore L/d_max con L=lungh.legat.proiettata sulla direz. del taglio e d_max= massima altezza utile nella direz.del taglio.

N°Comb Ver Ved Vcd Vwd Dmed Ctg A.Eff bw Acw Ast S 6.90 830.56 537.70 70.0 1.000 11.3(0.0) 54.0 2.500 0.1

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - MASSIME TENSIONI NORMALI ED APERTURA FESSURE (NTC/EC2)

Ver S = comb. verificata/ N = comb. non verificata

Sc max
Massima tensione (positiva se di compressione) nel calcestruzzo [MPa]
Xc max, Yc max
Ascissa, Ordinata [cm] del punto corrisp. a Sc max (sistema rif. X,Y,O)
Ss min
Minima tensione (negativa se di trazione) nell'acciaio [MPa]

Xs min, Ys min

Ascissa, Ordinata [cm] della barra corrisp. a Ss min (sistema rif. X,Y,O)

Ac eff.

Area di calcestruzzo [cm²] in zona tesa considerata aderente alle barre

Area barre [cm²] in zona tesa considerate efficaci per l'apertura delle fessure

N°Comb Ver Sc max Xc max Yc max Ss min Xs min Ys min Ac eff. As eff.

l S 0.06 -35.0 60.0 -4.9 29.0 6.0 484 4.0

COMBINAZIONI RARE IN ESERCIZIO - APERTURA FESSURE [§ 7.3.4 EC2]

La sezione viene assunta sempre fessurata anche nel caso in cui la trazione minima del calcestruzzo sia inferiore a fctm

Ver. Esito della verifica

e1 Massima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata ir

e1 Massima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata e2 Minima deformazione unitaria di trazione nel calcestruzzo (trazione -) valutata in sezione fessurata

k1 = 0.8 per barre ad aderenza migliorata [eq.(7.11)EC2]

kt = 0.4 per comb. quasi permanenti / = 0.6 per comb.frequenti [cfr. eq.(7.9)EC2] k2 = 0.5 per flessione; =(e1 + e2)/(2*e1) per trazione eccentrica [eq.(7.13)EC2]

k3 = 3.400 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali k4 = 0.425 Coeff. in eq.(7.11) come da annessi nazionali

Ø Diametro [mm] equivalente delle barre tese comprese nell'area efficace Ac eff [eq.(7.11)EC2]
Cf Copriferro [mm] netto calcolato con riferimento alla barra più tesa

e sm - e cm Differenza tra le deformazioni medie di acciaio e calcestruzzo [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]

Tra parentesi: valore minimo = 0.6 Smax / Es [(7.9)EC2 e (C4.1.8)NTC]

sr max Massima distanza tra le fessure [mm]

wk Apertura fessure in mm calcolata = sr max*(e_sm - e_cm) [(7.8)EC2 e (C4.1.7)NTC]. Valore limite tra parentesi

Mx fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse X [kNm] My fess. Componente momento di prima fessurazione intorno all'asse Y [kNm]

Comb. Ver e1 e2 k2 Ø Cf e sm - e cm sr max wk Mx fess My

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366 Relazione di calcolo – Opere provvisionali



fess

1 S -0.00003 0.00000 0.500 16.0 52 0.00001 (0.00001) 504 0.007 (990.00) 113.45 0.00

8.7.2 Verifiche strutturali (A1+M1) e geotecniche (A2+M2) dei tiranti

		CARATTERISTICHE TIRANTI							SLU	SLU - ROTTURA PER SFILAMENTO DELLA FONDAZIONE SLU - ROTTURA DELL'ARMATURA							4						
		n° trefoli	Н	L _{PALO}	D	nterasse	linazior	L _{LIBERA}	α	q _s (τ)	γR	ξ	- _{bulbo} max	L _{bulbo}	Rad ₂	Ed	/ERIFICA	c.u.	fp(l)k	Rak	Rad₁	VERIFICA	c.u.
	TIRANTE		[m]	[m]	[m]	[m]	[°]	[m]	-	[kPa]	-	-	[m]	[m]	[kN]	[kN]	-	-	[MPa]	[kN]	[kN]	-	-
SEZ TIPO B	T1	3	6	10	0.16	2.4	20	5	1.1	200	1.1	1.8	10.8	8	447	390.0	OK	0.87	1670	696	606	OK	0.64
SEZ TIPO C	T1	3	•	12	0.16	2.4	20	5	1.1	200	1.1	1.8	10.8	8	447	397.9	OK	0.89	1670	696	606	OK	0.66
SEZ TIPO C	T2	3	•		0.16	2.4	20	4	1.1	250	1.1	1.8	8.7	8	559	411.1	OK	0.74	1670	696	606	OK	0.68

Come è possibile evincere dalle precedenti tabelle, tutte le verifiche risultano ampliamente soddisfatte.

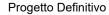
8.7.3 Verifiche strutturali travi di contrasto

I tiranti saranno contrastati tramite due travi HEB180. Di seguito si riportano le verifiche strutturali a flessione e taglio delle suddette travi.

Paratia	Tirante	Interasse	Ntirante	M _{ED}	V _{ED}	Trave	W _{el}	M _{RD}	c.u.	V _{RD}	c.u.
-	-	[m]	[kN/m]	[kNm]	[kN]	-	[cm³]	[kNm]	-	[kN]	_
SEZ. TIPO B	T1	2.4	162.5	93.6	195	2 HEB 180	425.7	223.0	0.42	612.10	0.32
SEZ. TIPO C	T1	2.4	165.8	95.48928	198.936	2 HEB 180	425.7	223.0	0.43	612.10	0.33
SEZ. TIPO C	T2	2.4	171.3	98.6688	205.56	2 HEB 180	425.7	223.0	0.44	612.10	0.34

Come è possibile evincere dalle precedenti tabelle, tutte le verifiche risultano ampliamente soddisfatte.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



9 DICHIARAZIONE ACCETTABILITÀ RISULTATI (PAR. 10.2 N.T.C. 2018)

9.1 Tipo di analisi svolte

Le analisi strutturali e le verifiche con il dimensionamento delle strutture sono state condotte con l'ausilio di codici di calcolo automatico. La verifica della sicurezza degli elementi strutturali è stata valutata con i metodi della scienza delle costruzioni.

Il calcolo delle opere di sostegno viene eseguito secondo le seguenti fasi:

- Calcolo della spinta del terreno
- Calcolo delle sollecitazioni sia del muro che della fondazione, progetto delle armature e relative verifiche dei materiali.

La verifica delle sezioni degli elementi strutturali è eseguita con il metodo degli Stati Limite. Le combinazioni di carico adottate sono esaustive relativamente agli scenari di carico più gravosi cui le ocone saranno soggette.

9.2 Origine e caratteristiche dei codici di calcolo

ANALISI STRUTTURALE - PARATIE

Nome del Software: 'PARATIE-PLUS' vers. 22.0

Produttore: HARPACEAS

9.3 Affidabilità dei codici di calcolo

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software ha consentito di valutarne l'affidabilità. La documentazione fornita dai produttori del software contiene esaurienti descrizioni delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati con l'individuazione dei campi d'impiego.

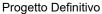
9.4 Modalità di presentazione dei risultati

Le relazioni di calcolo strutturale presentano i dati di calcolo tale da garantirne la leggibilità, la corretta interpretazione e la riproducibilità. Le relazioni di calcolo illustrano in modo esaustivo i dati in ingresso ed i risultati delle analisi in forma tabellare.

9.5 Informazioni generali sull'elaborazione

Il software consente di visualizzare e controllare, sia in forma grafica che tabellare, i dati del modello strutturale, in modo da avere una visione consapevole del comportamento corretto del modello strutturale.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

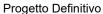
Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli dal sottoscritto utente del software. Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali. Inoltre sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte oconate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

In base a quanto sopra, il Progettista delle Strutture asserisce che l'elaborazione è corretta ed idonea al caso specifico, contanto i risultati di calcolo sono da ritenersi validi ed accettabili.

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

10 ALLEGATO 1 - SEZIONE TIPO A1

Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: POLYLINE
Punti
(-30;0)
(-24;0)
(0;0)
(24;-30)
(-30;-30)

OCR:1

OCR:1

Tipo: POLYLINE
Punti
(-30;-2.8)
(-24;-2.8)
(0;-2.8)
(24;-2.8)
(24;-30)
(-30;-30)

Strato di Terre	no Terreno	γ dry	γ sat	ø' ø	cvøp c' Su l	Modulo Elastico E	u Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvo	Rvc	Ku	Kvc	Kur
	ı	⟨N/m³	kN/m	3 0 0	° kPakPa		kPa	kPa	kPa	kPal	(N/m³	kN/m³	kN/m³
1	ba	18	18	34	0	Constant	8000	24000					
2	AZNarn	18	18	32	7	Constant	80002	24000	1				

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366





Descrizione Pareti

X:0 m

Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -10.2 m

Muro di sinistra

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Area equivalente: 0.027520924933746 m

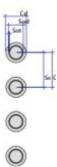
Inerzia equivalente : 0.0001 m⁴/m Materiale calcestruzzo : C25/30 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura : 0.4 m
Diametro : 0.24 m
Efficacia : 1

Materiale acciaio : S355

Sezione: 0.1683x0.01

Tipo sezione : O Spaziatura : 0.4 m Spessore : 0.01 m Diametro : 0.1683 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Muro di sinistra

Sezione: cordolo

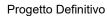
Area equivalente : 0.6 m

Inerzia equivalente : $0.018 \text{ m}^4/\text{m}$ Materiale calcestruzzo : C25/30

Tipo sezione : Solid Spessore : 0.6 m Efficacia : 1



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



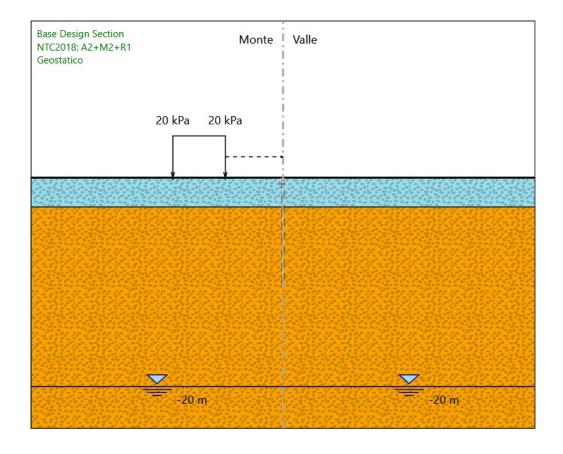






Fasi di Calcolo

Geostatico



Geostatico

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

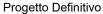
Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







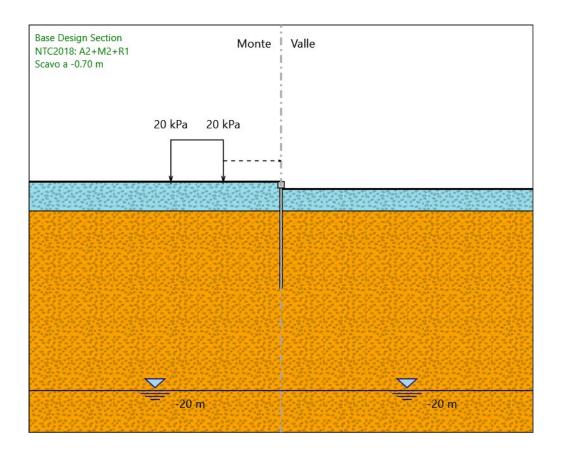
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m Falda di destra: -20 m

Scavo a -0.70 m



Scavo a -0.70 m

Scavo

Muro di sinistra

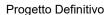
Lato monte: 0 m Lato valle : -0.7 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-0.7 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

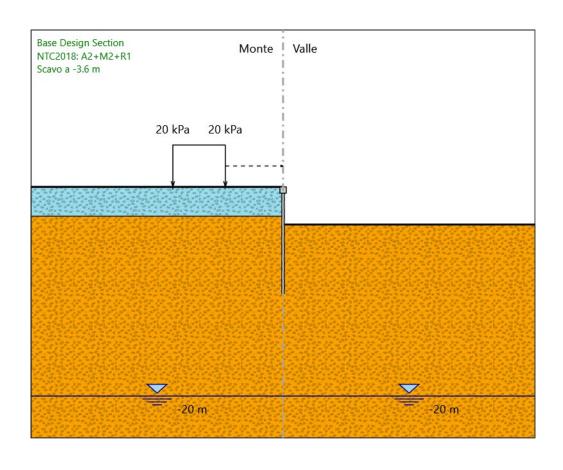
> Quota in alto: -0.2 m Quota di fondo: -10.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo X : 0 m

> Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -0.6 m Sezione: cordolo

Scavo a -3.6 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Scavo a -3.6 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -3.6 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-3.6 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia

X:0 m

Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -10.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

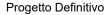
Paratia: Cordolo

 $X:0\ m$

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m

Sezione: cordolo

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





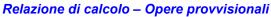
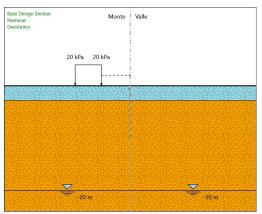
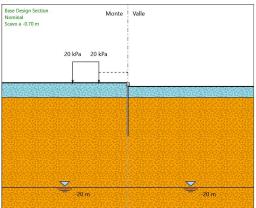
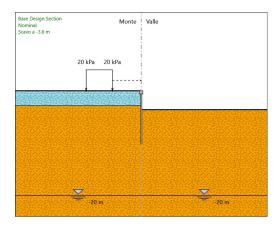




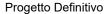
Tabella Configurazione Stage (Nominal)







Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



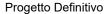
Descrizione Coefficienti Design Assumption

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carico	Pressi	Pressi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permanenti	Permanent	Variabili	Variabili	Sismico	oni	oni	Perman	Perman	Variabili	Perman	Perman	Variabili
	Sfavorevoli	i Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	enti	enti	Destabil	enti	enti	Destabili
	(F_dead_loa	(F_dead_lo	(F_live_load	(F_live_lo	m_load	Lato	Lato	Destabil	Stabiliz	izzanti	Destabili	Stabiliz	zzanti
	d_unfavour)	ad_favour)	_unfavour)	ad_favour)	Monte	Valle	izzanti	zanti	(F_UPL_	zzanti	zanti	(F_HYD_
)		(F_Wa	(F_Wa	(F_UPL_	(F_UPL	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD	QDStab)
						terDR)	terRes	GDStab)	_GStab		GDStab)	_GStab)	
))				
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
NTC2018:	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE													
(Rara/Frequ													
ente/Quasi Permanent													
e)													
NTC2018:	1.3	1	1.5	1	0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9	1
A1+M1+R1	1.5	-	1.5	-	Ü	1.5	-	-	-	-	1.5	0.5	-
(R3 per													
tiranti)													
NTC2018:	1	1	1.3	1	0	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
A2+M2+R1													
NTC2018:	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SISMICA													
STR													
NTC2018:	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
SISMICA													
GEO													

Nome	Parziale su	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	tan(ø') (F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	γф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1
NTC2018: A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1	1	1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1	1	1	1

Nome	Parziale resistenza terreno (es Kp) (F_Soil_Res_walls)		Parziale resistenza Tiranti temporanei (F_Anch_T)	
Simbolo	γRe	үар	γat	
Nominal	1	1	1	1
NTC2018: SLE	1	1	1	1
(Rara/Frequente/Quasi Permanente)				
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1.2	1.1	1
NTC2018: A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1.2	1.1	1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Nome	Parziale resistenza terreno (es	s. 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	
NTC2018: SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

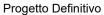
Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70 m	Scavo a -3.6 m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente	e)		
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	V	V	V
NTC2018: A2+M2+R1			
NTC2018: SISMICA STR			
NTC2018: SISMICA GEO			

Descrizione sintetica dei risultati delle Design Assumption (Inviluppi)

Tabella Inviluppi Momento Paratia

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Momento	Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m)	Lato destro (kN*m/m)
-0.2	0	0
-0.45	0.002	0
-0.6	0.181	0
-0.85	0.546	0
-1.1	1.217	0
-1.35	2.282	0
-1.6	3.832	0
-1.85	5.957	0
-2.1	8.748	0
-2.35	12.295	0
-2.6	16.69	0
-2.85	22.022	0
-3.1	27.889	0
-3.35	34.39	0
-3.6	41.625	0
-3.85	47.189	0
-4.1	50.583	0
-4.35	51.837	0.012
-4.6	50.983	0.024
-4.85	48.209	0.03
-5.1	44.054	0.031
-5.35	39.085	0.029
-5.6	33.754	0.025
-5.85	28.404	0.02
-6.1	23.285	0.015
-6.35	18.569	0.011
-6.6	14.364	0.007
-6.85	10.724	0.004
-7.1	7.665	0.002
-7.35	5.172	0
-7.6	3.212	0
-7.85	1.733	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

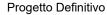
Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Momento	Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m)	Lato destro (kN*m/m)
-8.1	0.677	0
-8.35	0.002	0.017
-8.6	0.002	0.414
-8.85	0.002	0.579
-9.1	0.001	0.572
-9.35	0.001	0.454
-9.6	0	0.284
-9.85	0	0.118
-10.1	0	0.011
-10.2	0	0

Tabella Inviluppi Momento Cordolo

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Momento	Muro: Cordolo
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m) I	.ato destro (kN*m/m)
0	0	0
-0.2	0	0
-0.45	0.062	0
-0.6	0.175	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

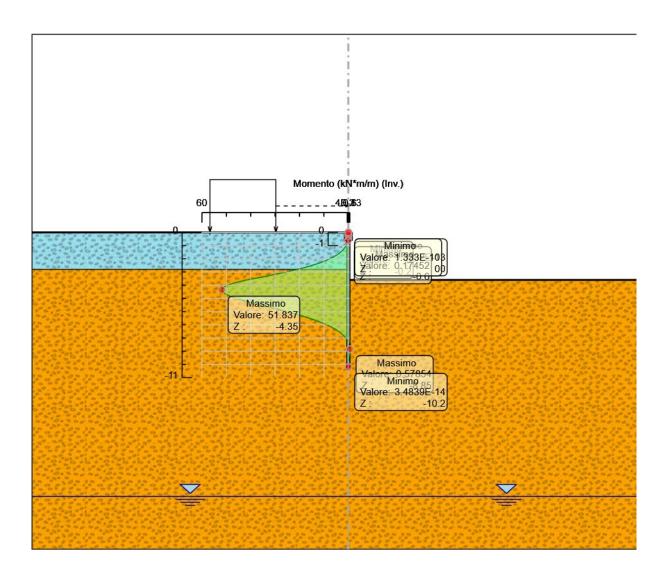


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

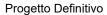


Grafico Inviluppi Momento



Momento

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

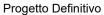
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Tabella Inviluppi Taglio Paratia

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Taglio	Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN/m)	
-0.2	0.009	0
-0.45	0.026	0
-0.6	1.462	0
-0.85	2.682	0
-1.1	4.261	0
-1.35	6.2	0.016
-1.6	8.501	0.267
-1.85	11.163	0.412
-2.1	14.189	0.476
-2.35	17.578	0.483
-2.6	21.331	0.483
-2.85	23.468	0.452
-3.1	26.003	0.391
-3.35	28.938	0.321
-3.6	28.938	0.251
-3.85	22.257	0.187
-4.1	13.576	0.131
-4.35	5.016	3.419
-4.6	0	11.093
-4.85	0	16.623
-5.1	0.008	19.875
-5.35	0.015	21.325
-5.6	0.018	21.4
-5.85	0.019	21.4
-6.1	0.019	20.475
-6.35	0.018	18.863
-6.6	0.015	16.822
-6.85	0.012	14.56
-7.1	0.01	12.236
-7.35	0.007	9.969
-7.6	0.005	7.843
-7.85	0.003	5.916
-8.1	0.001	4.221
-8.35	0	2.777
-8.6	0	1.59
-8.85	0.027	0.657
-9.1	0.47	0.002
-9.35	0.681	0.002
-9.6	0.681	0.002
-9.85 10.1	0.665	0.001
-10.1 10.2	0.428	0.001
-10.2	0.109	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



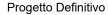
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Tabella Inviluppi Taglio Cordolo

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Taglio	Muro: Cordolo
Z (m)	Lato sinistro (kN/m)	Lato destro (kN/m)
0	0	0
-0.2	0.249	0
-0.45	0.748	0
-0.6	0.748	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

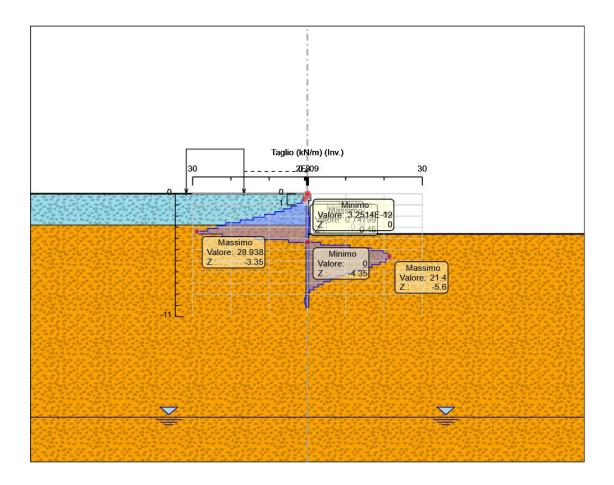


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

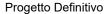


Grafico Inviluppi Taglio



Taglio

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Passiva

Design Assumption	Stage	Muro	Lato	Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Passiva
				%
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Geostatico	Left Wall	LEFT	9.43
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) S	cavo a -3.6 n	n Left Wall	RIGHT	16.19

Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Attiva

Design Assumption	Stage	Muro	Lato	Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Attiva
				%
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Scavo a -3.6 r	n Left Wall	LEFT	170.67
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Geostatico	Left Wall	RIGH1	238.07

Normative adottate per le verifiche degli Elementi Strutturali

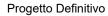
Normative Verifich	ne
Calcestruzzo	NTC
Acciaio	NTC
Tirante	NTC

Coefficienti per Verifica Tiranti		
GEO FS	1	
ξa3	1.8	
γs	1.15	

Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70 m	Scavo a -3.6 m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanen	te)		
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	V	V	V
NTC2018: A2+M2+R1			
NTC2018: SISMICA STR			
NTC2018: SISMICA GEO			

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





Relazione di calcolo – Opere provvisionali

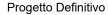


Risultati SteelWorld

Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld: LEFT

Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld	l LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld
-0.2 -0.45	0 0
	0.001
-0.6 0.85	
-0.85	0.003
-1.1 1.25	0.006
-1.35	0.011
-1.6 -1.85	0.018 0.028
-2.1	0.041
-2.35	0.058
-2.6	0.079
-2.85	0.104
-3.1	0.131
-3.35	0.162
-3.6 2.05	0.196
-3.85	0.222
-4.1	0.238
-4.35	0.244
-4.6	0.24
-4.85	0.227
-5.1 -5.25	0.208
-5.35	0.184
-5.6 -5.05	0.159
-5.85	0.134
-6.1	0.11
-6.35	0.088
-6.6	0.068
-6.85	0.051
-7.1 7.25	0.036
-7.35 -7.6	0.024
-7.6 7.05	0.015
-7.85	0.008
-8.1	0.003
-8.35	0
-8.6	0.002
-8.85	0.003
-9.1 0.35	0.003
-9.35 0.6	0.002
-9.6 0.85	0.001
-9.85	0.001
-10.1	0
-10.2	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



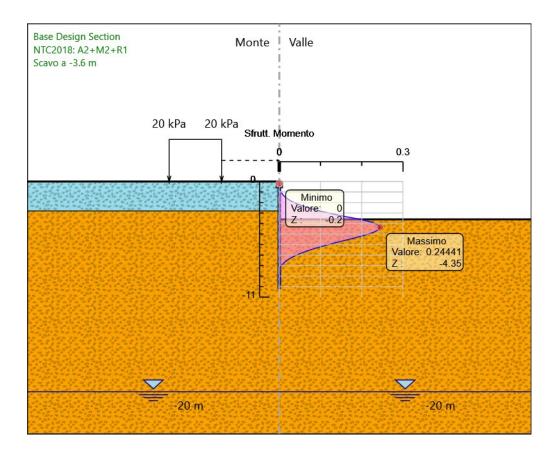
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld

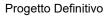




Inviluppi

Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



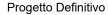
CA366



Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld : LEFT

Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld	d LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld
-0.2	0
-0.2 -0.45	0
-0.6	0.001
-0.85	0.002
-1.1 1.35	0.003
-1.35	0.004
-1.6 1.05	0.006
-1.85	0.007
-2.1	0.009
-2.35	0.011
-2.6	0.014
-2.85	0.015
-3.1	0.017
-3.35	0.019
-3.6	0.014
-3.85	0.009
-4.1	0.003
-4.35	0.002
-4.6	0.007
-4.85	0.011
-5.1	0.013
-5.35	0.014
-5.6	0.014
-5.85	0.013
-6.1	0.012
-6.35	0.011
-6.6	0.009
-6.85	0.008
-7.1	0.006
-7.35	0.005
-7.6	0.004
-7.85	0.003
-8.1	0.002
-8.35	0.001
-8.6	0
-8.85	0
-9.1	0
-9.35	0
-9.6	0
-9.85	0
-10.1	0
-10.2	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



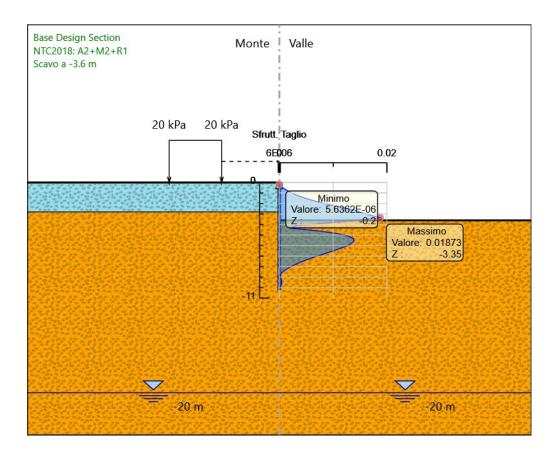
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld





Inviluppi

Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

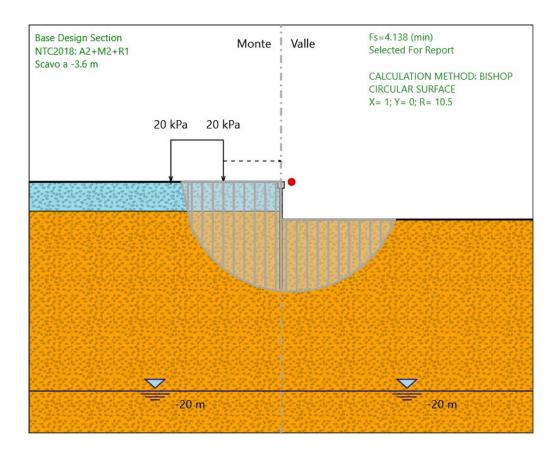
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

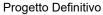


Fasi di Calcolo

Grafico Superficie - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -3.6 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

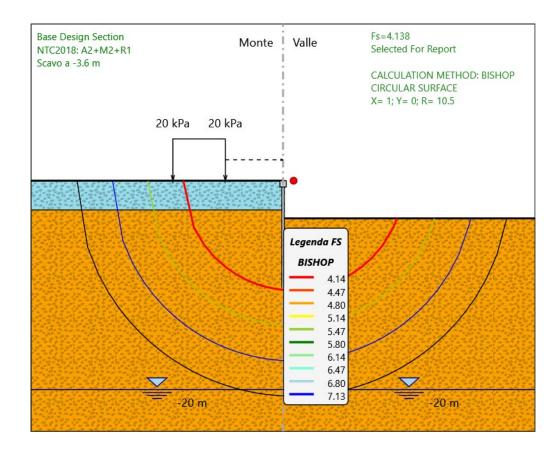


Relazione di calcolo – Opere provvisionali

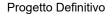
CA366



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -3.6 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



11 ALLEGATO 2 - SEZIONE TIPO B1

Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: POLYLINE
Punti
(-30;0)
(-24;0)
(0;0)
(24;0)
(24;-30)
(-30;-30)
OCR: 1

Tipo: POLYLINE
Punti
(-30;-2.8)
(-24;-2.8)
(0;-2.8)
(24;-2.8)
(24;-30)
(-30;-30)

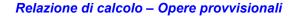
OCR:-5.5

Strato di Terre	no Terreno γ dry	γ sat ø' øc	øpc'SuN	Modulo Elastico	Eu Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rv	c Rvc	Ku k	ίν <mark>с Κ</mark> ι	ır
	kN/m	³kN/m³°°	° kPa kPa		kPa	kPa	kPa	kPak	N/m³kN	l/m³kN/	m³
1	AZNarn 18	18 32	7	Constant	80002	4000					
2	AZNfrat 25.5	25.5 42	20	Constant	80002	4000)				

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366





Descrizione Pareti

X:0 m

Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Muro di sinistra

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

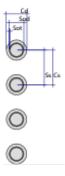
Area equivalente: 0.027520924933746 m

 $Inerzia\ equivalente: 0.0001\ m^4/m$ $Materiale\ calcestruzzo: C25/30$

Tipo sezione : Tangent Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.24 m Efficacia : 1

Materiale acciaio : \$355

Sezione: 0.1683x0.01 Tipo sezione: O Spaziatura: 0.4 m Spessore: 0.01 m Diametro: 0.1683 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo





CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -0.6 m Muro di sinistra

Sezione: cordolo

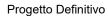
Area equivalente: 0.6 m

Inerzia equivalente : 0.018 m⁴/m Materiale calcestruzzo: C25/30

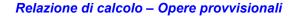
Tipo sezione : Solid Spessore: 0.6 m Efficacia: 1



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



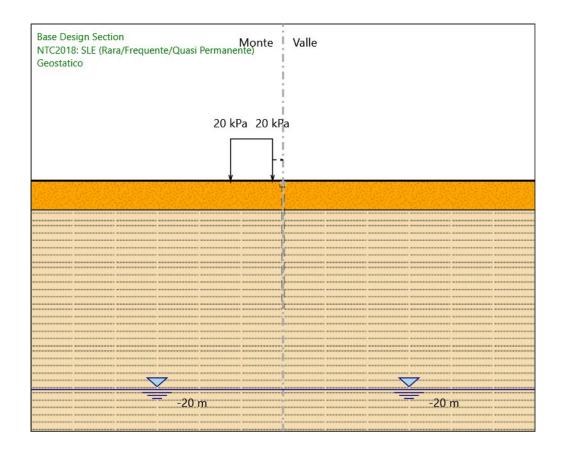






Fasi di Calcolo

Geostatico



Geostatico

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

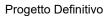
Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





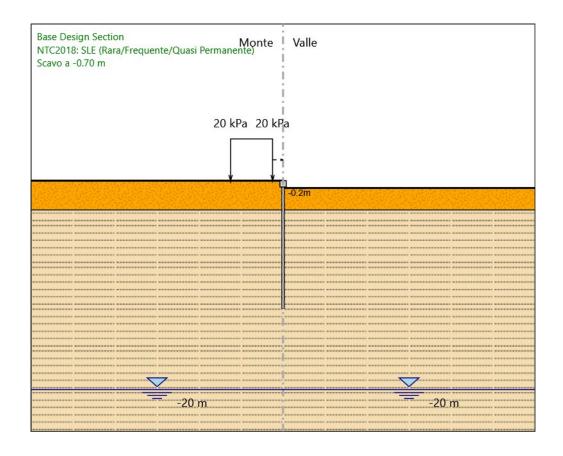
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Scavo a -0.70 m



Scavo a -0.70 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -0.7 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-0.7 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo X : 0 m

> Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tirante : Tieback

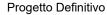
X : 0 m Z : -0.2 m

Lunghezza bulbo : 6.2 m Diametro bulbo : 0.24 m Lunghezza libera : 5.8 m Spaziatura orizzontale : 1.2 m

Precarico : 0 kN Angolo : 70°

Sezione : Cavalletto 168.3x10 Area : 0.004973 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

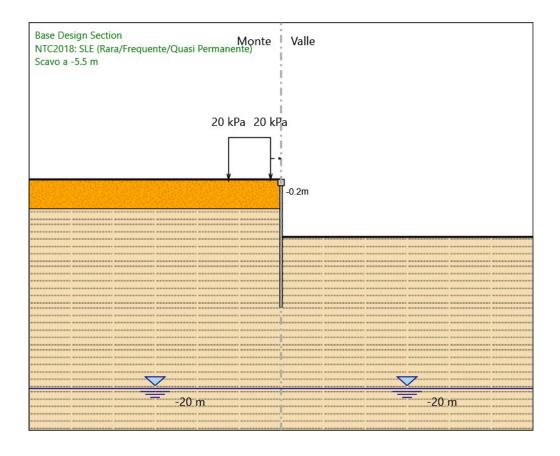








Scavo a -5.5 m



Scavo a -5.5 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -5.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-5.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

Quota in alto : -0.2 m

Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia: Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m

Sezione: cordolo

Tirante: Tieback

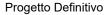
X : 0 m Z : -0.2 m

Lunghezza bulbo : 6.2 m Diametro bulbo : 0.24 m Lunghezza libera : 5.8 m Spaziatura orizzontale : 1.2 m

Precarico : 0 kN Angolo : 70 °

Sezione : Cavalletto 168.3x10 Area : 0.004973 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

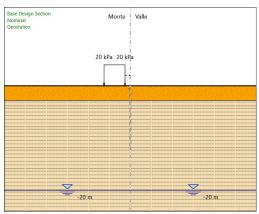


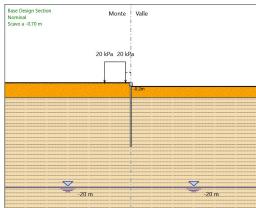
CA366

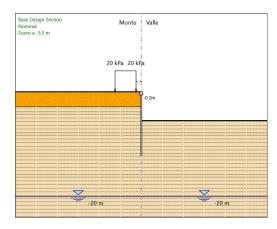
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



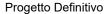
Tabella Configurazione Stage (Nominal)







Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Descrizione Coefficienti Design Assumption

Coefficienti A

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carico	Pressi	Pressi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permanenti	Permanent	Variabili	Variabili	Sismico	oni	oni	Perman	Perman	Variabili	Perman	Perman	Variabili
	Sfavorevoli	i Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	enti	enti	Destabil	enti	enti	Destabili
	(F_dead_loa	(F_dead_lo	(F_live_load	(F_live_lo	m_load	Lato	Lato	Destabil	Stabiliz	izzanti	Destabili	Stabiliz	zzanti
	d_unfavour)	ad_favour)	_unfavour)	ad_favour)	Monte	Valle	izzanti	zanti	(F_UPL_	zzanti	zanti	(F_HYD_
)		(F Wa	(F Wa	(F UPL	(F UPL	QDStab)	(F HYD	(F HYD	QDStab)
						terDR)	terRes	GDStab)	GStab		GDStab)	GStab)	
)						
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
NTC2018:	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE													
(Rara/Frequ													
ente/Quasi													
Permanent													
e)					_								
NTC2018:	1.3	1	1.5	1	0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9	1
A1+M1+R1													
(R3 per													
tiranti) NTC2018:	1	1	1.3	1	0	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
A2+M2+R1	1	1	1.5	1	U	1	1	1	1	_	1.5	0.9	1
NTC2018:	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SISMICA	-	-	-	-	•	-	-	-	-	•	-	•	-
STR													
NTC2018:	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
SISMICA													
GEO													

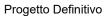
Coefficienti M

Nome	Parziale su	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	tan(ø') (F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	γф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi	1	1	1	1	1
Permanente)					
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1
NTC2018: A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1	1	1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1	1	1	1

Coefficienti R

Nome	Parziale resistenza terreno (es	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				

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





Relazione di calcolo – Opere provvisionali



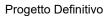
Nome	Parziale resistenza terreno (es	Parziale elementi		
	<pre>Kp) (F_Soil_Res_walls)</pre>	permanenti (F_Anch_P)	temporanei (F_Anch_T)	strutturali (F_wall)
Simbolo	γRe	үар	γat	
NTC2018: SLE	1	1	1	1
(Rara/Frequente/Quasi				
Permanente)				
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per	1	1.2	1.1	1
tiranti)				
NTC2018: A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1.2	1.1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

Risultati NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Tabella Spostamento NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) - LEFT Stage: Geostatico

Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Tipo Risultato: Spostamento Muro:					
Stage	Z (m)	Spostamento orizzontale (mm)			
Geostatico	0	0			
Geostatico	-0.2	0			
Geostatico	-0.45	0			
Geostatico	-0.6	0			
Geostatico	-0.85	0			
Geostatico	-1.1	0			
Geostatico	-1.35	0			
Geostatico	-1.6	0			
Geostatico	-1.85	0			
Geostatico	-2.1	0			
Geostatico	-2.35	0			
Geostatico	-2.6	0			
Geostatico	-2.85	0			
Geostatico	-3.1	0			
Geostatico	-3.35	0			
Geostatico	-3.6	0			
Geostatico	-3.85	0			
Geostatico	-4.1	0			
Geostatico	-4.35	0			
Geostatico	-4.6	0			
Geostatico	-4.85	0			
Geostatico	-5.1	0			
Geostatico	-5.35	0			
Geostatico	-5.6	0			
Geostatico	-5.85	0			
Geostatico	-6.1	0			
Geostatico	-6.35	0			
Geostatico	-6.6	0			
Geostatico	-6.85	0			
Geostatico	-7.1	0			
Geostatico	-7.35	0			
Geostatico	-7.6	0			
Geostatico	-7.85	0			
Geostatico	-8.1	0			
Geostatico	-8.35	0			
Geostatico	-8.6	0			
Geostatico	-8.85	0			
Geostatico	-9.1	0			
Geostatico	-9.35	0			
Geostatico	-9.6	0			
Geostatio	3.0	· ·			

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







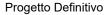


Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permane	o Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Spostamento orizzontale (mm)
Geostatico	-9.85	0
Geostatico	-10.1	0
Geostatico	-10.35	0
Geostatico	-10.6	0
Geostatico	-10.85	0
Geostatico	-11.1	0
Geostatico	-11.35	0
Geostatico	-11.6	0
Geostatico	-11.85	0
Geostatico	-12.1	0
Geostatico	-12.2	0

Tabella Risultati Paratia NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) - Left Wall - Stage: Geostatico

sign Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Risultati Paratia Muro: LEFT						
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)			
Geostatico	-0.2	0	0			
Geostatico	-0.45	0	0			
Geostatico	-0.6	0	0			
Geostatico	-0.85	0	0			
Geostatico	-1.1	0	0			
Geostatico	-1.35	0	0			
Geostatico	-1.6	0	0			
Geostatico	-1.85	0	0			
Geostatico	-2.1	0	0			
Geostatico	-2.35	0	0			
Geostatico	-2.6	0	0			
Geostatico	-2.85	0	0			
Geostatico	-3.1	0	0			
Geostatico	-3.35	0	0			
Geostatico	-3.6	0	0			
Geostatico	-3.85	0	0			
Geostatico	-4.1	0	0			
Geostatico	-4.35	0	0			
Geostatico	-4.6	0	0			
Geostatico	-4.85	0	0			
Geostatico	-5.1	0	0			
Geostatico	-5.35	0	0			
Geostatico	-5.6	0	0			
Geostatico	-5.85	0	0			
Geostatico	-6.1	0	0			
Geostatico	-6.35	0	0			
Geostatico	-6.6	0	0			
Geostatico	-6.85	0	0			
Geostatico	-7.1	0	0			
Geostatico	-7.35	0	0			
Geostatico	-7.6	0	0			
Geostatico	-7.85	0	0			
Geostatico	-8.1	0	0			
Geostatico	-8.35	0	0			
Geostatico	-8.6	0	0			
Geostatico	-8.85	0	0			
Geostatico	-9.1	0	0			
Geostatico	-9.35	0	0			
Geostatico	-9.6	0	0			
Geostatico	-9.85	0	0			
Geostatico	-10.1	0	0			

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

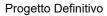


Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permane	nte) Risultati Parati	a Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m) Taglio (kN/m)
Geostatico	-10.35	0	0
Geostatico	-10.6	0	0
Geostatico	-10.85	0	0
Geostatico	-11.1	0	0
Geostatico	-11.35	0	0
Geostatico	-11.6	0	0
Geostatico	-11.85	0	0
Geostatico	-12.1	0	0
Geostatico	-12.2	0	0
Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permane	nte) Risultati Parati	a Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m) Taglio (kN/m)
Geostatico	0	0	0
Geostatico	-0.2	0	0
Geostatico	-0.45	0	0
Geostatico	-0.6	0	0

Tabella Spostamento NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) - LEFT Stage: Scavo a -0.70 m

Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Tipo Risultato: Spostamento Muro: LEF						
Stage	Z (m)	Spostamento orizzontale (mm)				
Scavo a -0.70 m	0	0.13				
Scavo a -0.70 m	-0.2	0.13				
Scavo a -0.70 m	-0.45	0.12				
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.12				
Scavo a -0.70 m	-0.85	0.11				
Scavo a -0.70 m	-1.1	0.11				
Scavo a -0.70 m	-1.35	0.1				
Scavo a -0.70 m	-1.6	0.09				
Scavo a -0.70 m	-1.85	0.09				
Scavo a -0.70 m	-2.1	0.08				
Scavo a -0.70 m	-2.35	0.08				
Scavo a -0.70 m	-2.6	0.07				
Scavo a -0.70 m	-2.85	0.07				
Scavo a -0.70 m	-3.1	0.07				
Scavo a -0.70 m	-3.35	0.07				
Scavo a -0.70 m	-3.6	0.07				
Scavo a -0.70 m	-3.85	0.07				
Scavo a -0.70 m	-4.1	0.07				
Scavo a -0.70 m	-4.35	0.07				
Scavo a -0.70 m	-4.6	0.06				
Scavo a -0.70 m	-4.85	0.06				
Scavo a -0.70 m	-5.1	0.06				
Scavo a -0.70 m	-5.35	0.07				
Scavo a -0.70 m	-5.6	0.07				
Scavo a -0.70 m	-5.85	0.07				
Scavo a -0.70 m	-6.1	0.07				
Scavo a -0.70 m	-6.35	0.07				
Scavo a -0.70 m	-6.6	0.07				
Scavo a -0.70 m	-6.85	0.07				
Scavo a -0.70 m	-7.1	0.07				
Scavo a -0.70 m	-7.35	0.07				
Scavo a -0.70 m	-7.6	0.07				
Scavo a -0.70 m	-7.85	0.07				
Scavo a -0.70 m	-8.1	0.07				
Scavo a -0.70 m	-8.35	0.07				
Scavo a -0.70 m	-8.6	0.07				
Scavo a -0.70 m	-8.85	0.07				

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

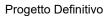


Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Tipo Risultato: Spostamento Muro: LE					
Stage	Z (m)	Spostamento orizzontale (mm)			
Scavo a -0.70 m	-9.1	0.06			
Scavo a -0.70 m	-9.35	0.06			
Scavo a -0.70 m	-9.6	0.06			
Scavo a -0.70 m	-9.85	0.06			
Scavo a -0.70 m	-10.1	0.06			
Scavo a -0.70 m	-10.35	0.06			
Scavo a -0.70 m	-10.6	0.06			
Scavo a -0.70 m	-10.85	0.06			
Scavo a -0.70 m	-11.1	0.06			
Scavo a -0.70 m	-11.35	0.06			
Scavo a -0.70 m	-11.6	0.06			
Scavo a -0.70 m	-11.85	0.06			
Scavo a -0.70 m	-12.1	0.06			
Scavo a -0.70 m	-12.2	0.06			

Tabella Risultati Paratia NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) - Left Wall - Stage: Scavo a -0.70 m

esign Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Risultati Paratia Muro: LEFT						
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/r	n) Taglio (kN/m)			
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0.05			
Scavo a -0.70 m	-0.45	0.01	0.05			
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.01	0.02			
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.41	0.02			
Scavo a -0.70 m	-0.85	0.2	-0.87			
Scavo a -0.70 m	-1.1	0.02	-0.71			
Scavo a -0.70 m	-1.35	-0.11	-0.5			
Scavo a -0.70 m	-1.6	-0.18	-0.31			
Scavo a -0.70 m	-1.85	-0.22	-0.16			
Scavo a -0.70 m	-2.1	-0.23	-0.05			
Scavo a -0.70 m	-2.35	-0.23	0.02			
Scavo a -0.70 m	-2.6	-0.21	0.05			
Scavo a -0.70 m	-2.85	-0.2	0.06			
Scavo a -0.70 m	-3.1	-0.18	0.09			
Scavo a -0.70 m	-3.35	-0.15	0.11			
Scavo a -0.70 m	-3.6	-0.12	0.11			
Scavo a -0.70 m	-3.85	-0.09	0.11			
Scavo a -0.70 m	-4.1	-0.07	0.1			
Scavo a -0.70 m	-4.35	-0.05	0.08			
Scavo a -0.70 m	-4.6	-0.03	0.07			
Scavo a -0.70 m	-4.85	-0.02	0.05			
Scavo a -0.70 m	-5.1	-0.01	0.04			
Scavo a -0.70 m	-5.35	0	0.03			
Scavo a -0.70 m	-5.6	0	0.02			
Scavo a -0.70 m	-5.85	0	0.01			
Scavo a -0.70 m	-6.1	0.01	0			
Scavo a -0.70 m	-6.35	0.01	0			
Scavo a -0.70 m	-6.6	0.01	0			
Scavo a -0.70 m	-6.85	0	0			
Scavo a -0.70 m	-7.1	0	0			
Scavo a -0.70 m	-7.35	0	0			
Scavo a -0.70 m	-7.6	0	0			
Scavo a -0.70 m	-7.85	0	0			
Scavo a -0.70 m	-8.1	0	0			
Scavo a -0.70 m	-8.35	0	0			
Scavo a -0.70 m	-8.6	0	0			
Scavo a -0.70 m	-8.85	0	0			
	-9.1	0	0			

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





Relazione di calcolo – Opere provvisionali

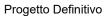


Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Risultati Paratia Muro: LEFT				
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)	
Scavo a -0.70 m	-9.35	0	0	
Scavo a -0.70 m	-9.6	0	0	
Scavo a -0.70 m	-9.85	0	0	
Scavo a -0.70 m	-10.1	0	0	
Scavo a -0.70 m	-10.35	0	0	
Scavo a -0.70 m	-10.6	0	0	
Scavo a -0.70 m	-10.85	0	0	
Scavo a -0.70 m	-11.1	0	0	
Scavo a -0.70 m	-11.35	0	0	
Scavo a -0.70 m	-11.6	0	0	
Scavo a -0.70 m	-11.85	0	0	
Scavo a -0.70 m	-12.1	0	0	
Scavo a -0.70 m	-12.2	0	0	
Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanen	te) Risultati Parati	a Muro: LEFT		
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)	
Scavo a -0.70 m	0	0	0	
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0	
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0	
Scavo a -0.70 m	-0.45	0.33	1.33	
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.4	0.45	

Tabella Spostamento NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) - LEFT Stage: Scavo a -5.5 m

n Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Perm	nanente) Tipo Risultato: Spostame	ento Muro: LEFT
Stage	Z (m)	Spostamento orizzontale (mm)
Scavo a -5.5 m	0	0.13
Scavo a -5.5 m	-0.2	0.51
Scavo a -5.5 m	-0.45	0.99
Scavo a -5.5 m	-0.6	1.27
Scavo a -5.5 m	-0.85	1.74
Scavo a -5.5 m	-1.1	2.19
Scavo a -5.5 m	-1.35	2.63
Scavo a -5.5 m	-1.6	3.05
Scavo a -5.5 m	-1.85	3.44
Scavo a -5.5 m	-2.1	3.81
Scavo a -5.5 m	-2.35	4.13
Scavo a -5.5 m	-2.6	4.43
Scavo a -5.5 m	-2.85	4.68
Scavo a -5.5 m	-3.1	4.9
Scavo a -5.5 m	-3.35	5.07
Scavo a -5.5 m	-3.6	5.21
Scavo a -5.5 m	-3.85	5.31
Scavo a -5.5 m	-4.1	5.37
Scavo a -5.5 m	-4.35	5.39
Scavo a -5.5 m	-4.6	5.37
Scavo a -5.5 m	-4.85	5.31
Scavo a -5.5 m	-5.1	5.21
Scavo a -5.5 m	-5.35	5.09
Scavo a -5.5 m	-5.6	4.93
Scavo a -5.5 m	-5.85	4.76
Scavo a -5.5 m	-6.1	4.57
Scavo a -5.5 m	-6.35	4.38
Scavo a -5.5 m	-6.6	4.2
Scavo a -5.5 m	-6.85	4.03
Scavo a -5.5 m	-7.1	3.86
Scavo a -5.5 m	-7.35	3.71
Scavo a -5.5 m	-7.6	3.58

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

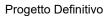


Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Tipo Risultato: Spostamento Muro: LEFT				
Stage	Z (m)	Spostamento orizzontale (mm)		
Scavo a -5.5 m	-7.85	3.46		
Scavo a -5.5 m	-8.1	3.35		
Scavo a -5.5 m	-8.35	3.26		
Scavo a -5.5 m	-8.6	3.18		
Scavo a -5.5 m	-8.85	3.11		
Scavo a -5.5 m	-9.1	3.06		
Scavo a -5.5 m	-9.35	3.01		
Scavo a -5.5 m	-9.6	2.97		
Scavo a -5.5 m	-9.85	2.94		
Scavo a -5.5 m	-10.1	2.92		
Scavo a -5.5 m	-10.35	2.9		
Scavo a -5.5 m	-10.6	2.88		
Scavo a -5.5 m	-10.85	2.86		
Scavo a -5.5 m	-11.1	2.85		
Scavo a -5.5 m	-11.35	2.84		
Scavo a -5.5 m	-11.6	2.83		
Scavo a -5.5 m	-11.85	2.82		
Scavo a -5.5 m	-12.1	2.81		
Scavo a -5.5 m	-12.2	2.8		

Tabella Risultati Paratia NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) - Left Wall - Stage: Scavo a -5.5 m

Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Perman	ente) Risultati Paratia	Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/r	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0.2
Scavo a -5.5 m	-0.45	0.05	0.2
Scavo a -5.5 m	-0.6	0.08	0.2
Scavo a -5.5 m	-0.6	2.35	0.2
Scavo a -5.5 m	-0.85	3.81	5.86
Scavo a -5.5 m	-1.1	5.27	5.83
Scavo a -5.5 m	-1.35	6.73	5.83
Scavo a -5.5 m	-1.6	8.19	5.83
Scavo a -5.5 m	-1.85	9.55	5.44
Scavo a -5.5 m	-2.1	10.72	4.67
Scavo a -5.5 m	-2.35	11.6	3.55
Scavo a -5.5 m	-2.6	12.12	2.08
Scavo a -5.5 m	-2.85	12.19	0.28
Scavo a -5.5 m	-3.1	12.26	0.28
Scavo a -5.5 m	-3.35	12.33	0.28
Scavo a -5.5 m	-3.6	12.4	0.28
Scavo a -5.5 m	-3.85	12.47	0.28
Scavo a -5.5 m	-4.1	12.54	0.28
Scavo a -5.5 m	-4.35	12.57	0.13
Scavo a -5.5 m	-4.6	12.4	-0.67
Scavo a -5.5 m	-4.85	11.85	-2.21
Scavo a -5.5 m	-5.1	10.71	-4.57
Scavo a -5.5 m	-5.35	8.76	-7.81
Scavo a -5.5 m	-5.6	5.76	-12
Scavo a -5.5 m	-5.85	3	-11.01
Scavo a -5.5 m	-6.1	0.68	-9.3
Scavo a -5.5 m	-6.35	-1.19	-7.47
Scavo a -5.5 m	-6.6	-2.61	-5.69
Scavo a -5.5 m	-6.85	-3.63	-4.08
Scavo a -5.5 m	-7.1	-4.3	-2.67
Scavo a -5.5 m	-7.35	-4.67	-1.48
Scavo a -5.5 m	-7.6	-4.8	-0.51
Scavo a -5.5 m	-7.85	-4.73	0.25

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



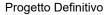


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permane	Muro: LEFT		
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	-8.1	-4.53	0.83
Scavo a -5.5 m	-8.35	-4.22	1.24
Scavo a -5.5 m	-8.6	-3.84	1.51
Scavo a -5.5 m	-8.85	-3.42	1.67
Scavo a -5.5 m	-9.1	-2.99	1.73
Scavo a -5.5 m	-9.35	-2.56	1.72
Scavo a -5.5 m	-9.6	-2.14	1.66
Scavo a -5.5 m	-9.85	-1.76	1.55
Scavo a -5.5 m	-10.1	-1.4	1.42
Scavo a -5.5 m	-10.35	-1.09	1.27
Scavo a -5.5 m	-10.6	-0.81	1.11
Scavo a -5.5 m	-10.85	-0.57	0.94
Scavo a -5.5 m	-11.1	-0.38	0.78
Scavo a -5.5 m	-11.35	-0.23	0.61
Scavo a -5.5 m	-11.6	-0.11	0.45
Scavo a -5.5 m	-11.85	-0.04	0.3
Scavo a -5.5 m	-12.1	0	0.14
Scavo a -5.5 m	-12.2	0	0.03
Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permane	nte) Risultati Paratia	Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	0	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.45	1.42	5.67
Scavo a -5.5 m	-0.6	2.27	5.67

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

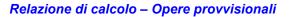
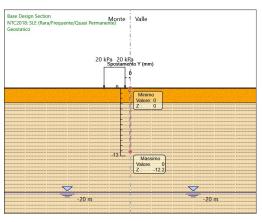
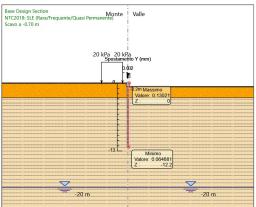
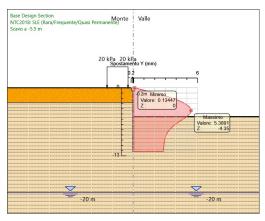


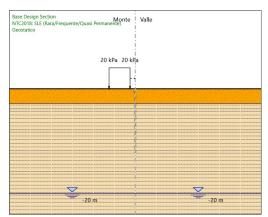


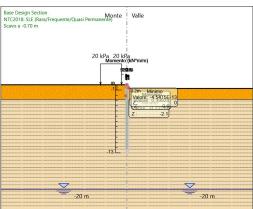
Tabella Grafici dei Risultati



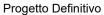








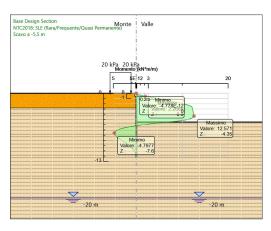
Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



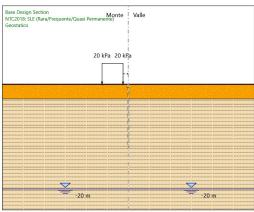


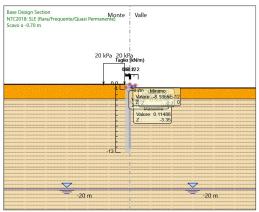


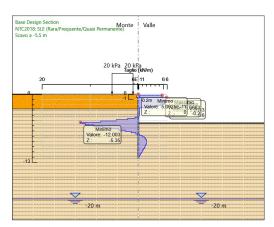




CA366







Risultati Elementi strutturali - NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) Sollecitazione Tieback			
Stage	Forza (kN/m)		
Scavo a -0.70 m	4.2159		
Scavo a -5.5 m	17.14593		

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

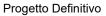


Risultati NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Tabella Risultati Paratia NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) - Left Wall - Stage: Geostatico

Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)		n/m)Taglio (kN/m)
Geostatico	-0.2	0	0
Geostatico	-0.45	0	0
Geostatico	-0.6	0	0
Geostatico	-0.85	0	0
Geostatico	-1.1	0	0
Geostatico	-1.35	0	0
Geostatico	-1.6	0	0
Geostatico	-1.85	0	0
Geostatico	-2.1	0	0
Geostatico	-2.35	0	0
Geostatico	-2.6	0	0
Geostatico	-2.85	0	0
Geostatico	-3.1	0	0
Geostatico	-3.35	0	0
Geostatico	-3.6	0	0
Geostatico	-3.85	0	0
Geostatico	-4.1	0	0
Geostatico	-4.35	0	0
Geostatico	-4.6	0	0
Geostatico	-4.85	0	0
Geostatico	-5.1	0	0
Geostatico	-5.35	0	0
Geostatico	-5.6	0	0
Geostatico	-5.85	0	0
Geostatico	-6.1	0	0
Geostatico	-6.35	0	0
Geostatico	-6.6	0	0
Geostatico	-6.85	0	0
Geostatico	-7.1	0	0
Geostatico	-7.35	0	0
Geostatico	-7.6	0	0
Geostatico	-7.85	0	0
Geostatico	-8.1	0	0
Geostatico	-8.35	0	0
Geostatico	-8.6	0	0
Geostatico	-8.85	0	0
Geostatico	-9.1	0	0
Geostatico	-9.35	0	0
Geostatico	-9.6	0	0
Geostatico	-9.85	0	0
Geostatico	-10.1	0	0
Geostatico	-10.35	0	0
Geostatico	-10.6	0	0
Geostatico	-10.85	0	0
Geostatico	-11.1	0	0
Geostatico	-11.35	0	0
Geostatico	-11.6	0	0
Geostatico	-11.85	0	0
Geostatico	-12.1	0	0
Geostatico	-12.2	0	0
Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*n	n/m)Taglio (kN/m)
Geostatico	0	0	0
Geostatico	-0.2	0	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





Relazione di calcolo – Opere provvisionali

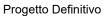


Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Risultati Paratia Muro: LEFT				
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m	Taglio (kN/m)	
Geostatico	-0.45	0	0	
Geostatico	-0.6	0	0	

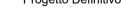
Tabella Risultati Paratia NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) - Left Wall - Stage: Scavo a - 0.70 m

Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tira	nti) Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)
-		•	
Scavo a -0.70 m Scavo a -0.70 m	-0.2 -0.45	0 0.02	0.06 0.06
Scavo a -0.70 m			
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.02	0.02
	-0.6	0.56	0.02
Scavo a -0.70 m	-0.85	0.23	-1.3
Scavo a -0.70 m	-1.1	-0.03	-1.02
Scavo a -0.70 m	-1.35	-0.2	-0.7
Scavo a -0.70 m Scavo a -0.70 m	-1.6	-0.3	-0.42
	-1.85	-0.35	-0.19
Scavo a -0.70 m	-2.1	-0.36	-0.04
Scavo a -0.70 m	-2.35	-0.35	0.06
Scavo a -0.70 m	-2.6	-0.32	0.11
Scavo a -0.70 m	-2.85	-0.29	0.11
Scavo a -0.70 m	-3.1	-0.25	0.15
Scavo a -0.70 m	-3.35	-0.21	0.17
Scavo a -0.70 m	-3.6	-0.17	0.17
Scavo a -0.70 m	-3.85	-0.13	0.16
Scavo a -0.70 m	-4.1	-0.09	0.14
Scavo a -0.70 m	-4.35	-0.06	0.12
Scavo a -0.70 m	-4.6	-0.04	0.09
Scavo a -0.70 m	-4.85	-0.02	0.07
Scavo a -0.70 m	-5.1	-0.01	0.05
Scavo a -0.70 m	-5.35	0	0.04
Scavo a -0.70 m	-5.6	0.01	0.02
Scavo a -0.70 m	-5.85	0.01	0.01
Scavo a -0.70 m Scavo a -0.70 m	-6.1	0.01	0
	-6.35	0.01	0
Scavo a -0.70 m	-6.6	0.01	0
Scavo a -0.70 m	-6.85 7.1	0.01	-0.01
Scavo a -0.70 m	-7.1	0.01	-0.01
Scavo a -0.70 m	-7.35	0	-0.01
Scavo a -0.70 m	-7.6	0	-0.01
Scavo a -0.70 m	-7.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-12.1	0	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali





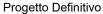
Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tirant	i) Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -0.70 m	-12.2	0	0
Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Risultati Paratia Muro: LEFT			
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -0.70 m	0	0	0
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0
Scavo a -0.70 m	-0.45	0.45	1.81

CA366

Tabella Risultati Paratia NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) - Left Wall - Stage: Scavo a - 5.5 m

gii Assumption. NTCZOIO. AITINITINI (NS per tila	iili) Kisuitati Para	tia Muro: LEFT	Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Risultati Paratia Muro: LEFT				
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/r	m) Taglio (kN/m)				
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0.27				
Scavo a -5.5 m	-0.45	0.07	0.27				
Scavo a -5.5 m	-0.6	0.11	0.27				
Scavo a -5.5 m	-0.6	3.26	0.27				
Scavo a -5.5 m	-0.85	5.28	8.08				
Scavo a -5.5 m	-1.1	7.25	7.91				
Scavo a -5.5 m	-1.35	9.2	7.79				
Scavo a -5.5 m	-1.6	11.14	7.75				
Scavo a -5.5 m	-1.85	12.93	7.18				
Scavo a -5.5 m	-2.1	14.46	6.11				
Scavo a -5.5 m	-2.35	15.6	4.57				
Scavo a -5.5 m	-2.6	16.24	2.57				
Scavo a -5.5 m	-2.85	16.28	0.13				
Scavo a -5.5 m	-3.1	16.31	0.13				
Scavo a -5.5 m	-3.35	16.34	0.13				
Scavo a -5.5 m	-3.6	16.37	0.13				
Scavo a -5.5 m	-3.85	16.4	0.13				
Scavo a -5.5 m	-4.1	16.43	0.13				
Scavo a -5.5 m	-4.35	16.42	-0.04				
Scavo a -5.5 m	-4.6	16.15	-1.08				
Scavo a -5.5 m	-4.85	15.38	-3.08				
Scavo a -5.5 m	-5.1	13.85	-6.14				
Scavo a -5.5 m	-5.35	11.26	-10.35				
Scavo a -5.5 m	-5.6	7.31	-15.81				
Scavo a -5.5 m	-5.85	3.7	-14.44				
Scavo a -5.5 m	-6.1	0.66	-12.16				
Scavo a -5.5 m	-6.35	-1.77	-9.72				
Scavo a -5.5 m	-6.6	-3.61	-3.72 -7.37				
Scavo a -5.5 m	-6.85	-4.93	-7.37 -5.25				
Scavo a -5.5 m	-0.85 -7.1	-4.95 -5.78	-3.4				
Scavo a -5.5 m	-7.1 -7.35	-6.24	-3.4 -1.84				
	-7.35 -7.6						
Scavo a -5.5 m		-6.38	-0.58				
Scavo a -5.5 m	-7.85	-6.28	0.41				
Scavo a -5.5 m	-8.1	-5.99	1.16				
Scavo a -5.5 m	-8.35	-5.57	1.69				
Scavo a -5.5 m	-8.6	-5.06	2.04				
Scavo a -5.5 m	-8.85	-4.5	2.23				
Scavo a -5.5 m	-9.1	-3.92	2.31				
Scavo a -5.5 m	-9.35	-3.35	2.28				
Scavo a -5.5 m	-9.6	-2.81	2.19				
Scavo a -5.5 m	-9.85	-2.3	2.04				
Scavo a -5.5 m	-10.1	-1.83	1.86				
Scavo a -5.5 m	-10.35	-1.41	1.66				
Scavo a -5.5 m	-10.6	-1.05	1.45				

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





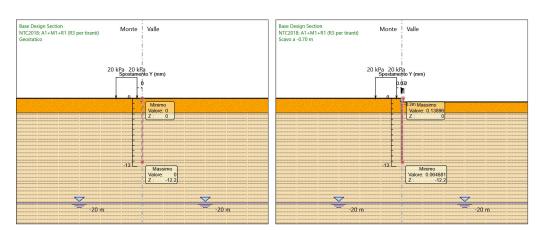


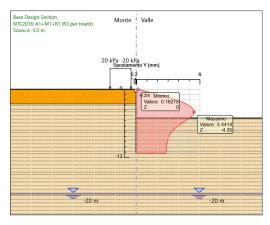


Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Risultati Parati	a Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m)Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	-10.85	-0.75	1.23
Scavo a -5.5 m	-11.1	-0.49	1.01
Scavo a -5.5 m	-11.35	-0.29	0.8
Scavo a -5.5 m	-11.6	-0.15	0.59
Scavo a -5.5 m	-11.85	-0.05	0.38
Scavo a -5.5 m	-12.1	0	0.18
Scavo a -5.5 m	-12.2	0	0.04
Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Risultati Parati	a Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m)Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	0	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.45	1.97	7.86
Scavo a -5.5 m	-0.6	3.15	7.86

Tabella Grafici dei Risultati

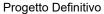
CA366





Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

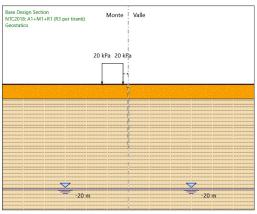


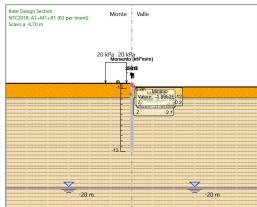


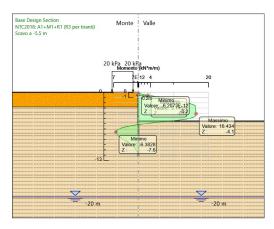


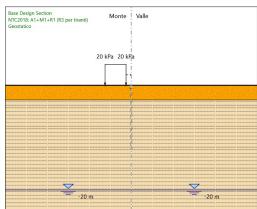
CA366

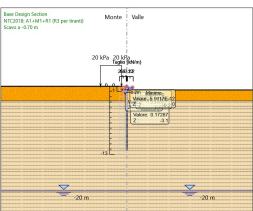
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



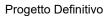








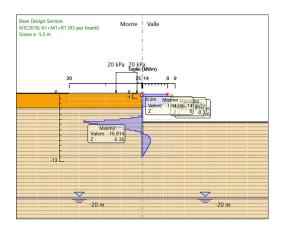
Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali





Risultati Elementi strutturali - NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

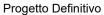
Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Sollecitazione Tieback		
Stage	Forza (kN/m)	
Scavo a -0.70 m	5.8204549	
Scavo a -5.5 m	23.795096	

Risultati NTC2018: A2+M2+R1

Tabella Risultati Paratia NTC2018: A2+M2+R1 - Left Wall - Stage: Geostatico

Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1	Risultati Parati	a Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m	Taglio (kN/m
Geostatico	-0.2	0	0
Geostatico	-0.45	0	0
Geostatico	-0.6	0	0
Geostatico	-0.85	0	0
Geostatico	-1.1	0	0
Geostatico	-1.35	0	0
Geostatico	-1.6	0	0
Geostatico	-1.85	0	0
Geostatico	-2.1	0	0
Geostatico	-2.35	0	0
Geostatico	-2.6	0	0
Geostatico	-2.85	0	0
Geostatico	-3.1	0	0
Geostatico	-3.35	0	0
Geostatico	-3.6	0	0
Geostatico	-3.85	0	0
Geostatico	-4.1	0	0
Geostatico	-4.35	0	0
Geostatico	-4.6	0	0
Geostatico	-4.85	0	0
Geostatico	-5.1	0	0
Geostatico	-5.35	0	0
Geostatico	-5.6	0	0
Geostatico	-5.85	0	0
Geostatico	-6.1	0	0
Geostatico	-6.35	0	0
Geostatico	-6.6	0	0
Geostatico	-6.85	0	0
Geostatico	-7.1	0	0
Geostatico	-7.35	0	0
Geostatico	-7.6	0	0
Geostatico	-7.85	0	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali





Design Assumption: NTC2018: A2+M2	±R1 Ricultati Darati	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n)Taglio (kN/m)
		•	, , , ,
Geostatico	-8.1	0	0
Geostatico	-8.35	0	0
Geostatico	-8.6	0	0
Geostatico	-8.85	0	0
Geostatico	-9.1	0	0
Geostatico	-9.35	0	0
Geostatico	-9.6	0	0
Geostatico	-9.85	0	0
Geostatico	-10.1	0	0
Geostatico	-10.35	0	0
Geostatico	-10.6	0	0
Geostatico	-10.85	0	0
Geostatico	-11.1	0	0
Geostatico	-11.35	0	0
Geostatico	-11.6	0	0
Geostatico	-11.85	0	0
Geostatico	-12.1	0	0
Geostatico	-12.2	0	0
Design Assumption: NTC2018: A2+M2	+R1 Risultati Parati	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)
Geostatico	0	0	0
Geostatico	-0.2	0	0
Geostatico	-0.45	0	0

-0.6

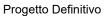
CA366

Tabella Risultati Paratia NTC2018: A2+M2+R1 - Left Wall - Stage: Scavo a -0.70 m

Design Assumption: NTC2018: A2+M2+	R1 Risultati Parati	a Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0.05
Scavo a -0.70 m	-0.45	0.01	0.05
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.01	0.01
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.44	0.01
Scavo a -0.70 m	-0.85	0.14	-1.19
Scavo a -0.70 m	-1.1	-0.08	-0.91
Scavo a -0.70 m	-1.35	-0.23	-0.6
Scavo a -0.70 m	-1.6	-0.32	-0.34
Scavo a -0.70 m	-1.85	-0.36	-0.14
Scavo a -0.70 m	-2.1	-0.36	0
Scavo a -0.70 m	-2.35	-0.33	0.09
Scavo a -0.70 m	-2.6	-0.3	0.14
Scavo a -0.70 m	-2.85	-0.26	0.15
Scavo a -0.70 m	-3.1	-0.22	0.17
Scavo a -0.70 m	-3.35	-0.17	0.17
Scavo a -0.70 m	-3.6	-0.13	0.16
Scavo a -0.70 m	-3.85	-0.1	0.14
Scavo a -0.70 m	-4.1	-0.07	0.12
Scavo a -0.70 m	-4.35	-0.04	0.1
Scavo a -0.70 m	-4.6	-0.02	0.07
Scavo a -0.70 m	-4.85	-0.01	0.05
Scavo a -0.70 m	-5.1	0	0.04
Scavo a -0.70 m	-5.35	0	0.02
Scavo a -0.70 m	-5.6	0.01	0.01
Scavo a -0.70 m	-5.85	0.01	0.01
Scavo a -0.70 m	-6.1	0.01	0
Scavo a -0.70 m	-6.35	0.01	0
Scavo a -0.70 m	-6.6	0.01	-0.01
Scavo a -0.70 m	-6.85	0.01	-0.01

Geostatico

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





Relazione di calcolo – Opere provvisionali

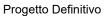


Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1Risultati Paratia Muro: LEFT			
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/ı	m) Taglio (kN/m)
Scavo a -0.70 m	-7.1	0	-0.01
Scavo a -0.70 m	-7.35	0	-0.01
Scavo a -0.70 m	-7.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-7.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-8.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-9.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-10.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.35	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.6	0	0
Scavo a -0.70 m	-11.85	0	0
Scavo a -0.70 m	-12.1	0	0
Scavo a -0.70 m	-12.2	0	0
Design Assumption: NTC2018: A2+M2+	R1 Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/i	m) Taglio (kN/m)
Scavo a -0.70 m	0	0	0
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0
Scavo a -0.70 m	-0.2	0	0
Scavo a -0.70 m	-0.45	0.37	1.47
Scavo a -0.70 m	-0.6	0.43	0.39

Tabella Risultati Paratia NTC2018: A2+M2+R1 - Left Wall - Stage: Scavo a -5.5 m

Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1	Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/m	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0.39
Scavo a -5.5 m	-0.45	0.1	0.39
Scavo a -5.5 m	-0.6	0.16	0.39
Scavo a -5.5 m	-0.6	4.59	0.39
Scavo a -5.5 m	-0.85	7.46	11.48
Scavo a -5.5 m	-1.1	10.33	11.48
Scavo a -5.5 m	-1.35	13.14	11.21
Scavo a -5.5 m	-1.6	15.76	10.49
Scavo a -5.5 m	-1.85	18.07	9.24
Scavo a -5.5 m	-2.1	19.94	7.48
Scavo a -5.5 m	-2.35	21.25	5.26
Scavo a -5.5 m	-2.6	21.9	2.59
Scavo a -5.5 m	-2.85	21.77	-0.52
Scavo a -5.5 m	-3.1	21.64	-0.52
Scavo a -5.5 m	-3.35	21.49	-0.61
Scavo a -5.5 m	-3.6	21.21	-1.1
Scavo a -5.5 m	-3.85	20.72	-1.96
Scavo a -5.5 m	-4.1	19.92	-3.21
Scavo a -5.5 m	-4.35	18.71	-4.85
Scavo a -5.5 m	-4.6	16.99	-6.86
Scavo a -5.5 m	-4.85	14.68	-9.24
Scavo a -5.5 m	-5.1	11.68	-12
Scavo a -5.5 m	-5.35	7.9	-15.12
Scavo a -5.5 m	-5.6	3.24	-18.65

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



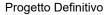


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Design Assumption: NTC2018: A2+M2+	R1 Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	-5.85	-0.66	-15.6
Scavo a -5.5 m	-6.1	-3.71	-12.19
Scavo a -5.5 m	-6.35	-5.95	-8.98
Scavo a -5.5 m	-6.6	-7.49	-6.13
Scavo a -5.5 m	-6.85	-8.41	-3.69
Scavo a -5.5 m	-7.1	-8.83	-1.69
Scavo a -5.5 m	-7.35	-8.85	-0.09
Scavo a -5.5 m	-7.6	-8.57	1.13
Scavo a -5.5 m	-7.85	-8.07	2.02
Scavo a -5.5 m	-8.1	-7.41	2.62
Scavo a -5.5 m	-8.35	-6.67	2.99
Scavo a -5.5 m	-8.6	-5.88	3.16
Scavo a -5.5 m	-8.85	-5.08	3.18
Scavo a -5.5 m	-9.1	-4.31	3.08
Scavo a -5.5 m	-9.35	-3.58	2.9
Scavo a -5.5 m	-9.6	-2.92	2.66
Scavo a -5.5 m	-9.85	-2.32	2.39
Scavo a -5.5 m	-10.1	-1.8	2.09
Scavo a -5.5 m	-10.35	-1.35	1.8
Scavo a -5.5 m	-10.6	-0.97	1.5
Scavo a -5.5 m	-10.85	-0.67	1.23
Scavo a -5.5 m	-11.1	-0.43	0.97
Scavo a -5.5 m	-11.35	-0.24	0.73
Scavo a -5.5 m	-11.6	-0.12	0.51
Scavo a -5.5 m	-11.85	-0.04	0.31
Scavo a -5.5 m	-12.1	0	0.14
Scavo a -5.5 m	-12.2	0	0.03
Design Assumption: NTC2018: A2+M2+	R1 Risultati Parat	ia Muro: LEFT	
Stage	Z (m)	Momento (kN*m/n	n) Taglio (kN/m)
Scavo a -5.5 m	0	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.2	0	0
Scavo a -5.5 m	-0.45	2.77	11.09
Scavo a -5.5 m	-0.6	4.44	11.09

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

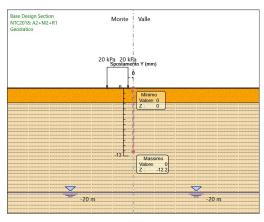


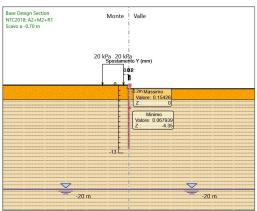
CA366

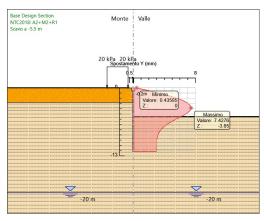


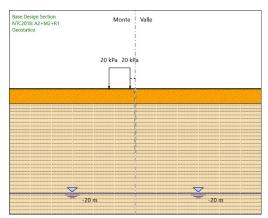


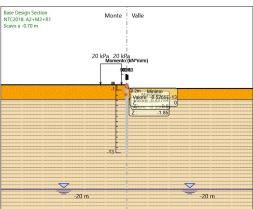
Tabella Grafici dei Risultati



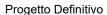








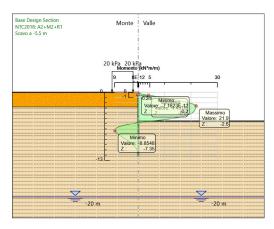
Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

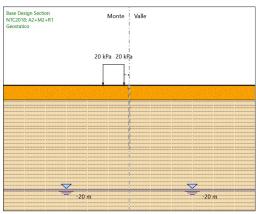


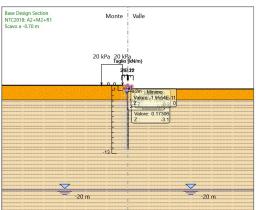


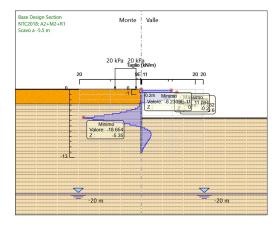
Relazione di calcolo – Opere provvisionali









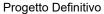


Risultati Elementi strutturali - NTC2018: A2+M2+R1

Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 Sollecitazione Tieback		
Stage	Forza (kN/m)	
Scavo a -0.70 m	4.941591	
Scavo a -5.5 m	33.57007	

Normative adottate per le verifiche degli Elementi Strutturali

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Normative Verifiche

CA366

NTC Calcestruzzo Acciaio NTC Tirante NTC

Coefficienti per Verifica Tiranti

GEO FS 1 ξα3 1.8 1.15

Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

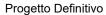
Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70 m	Scavo a -5.5 m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente	<u>:</u>)		
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	V	V	V
NTC2018: A2+M2+R1			
NTC2018: SISMICA STR			
NTC2018: SISMICA GEO			

Risultati SteelWorld

Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld: LEFT

Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld	l LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld
-0.2	0
-0.45	0
-0.6	0.015
-0.85	0.025
-1.1	0.034
-1.35	0.043
-1.6	0.053
-1.85	0.061
-2.1	0.068
-2.35	0.074
-2.6	0.077
-2.85	0.077
-3.1	0.077
-3.35	0.077
-3.6	0.077
-3.85	0.077
-4.1	0.077
-4.35	0.077
-4.6	0.076
-4.85	0.073
-5.1	0.065
-5.35	0.053
-5.6	0.034
-5.85	0.017
-6.1	0.003
-6.35	0.008
-6.6	0.017
-6.85	0.023
-7.1	0.027

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



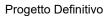


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld	LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld
-7.35	0.029
-7.6	0.03
-7.85	0.03
-8.1	0.028
-8.35	0.026
-8.6	0.024
-8.85	0.021
-9.1	0.019
-9.35	0.016
-9.6	0.013
-9.85	0.011
-10.1	0.009
-10.35	0.007
-10.6	0.005
-10.85	0.004
-11.1	0.002
-11.35	0.001
-11.6	0.001
-11.85	0
-12.1	0
-12.2	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



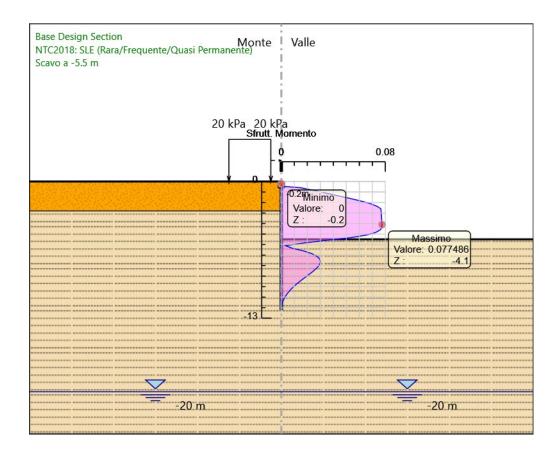
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld

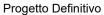




Inviluppi

Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



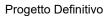
CA366



Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld: LEFT

Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld		
-0.2 -0.45 -0.6 -0.6 -0.85 -1.1 -1.35 -0.005 -1.15 -1.35 -1.6 -0.005 -1.85 -1.6 -0.003 -2.1 -0.003 -2.1 -0.003 -2.35 -0.6 -0.85 -0.002 -2.85 -0.003 -3.1 -3.35 -0.001 -4.35 -4.1 -0.001 -4.35 -0.001 -5.35 -5.6 -0.002 -5.85 -0.001 -5.35 -6.6 -6.85 -6.1 -0.006 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -0.001 -9.85 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -0.001 -9.85 -1.01 -0.001 -1.035 -1.06 -0.001 -1.035 -1.06 -0.001 -1.035 -1.06 -0.001 -1.135 -1.06 -0.001 -1.135 -1.06 -1.085 -1.01 -1.155 -1.0001 -1.155 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.0001 -1.135 -1.16 -1.185 -1.1.1 -1.135 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.1		
-0.45 -0.6 -0.85 -0.85 -0.85 -0.005 -1.11 -1.35 -1.6 -0.005 -1.85 -1.6 -0.005 -1.85 -1.16 -0.005 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.85 -1.1 -1.15 -1.16 -1.85 -1.11 -1.0005 -1.15 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.1 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.16 -1.185 -1.1.6 -1.185 -1.1.6 -1.185 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.6 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.0 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.0 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.0 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.0 -1.1.85 -1.1.0 -1.1.85 -1.1.1 -1.1.85 -1.1.0 -1		
-0.6 -0.85 -0.85 -0.005 -1.11 -0.005 -1.35 -1.6 -0.005 -1.85 -0.005 -1.85 -0.004 -2.11 -0.003 -2.35 -0.002 -2.6 -0.85 -3.1 -3.35 -0.002 -2.85 -3.1 -3.35 -0.003 -3.85 -4.1 -4.35 -4.6 -0.001 -4.35 -4.6 -0.002 -4.85 -5.1 -0.007 -5.35 -5.6 -5.85 -0.008 -6.1 -0.009 -5.85 -6.1 -0.008 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -9.1 -9.15 -9.85 -0.001 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.6 -10.85 -10.001 -11.35 -10.6 -10.85 -10.001 -11.35 -10.6 -10.85 -11.1 -10.001 -11.35 -10.6 -10.85 -11.1 -10.001 -11.35 -10.6 -10.85 -11.1 -10.001 -11.35 -10.6 -10.85 -11.1 -11.35 -11.6 -11.85 -12.1		
-0.85 -1.1 -0.005 -1.35 -1.6 -0.005 -1.85 -0.004 -1.85 -0.004 -2.1 -0.003 -2.35 -2.6 -0 -2.85 -0 -2.85 -3.1 -0 -3.35 -3.6 -3.85 -4.1 -4.35 -4.1 -4.35 -4.6 -4.85 -5.1 -5.6 -5.85 -5.6 -5.85 -6.1 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.1 -7.35 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.1 -7.35 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.1 -7.35 -7.35		
-1.1 0.005 -1.35 0.005 -1.6 0.005 -1.85 0.004 -2.1 0.003 -2.35 0.002 -2.6 0 0 -2.85 0 0 -3.1 0 0 -3.35 0 0 -3.6 0 0 -3.85 0 0 -4.1 0 0 -4.35 0.001 -4.6 0.002 -4.85 0.004 -5.1 0.007 -5.35 0.001 -5.6 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.009 -7.1 0.001 -7.35 0 0 -7.85 0.001 -7.85 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -9.1 0.001 -9.2 0.001 -9.35 0.001 -9.35 0.001 -9.40 0.001 -9.50 0.001		
-1.35 -1.6 -1.85 -1.6 -1.85 -2.1 -2.35 -2.35 -2.35 -2.6 -2.85 -3.1 -3.35 -3.6 -3.6 -3.85 -3.6 -3.85 -4.1 -4.35 -4.6 -4.35 -4.6 -4.35 -5.1 -5.35 -5.6 -5.85 -5.85 -6.1 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.35 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -8.1 -8.35 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.6 -10.85 -10.001 -11.35 -10.6 -10.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.35 -11.6 -0.001 -11.85 -11.1		
-1.6 -1.85 -1.85 -1.85 -2.1 -2.0003 -2.35 -2.6 -2.85 -3.1 -3.1 -3.35 -3.6 -3.85 -3.6 -3.85 -3.1 -4.1 -4.35 -4.1 -4.35 -5.1 -5.35 -5.6 -5.85 -6.1 -6.35 -6.1 -6.35 -6.6 -6.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -8.1 -8.35 -9.6 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -10.1 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.001 -10.85 -11.6 -10.85 -11.6 -10.85 -11.6 -10.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -10.001 -10.001 -10.001 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -12.1		
-1.85		
-2.1		
-2.35		
-2.6 -2.85 -3.1 -3.1 -3.35 -3.6 -3.85 -3.6 -3.85 -4.1 -4.35 -4.6 -4.85 -5.1 -5.35 -5.6 -5.85 -6.1 -6.35 -6.1 -6.35 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -9.1 -9.1 -9.35 -9.1 -9.35 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -10.01 -10.35 -10.6 -10.85 -10.6 -10.85 -11.6 -10.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -0 -11.85 -0 -11.1		
-2.85 -3.1 0 -3.35 -3.6 0 -3.85 0 0 -3.85 0 0 -4.11 0 0 0 -4.35 0.001 -4.6 0.002 -4.85 0.004 -5.1 0.007 -5.35 0.01 -5.6 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.0002 -7.1 0.001 -7.35 0 0 -7.85 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -9.35 -9.6 0.001 -9.35 -9.6 0.001 -9.35 -9.6 0.001 -9.85 -10.1 0.001 -10.35 -10.6 0.001 -10.85 -10.001 -11.35 -11.6 0 -11.85 -11.6		
-3.1 -3.35 -3.6 -3.85 -0 -3.85 -4.1 -4.35 -4.1 -4.35 -4.6 -4.85 -5.1 -5.35 -5.6 -5.85 -6.1 -6.35 -6.6 -6.85 -6.6 -7.85 -7.0001 -7.85 -7.85 -7.		
-3.35 -3.6 -3.85 -3.6 -3.85 -4.1 -0 -4.35 -4.6 -0.002 -4.85 -0.004 -5.1 -5.35 -5.6 -0.009 -5.85 -6.1 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -8.6 -8.85 -9.001 -8.35 -9.6 -8.85 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -0.001 -9.35 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.01 -11.35 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.1 -1.0001		
-3.6 -3.85 -4.1 0 -4.35 0.001 -4.6 0.002 -4.85 0.004 -5.1 0.007 -5.35 0.01 -5.6 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 0 -7.85 0 0 -7.85 0.001 -8.1 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -9.1 -9.35 0.001 -9.1 -9.35 0.001 -9.85 0.001 -9.85 -10.01 -10.35 -10.6 -10.85 0.001 -10.85 -11.6 -11.85 0 0 -12.1		
-3.85 -4.1 -4.35 -4.1 -4.35 -6.6 -6.1 -5.35 -6.1 -6.6 -6.35 -6.6 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -9.001 -8.85 -9.001 -8.35 -9.6 -9.85 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -10.1 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.6 -10.85 -10.01 -11.35 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -12.1		
-4.1 -4.35 -4.6 -4.85 -4.6 -0.002 -4.85 -5.1 -0.007 -5.35 -5.6 -0.009 -5.85 -6.1 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -0.001 -8.35 -8.1 -0.001 -8.35 -8.6 -8.85 -9.1 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -10.1 -10.35 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.01 -10.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -12.1		
-4.35		
-4.6 -4.85 -5.1 -0.004 -5.1 -5.1 -0.007 -5.35 -5.6 -0.009 -5.85 -6.1 -0.006 -6.35 -6.6 -6.35 -6.6 -6.85 -0.002 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -7.85 -0.001 -8.1 -8.35 -0.001 -8.35 -0.001 -9.35 -0.001 -9.35 -0.001 -9.35 -10.1 -10.35 -10.1 -10.85 -10.06 -10.85 -11.1 -11.35 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -12.1		
-4.85 0.004 -5.1 0.007 -5.35 0.01 -5.6 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 -7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.2 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.2 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.85 0 -11.85 0 -12.1 0		
-5.1 0.007 -5.35 0.01 -5.6 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.1 0.001 -9.85 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.35 0.001 -10.85 0.001 -10.85 0.001 -11.35 0 0 -11.35 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0		
-5.35 0.01 -5.6 0.009 -5.85 0.008 -6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 0 -7.85 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -8.35 0.001 -9.35 0.001 -9.35 0.001 -9.35 0.001 -9.35 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.25 0.001 -10.35 0.001 -10.85 0.001 -11.35 0 0 -11.15 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0 -11.85 0 0		
-5.6 -5.85 -6.1 -6.35 -6.6 -6.85 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -8.1 -8.35 -8.6 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -10.6 -11.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -6.1 -0.006 -0.006 -0.008 -0.008 -0.000 -0.001		
-5.85 -6.1 -6.1 -6.35 -6.6 -6.85 -6.85 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.85 -8.1 -8.35 -8.6 -8.85 -9.001 -8.85 -9.1 -9.6 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -11.1 -11.35 -11.6 -11.85 -11.85 -12.1		
-6.1 0.006 -6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 -7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -11.85 0 -11.85 0 -12.1		
-6.35 0.005 -6.6 0.003 -6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 -7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-6.6 -6.85 -0.002 -7.1 -7.35 -7.6 -7.85 -7.6 -7.85 -8.1 -8.35 -8.6 -8.6 -9.1 -9.1 -9.35 -9.1 -9.6 -9.85 -10.01 -10.35 -10.6 -10.85 -11.6 -11.85 -11.6 -11.85 -12.1 -0.001 -0.002 -7.85 -7.6 -0.001 -0.002 -0.001		
-6.85 0.002 -7.1 0.001 -7.35 0 -7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-7.1 0.001 -7.35 0 -7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-7.35 0 -7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-7.6 0 -7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-7.85 0.001 -8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-8.1 0.001 -8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -11.6 0 -11.85 0		
-8.35 0.001 -8.6 0.001 -8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-8.6 -8.85 -9.1 -9.1 -9.35 -9.6 -9.85 -0.001 -9.85 -10.1 -10.35 -10.6 -10.85 -11.1 -11.35 -11.6 -11.85 -12.1 -0.001 -0.001 -0.001 -0.001 -11.85 -12.1		
-8.85 0.001 -9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-9.1 0.001 -9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-9.35 0.001 -9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-9.6 0.001 -9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-9.85 0.001 -10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-10.1 0.001 -10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-10.35 0.001 -10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-10.6 0.001 -10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-10.85 0.001 -11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-11.1 0.001 -11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-11.35 0 -11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-11.6 0 -11.85 0 -12.1 0		
-11.85 0 -12.1 0		
-12.1 0		
-12.2 V		
	12.2	3

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



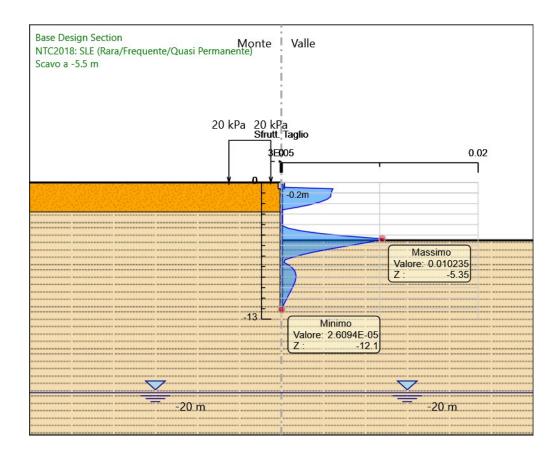
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld

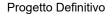




Inviluppi

Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Verifiche Tiranti NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: NTC2018: SLE	Tipo Risultato:				NTC2018		
(Rara/Frequente/Quasi	Verifiche				(ITA)		
Permanente)	Tiranti						
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio Resistenza	Gerarchia
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR	delle
							Resistenze
Tieback	Scavo a -0.70	5.059	1285.54	1535.143	0.004	0.003	
	m						
Tieback	Scavo a -4.0 m	20.575	1285.54	1535.143	0.016	0.013	

Verifiche Tiranti NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tieback	Scavo a -0.70 m	6.985	649.262	1535.143	0.011	0.005		
Tieback	Scavo a -4.0 m	28.554	649.262	1535.143	0.044	0.019		

Verifiche Tiranti NTC2018: A2+M2+R1

	Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
۰	Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
			(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
	Tieback	Scavo a -0.70 m	5.93	649.262	1535.143	0.009	0.004		
	Tieback	Scavo a -4.0 m	40.284	649.262	1535.143	0.062	0.026		

Inviluppo Verifiche Tiranti (su tutte le D.A. attive)

	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti								
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza STR	Ratio	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle	Design
		(kN)	GEO (kN)	(kN)	GEO	STR		Resistenze	Assumption
Tieback	Scavo a -4.0 m	40.284	649.262	1535.143	0.062	0.026			NTC2018:
									A2+M2+R1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

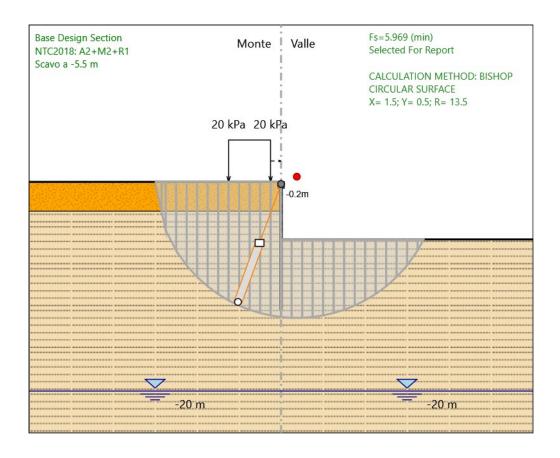
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

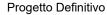


Fasi di Calcolo

Grafico Superficie - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -5.5 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

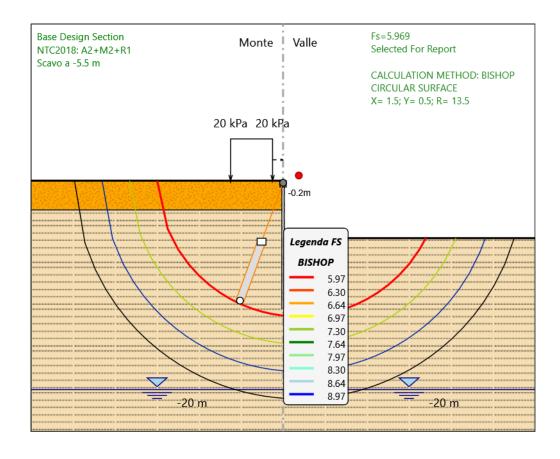


CA366

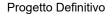
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -5.5 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





Relazione di calcolo – Opere provvisionali



12 ALLEGATO 3 - SEZIONE TIPO B

Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: POLYLINE
Punti
(-30;0)
(-24;0)
(0;0)
(24;0)
(24;-30)
(-30;-30)
OCR: 1

Tipo: POLYLINE Punti (-30;-2.8) (-24;-2.8) (0;-2.8)

> (24;-2.8) (24;-30) (-30;-30)

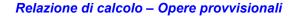
OCR:1

Strato di Terren	o Terreno	γ dry	γ sat	ø' øc	v øp c' Su	Modulo Elastico I	Eu Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rvo	Rvc	Ku	Kvc	Kur
		kN/m³	kN/m	3 0 0	° kPa kPa		kPa	kPa	kPa	kPak	(N/m³	kN/m³	kN/m³
1	ba	18	18	34	0	Constant	8000	24000)				
2	AZNarn	18	18	32	7	Constant	8000	24000)				

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366





Descrizione Pareti

X:0 m

Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -10.2 m

Muro di sinistra

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Area equivalente: 0.027520924933746 m

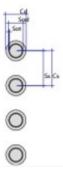
Inerzia equivalente : 0.0001 m⁴/m Materiale calcestruzzo : C25/30 Tipo sezione : Tangent

Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.24 m Efficacia : 1

Materiale acciaio : S355

Sezione : 0.1683x0.01 Tipo sezione : O

Spaziatura : 0.4 m Spessore : 0.01 m Diametro : 0.1683 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo





CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

X:0 m

Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -0.6 m Muro di sinistra

Sezione: cordolo

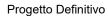
Area equivalente: 0.6 m

Inerzia equivalente : 0.018 m⁴/m Materiale calcestruzzo: C25/30

Tipo sezione : Solid Spessore: 0.6 m Efficacia: 1



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



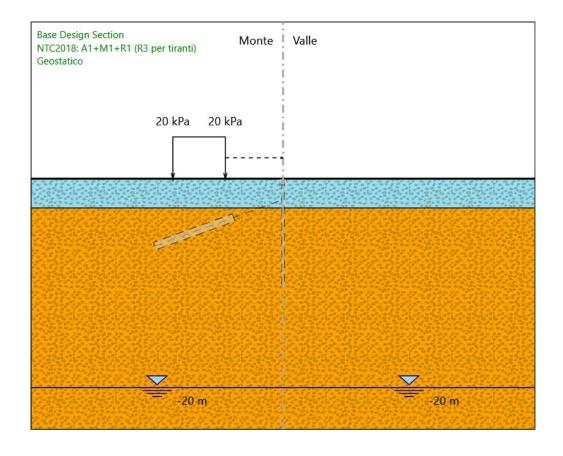






Fasi di Calcolo

Geostatico



Geostatico

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

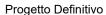
Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





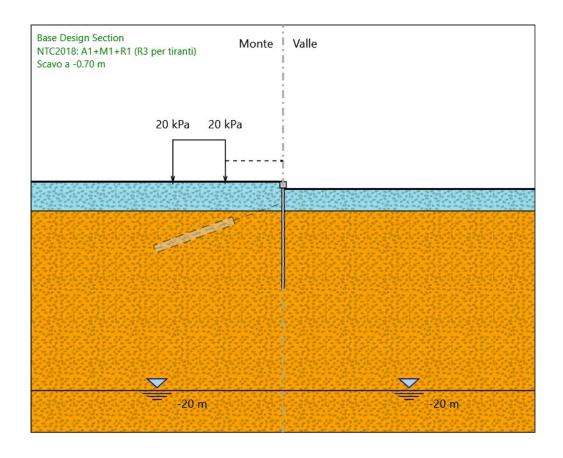
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Scavo a -0.70 m



Scavo a -0.70 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -0.7 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-0.7 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

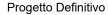
> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -10.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo X : 0 m

> Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

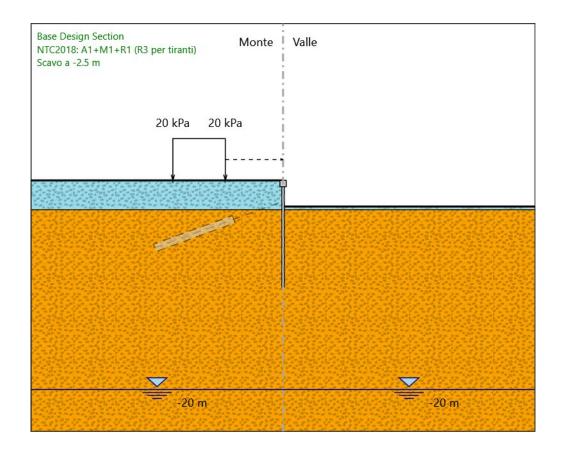








Scavo a -2.5 m



Scavo a -2.5 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -2.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

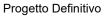
-2.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia: Paratia X:0 m

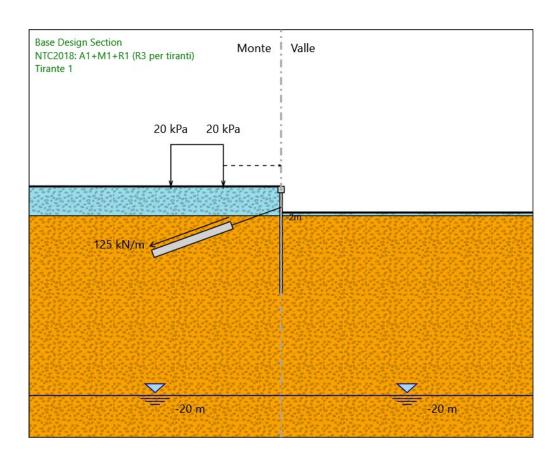
> Quota in alto: -0.2 m Quota di fondo: -10.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia: Cordolo X:0 m

> Quota in alto: 0 m Quota di fondo: -0.6 m Sezione: cordolo

Tirante 1



Tirante 1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -2.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Λm

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-2.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

Quota in alto : -0.2 m

Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -10.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia: Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m

Sezione: cordolo

Tirante: Tirante 1

X : 0 m Z : -2 m

Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 5 m

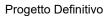
Spaziatura orizzontale: 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 °

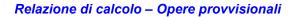
Sezione: 3 strands

Tipo di barre : Barre trefoli Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

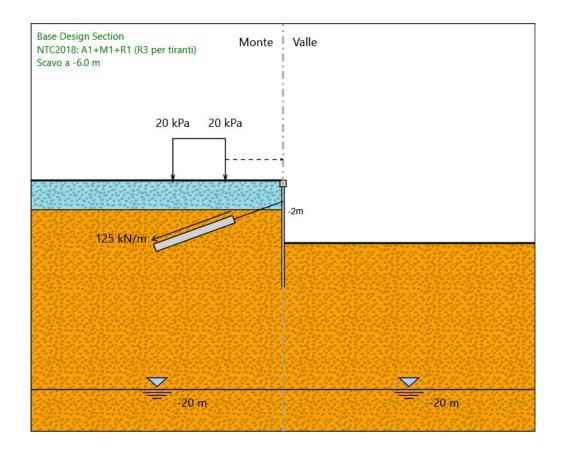








Scavo a -6.0 m



Scavo a -6.0 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -6 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-6 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

Quota in alto : -0.2 m

Quota di fondo : -10.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m

Sezione: cordolo

Tirante: Tirante 1

X:0 m Z:-2 m

Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 5 m

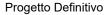
Spaziatura orizzontale: 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 ° Sezione : 3 strands

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

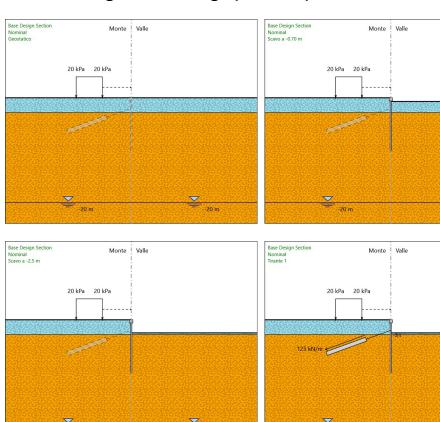


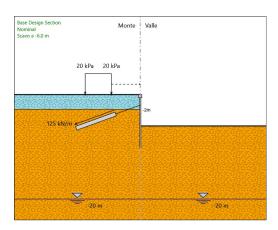
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

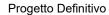


Tabella Configurazione Stage (Nominal)





Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



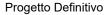
Descrizione Coefficienti Design Assumption

Nome	Carichi Permanenti	Carichi	Carichi Variabili	Carichi Variabili			Pressi oni				Carichi		Carichi Variabili
	Sfavorevoli									Destabil	enti		Destabili
	(F_dead_loa								Stabiliz	izzanti	Destabili	Stabiliz	zzanti
	d_unfavour)	ad_favour)	_unfavour)	ad_favour)	Monte	Valle	izzanti	zanti	(F_UPL_	zzanti	zanti	(F_HYD_
)		(F_Wa	(F_Wa	(F_UPL_	(F_UPL	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD	QDStab)
						terDR)	terRes	GDStab)	_GStab		GDStab)	_GStab)	
))				
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
NTC2018:	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE (Rara/Frequ ente/Quasi Permanent e)													
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1.3	1	1.5	1	0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9	1
NTC2018: A2+M2+R1	1	1	1.3	1	0	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1

Nome	Parziale su tan(ø') (F Fr)	Parziale su c' (F eff cohe)	Parziale su Su (F Su)	Parziale su qu (F qu)	Parziale su peso specifico (F gamma)
Simbolo	үф	γς	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1
NTC2018: A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1	1	1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1	1	1	1

Nome	Parziale resistenza terreno (es Kp) (F_Soil_Res_walls)		Parziale resistenza Tiranti temporanei (F_Anch_T)	
Simbolo	γRe	үар	γat	
Nominal	1	1	1	1
NTC2018: SLE	1	1	1	1
(Rara/Frequente/Quasi Permanente)				
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1.2	1.1	1
NTC2018: A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1.2	1.1	1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Nome	Parziale resistenza terreno (es	s. 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	
NTC2018: SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

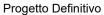
Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70 m	1 Scavo a -2.5 I	m Tirante 1 S	cavo a -6.0 m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanen	te)				
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	V			V	V
NTC2018: A2+M2+R1		V	V		
NTC2018: SISMICA STR					
NTC2018: SISMICA GEO					

Descrizione sintetica dei risultati delle Design Assumption (Inviluppi)

Tabella Inviluppi Momento Paratia

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Momento	Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m)	Lato destro (kN*m/m)
-0.2	0	0
-0.45	0.049	0
-0.6	3.508	0
-0.85	8.974	0
-1.1	17.086	0
-1.35	27.939	0
-1.6	41.613	0
-1.85	58.125	0
-2	69.349	0
-2.25	51.308	0
-2.5	35.756	0
-2.75	22.91	0
-3	24.107	0
-3.25	27.335	0
-3.5	29.148	6.507
-3.75	29.621	13.339
-4	28.815	18.868
-4.25	26.777	23.143
-4.5	23.935	26.231
-4.75	20.68	28.126
-5	17.307	28.727
-5.25	14.032	27.933
-5.5	10.997	25.646
-5.75	8.294	21.764
-6	5.967	16.189
-6.25	4.028	10.837
-6.5	2.465	6.286
-6.75	1.25	2.607
-7	0.347	1.093
-7.25	2.262	0.713
-7.5	3.606	0.697
-7.75	4.352	0.925

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

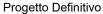
Selected Design Assumptions	Inviluppi: Momento	Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m)	Lato destro (kN*m/m)
-8	4.602	1.01
-8.25	4.459	0.987
-8.5	4.022	0.889
-8.75	3.382	0.743
-9	2.629	0.572
-9.25	1.845	0.397
-9.5	1.112	0.237
-9.75	0.508	0.107
-10	0.112	0.023
-10.2	0	0

Tabella Inviluppi Momento Cordolo

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Momento	Muro: Cordolo
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m) La	ato destro (kN*m/m)
0	0	0
-0.2	0	0
-0.45	1.4	0
-0.6	3.39	0

Grafico Inviluppi Momento

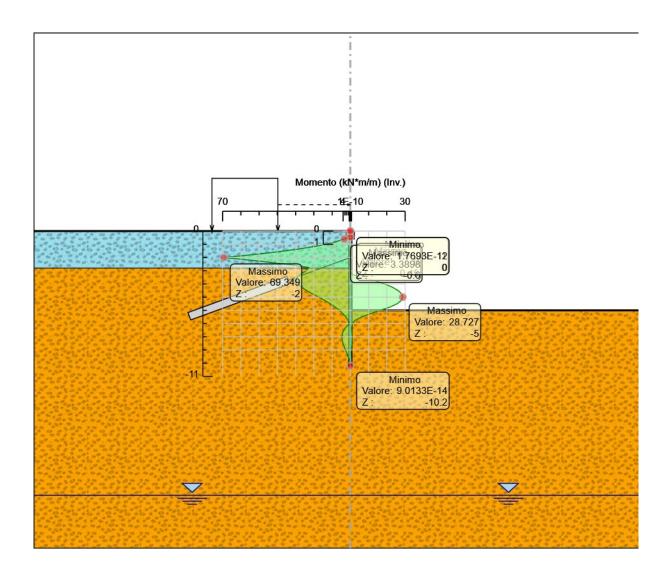
Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali

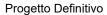
CA366





Momento

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

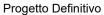
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Tabella Inviluppi Taglio Paratia

Selected Design Assumptions	Invilunni: Taglio	Muro: Paratia
	Lato sinistro (kN/m)	
-0.2	0.196	0
-0.2	0.198	0
-0.45 -0.6	21.864	0
-0.85	32.447	0
-0.85	43.411	0
-1.1	54.696	0.017
-1.55 -1.6	66.049	0.267
-1.85	74.828	0.381
-1.65	74.828	72.164
-2.25	15.855	72.164
-2.25	19.392	62.208
-2.75	19.392	53.107
-2.75	18.909	44.942
-3.25	12.913	38.369
-3.5	7.252	32.633
-3.75	1.89	27.329
-5.75 -4	0	22.115
-4.25	0	17.103
-4.5	0	13.021
-4.75	0.669	13.49
- 4 .75 -5	3.173	13.49
-5.25	9.15	13.103
-5.5	15.526	12.136
-5.75	22.301	10.813
-5.75 -6	22.301	9.309
-6.25	21.41	7.757
-6.5	18.203	6.251
-6.75	14.716	4.857
-0.75	11.31	3.613
-7.25	8.166	2.539
-7.5	5.375	1.639
-7.75	2.982	0.91
-8	1.002	0.571
-8.25	0.402	1.751
-8.5	0.585	2.558
-8.75	0.683	3.014
-9	0.699	3.134
-9.25	0.699	3.134
-9.5	0.642	2.932
-9.75	0.519	2.415
-10	0.335	1.587
-10.2	0.116	0.559
20.2	0.220	0.000

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali

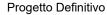


Tabella Inviluppi Taglio Cordolo

CA366

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Taglio	Muro: Cordolo
Z (m)	Lato sinistro (kN/m)	Lato destro (kN/m)
0	0	0
-0.2	5.6	0
-0.45	13.265	0
-0.6	13.265	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

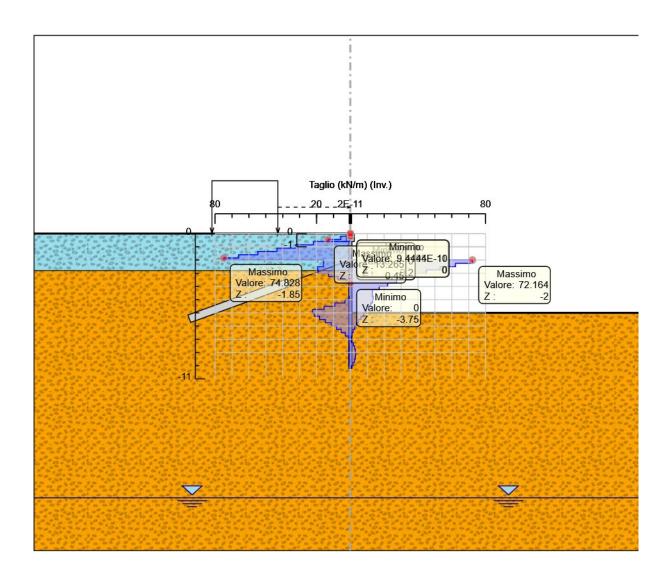


CA366



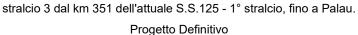


Grafico Inviluppi Taglio



Taglio

Relazione di calcolo – Opere provvisionali





CA366



Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Passiva

Design Assumption	Stage	Muro	Lato	Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Passiva
				%
NTC2018: A2+M2+R1	Scavo a -0.70 m	Left Wall	LEFT	12.59
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) Scavo a -6.0 m	Left Wall	RIGHT	Γ 24.47

Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Attiva

Design Assumption	Stage	Muro	Lato	Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Attiva
				%
NTC2018: A2+M2+R1 Sca	vo a -2.5 m	Left Wall	LEFT	143.11
NTC2018: A2+M2+R1 Scav	vo a -0.70 n	n Left Wall	RIGH	199.18

Normative adottate per le verifiche degli Elementi Strutturali

Calcestruzzo	NTC	
Acciaio	NTC	
Tirante	NTC	
Coefficienti per Ve		nti
GEO FS	5	1
ξa3		1.8
γs		1.15

Normative Verifiche

Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70 m	Scavo a -2.5 r	n Tirante 1S	cavo a -6.0 m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)					
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	V			V	V
NTC2018: A2+M2+R1		V	V		
NTC2018: SISMICA STR					
NTC2018: SISMICA GEO					

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366 Relazione d



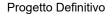


Risultati SteelWorld

Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld: LEFT

Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorl	d LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld
-0.2	0
-0.45	0
-0.6	0.017
-0.85	0.042
-1.1	0.081
-1.35	0.132
-1.6	0.196
-1.85	0.274
-2	0.327
-2.25	0.242
-2.5	0.169
-2.75	0.108
-3	0.114
-3.25	0.129
-3.5	0.137
-3.75	0.14
-4	0.136
-4.25	0.126
-4.5	0.135
-4.75	0.146
-5	0.149
-5.25	0.145
-5.5	0.134
-5.75	0.115
-6	0.087
-6.25	0.057
-6.5	0.03
-6.75	0.012
-7	0.015
-7.25	0.029
-7.5	0.038
-7.75	0.043
-8	0.043
-8.25	0.041
-8.5	0.036
-8.75	0.03
-9	0.023
-9.25	0.016
-9.5	0.009
-9.75	0.004
-10	0.001
-10.2	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



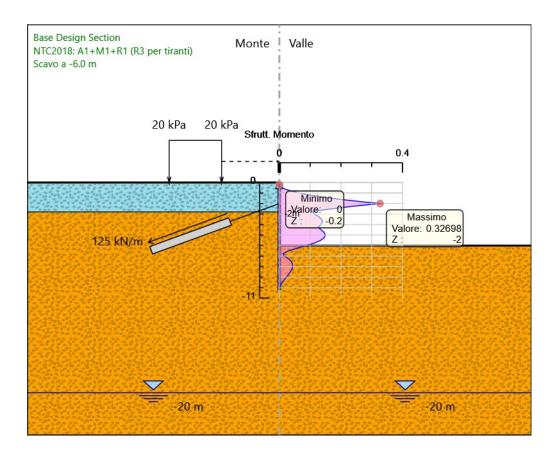
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld

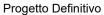




Inviluppi

Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



CA366



Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld: LEFT

to the self-read of Company to Table Company	J 1555
Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorl	
Z (m)	Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld
-0.2	0
-0.45	0
-0.6	0.014
-0.85	0.021
-1.1	0.028
-1.35	0.035
-1.6	0.043
-1.85	0.048
-2	0.047
-2.25	0.04
-2.5	0.034
-2.75	0.029
-3 2.25	0.025
-3.25	0.021
-3.5 2.75	0.018
-3.75 -4	0.015
	0.012
-4.25 -4.5	0.009 0.008
-4.5 -4.75	0.008
-4.75 -5	0.008
-5 -5.25	0.008
-5.5	0.008
-5.75	0.015
-6 -6	0.013
-6.25	0.017
-6.5	0.013
-6.75	0.01
-7	0.008
-7.25	0.005
-7.5	0.002
-7.75	0.001
-8	0.001
-8.25	0.003
-8.5	0.003
-8.75	0.004
-9	0.004
-9.25	0.003
-9.5	0.003
-9.75	0.002
-10	0.001
-10.2	0.001

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

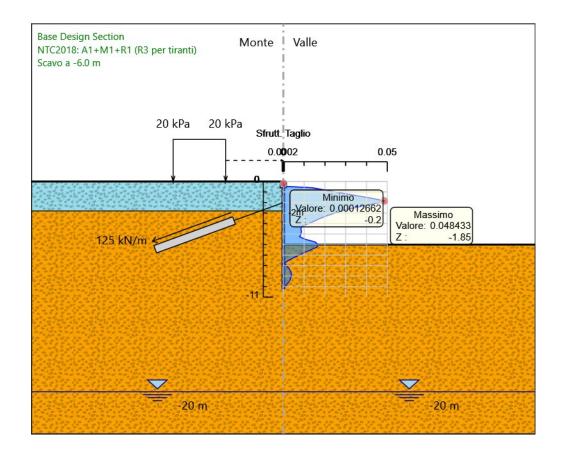
CA366 Relazione d





Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld





Inviluppi

Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Verifiche Tiranti NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: NTC2018: SLE	Tipo Risultato:				NTC2018		
(Rara/Frequente/Quasi	Verifiche				(ITA)		
Permanente)	Tiranti						
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio Resistenza	Gerarchia
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR	delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR	delle Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	(kN) 300	GEO (kN) 884.672	STR (kN) 605.557	0.339	STR 0.495	

Verifiche Tiranti NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	390	446.804	605.557	0.873	0.644		
Tirante 1	Scavo a -6.0 m	397.193	446.804	605.557	0.889	0.656		

Verifiche Tiranti NTC2018: A2+M2+R1

Design Assumption:	Tipo Risultato:				NTC2018			
NTC2018: A2+M2+R1	Verifiche Tiranti				(ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	(kN) 300	GEO (kN) 446.804	STR (kN) 605.557	0.671	STR 0.495		Resistenze

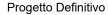
Verifiche Tiranti NTC2018: SISMICA STR

Design Assumption: NTC2018: SISMICA STR	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 1	Scavo a -6.0 m	305.403	446.804	605.557	0.684	0.504		

Verifiche Tiranti NTC2018: SISMICA GEO

Design Assumption: NTC2018: SISMICA GEO	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 1	Scavo a -6.0 m	305.403	446.804	605.557	0.684	0.504		

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

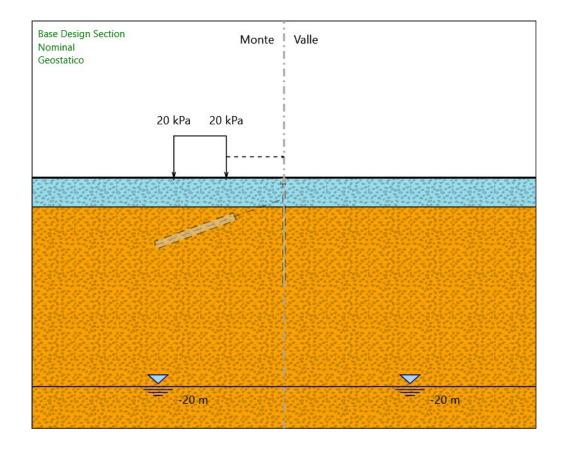


Inviluppo Verifiche Tiranti (su tutte le D.A. attive)

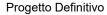
	Tipo Risultato:								
	Verifiche Tiranti								•
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle	Design Assumption
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)	GEO	STR		Resistenze	
Tirante 1	Scavo a -6.0 m	397.193	446.804	605.557	0.889	0.656	-		NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Fasi di Calcolo

Grafico Superficie - Design Assumption: Nominal - Stage: Geostatico



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

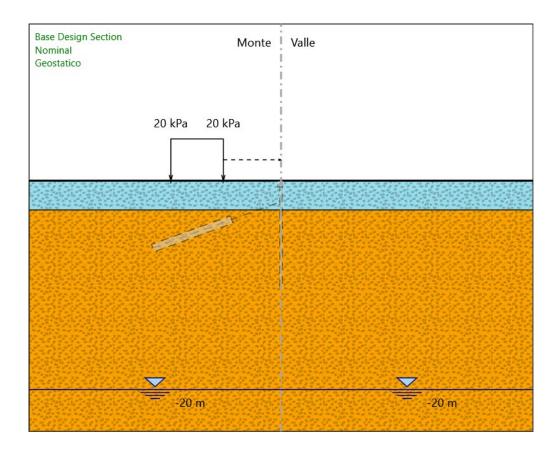


CA366

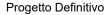
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: Nominal - Stage: Geostatico



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

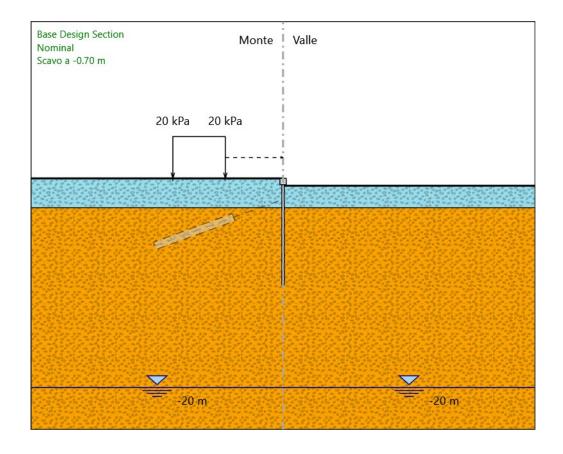


CA366

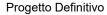
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superficie - Design Assumption: Nominal - Stage: Scavo a -0.70 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

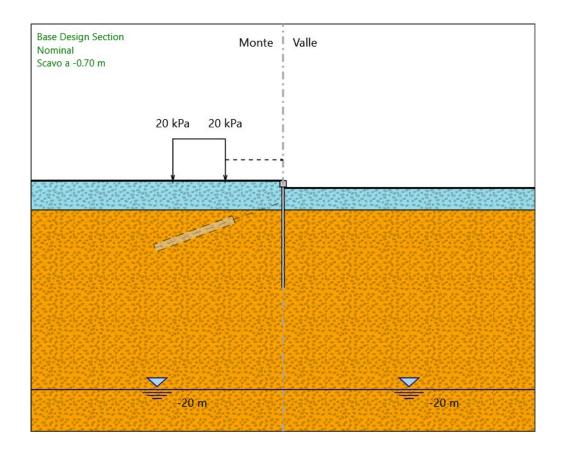


CA366

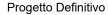
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: Nominal - Stage: Scavo a -0.70 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

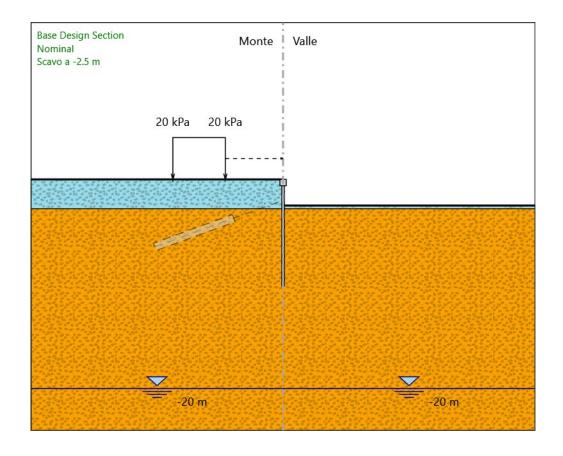


CA366

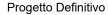
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superficie - Design Assumption: Nominal - Stage: Scavo a -2.5 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

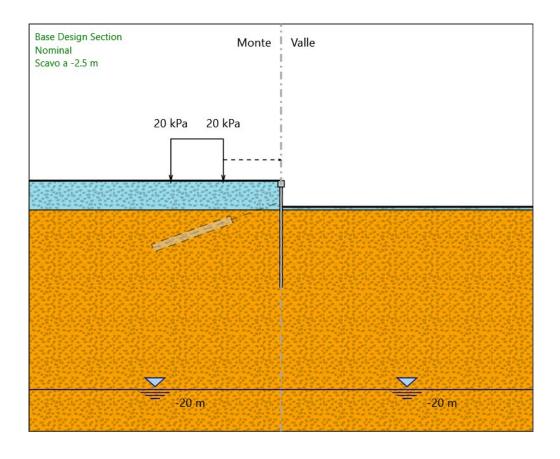


CA366

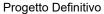
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: Nominal - Stage: Scavo a -2.5 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

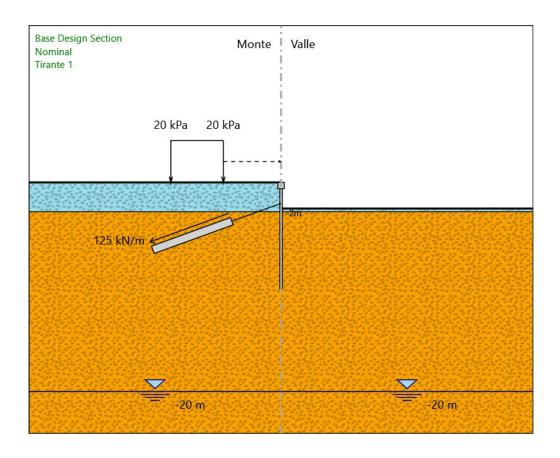


Relazione di calcolo – Opere provvisionali

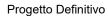
CA366



Grafico Superficie - Design Assumption: Nominal - Stage: Tirante 1



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

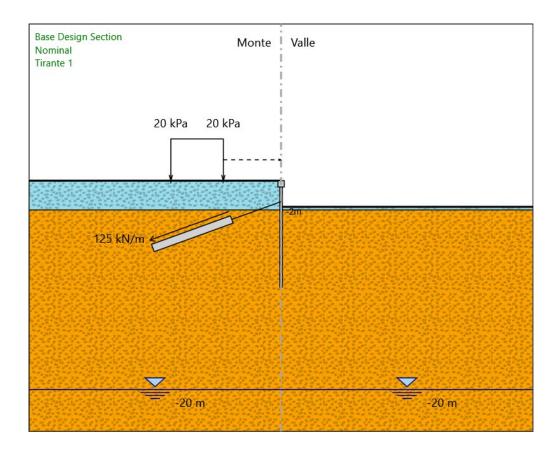


CA366

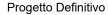
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: Nominal - Stage: Tirante 1



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

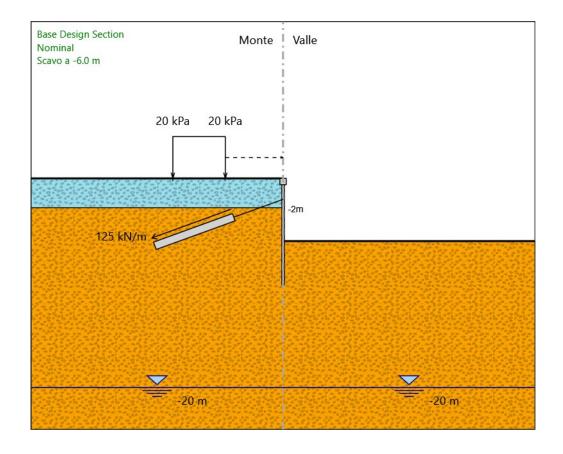


CA366 Relaz

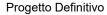
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superficie - Design Assumption: Nominal - Stage: Scavo a -6.0 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

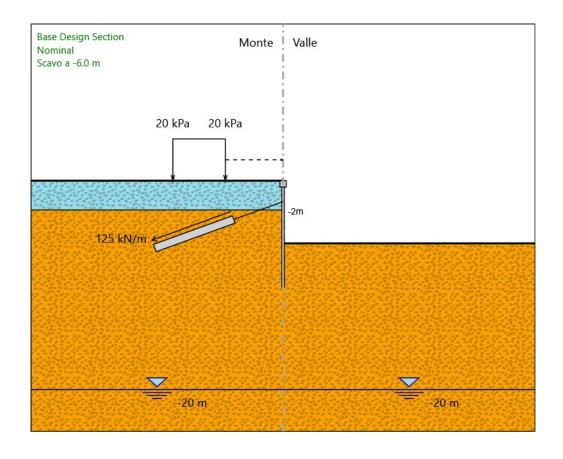


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: Nominal - Stage: Scavo a -6.0 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

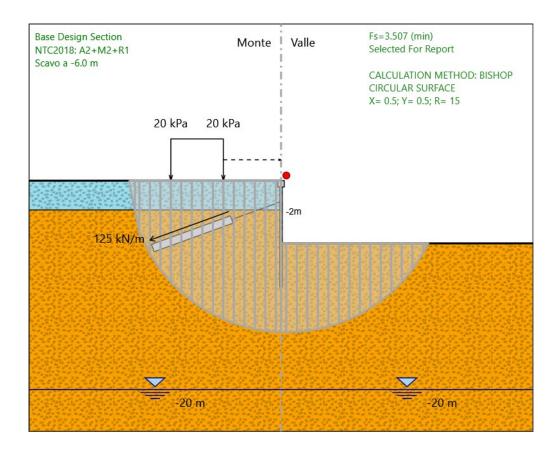
Progetto Definitivo

CA366 Relazione

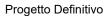
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superficie - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -6.0 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

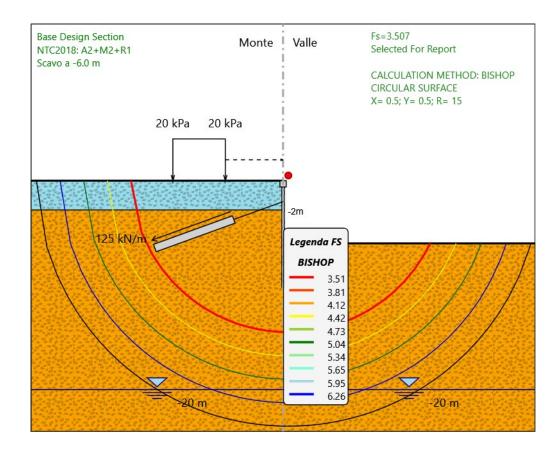


CA366

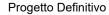
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -6.0 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali



13 ALLEGATO 4 - SEZIONE TIPO C

Descrizione della Stratigrafia e degli Strati di Terreno

Tipo: POLYLINE
Punti
(-30;0)
(-24;0)
(0;0)
(24;0)
(24;-30)
(-30;-30)
OCR: 1

Tipo: POLYLINE Punti (-30;-2.8) (-24;-2.8) (0;-2.8) (24;-2.8) (24;-30) (-30;-30)

OCR:1

Strato di Terrei	no Terreno	γ dry	γ sat	ø'ø	cvøp c'Su	Modulo Elastico	Eu Evc	Eur	Ah Av exp Pa Rur/Rv	c Rvc	Ku	Kvc	Kur
	ı	kN/m³	kN/m	3 °	° ° kPa kPa	a	kPa	kPa	kPa	kPak	N/m³	kN/m³	kN/m³
1	ba	18	18	34	0	Constant	8000	24000)				
2	AZNarn	18	18	32	7	Constant	8000	24000)				

Descrizione Pareti

X:0 m

Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Muro di sinistra

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Area equivalente : 0.027520924933746 m

Inerzia equivalente : 0.0001 m⁴/m Materiale calcestruzzo : C25/30 Tipo sezione : Tangent

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

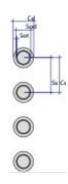
Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Spaziatura : 0.4 m Diametro : 0.24 m

Efficacia: 1

Materiale acciaio: S355

Sezione: 0.1683x0.01 Tipo sezione: O Spaziatura: 0.4 m Spessore: 0.01 m Diametro: 0.1683 m



X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m

Muro di sinistra

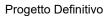
Sezione : cordolo

Area equivalente: 0.6 m

Inerzia equivalente : 0.018 m⁴/m Materiale calcestruzzo : C25/30

> Tipo sezione : Solid Spessore : 0.6 m Efficacia : 1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



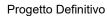


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



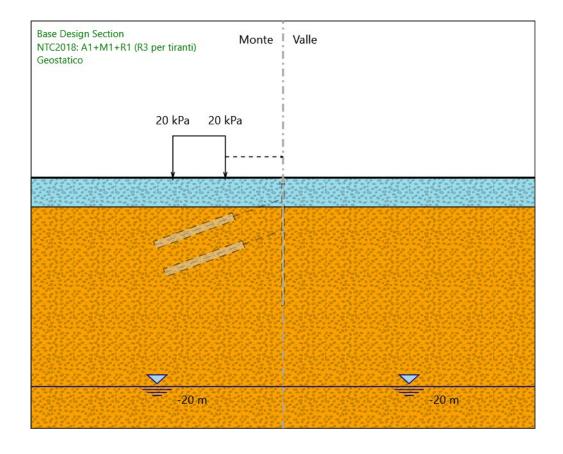






Fasi di Calcolo

Geostatico



Geostatico

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : 0 m

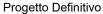
Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

0 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





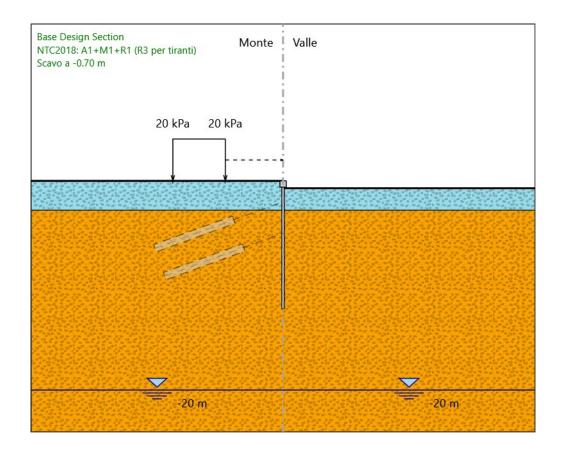
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m Falda di destra: -20 m

Scavo a -0.70 m



Scavo a -0.70 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte: 0 m Lato valle: -0.7 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

-0.7 m

Falda acquifera

Falda di sinistra : -20 m Falda di destra : -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

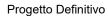
> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo X : 0 m

> Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

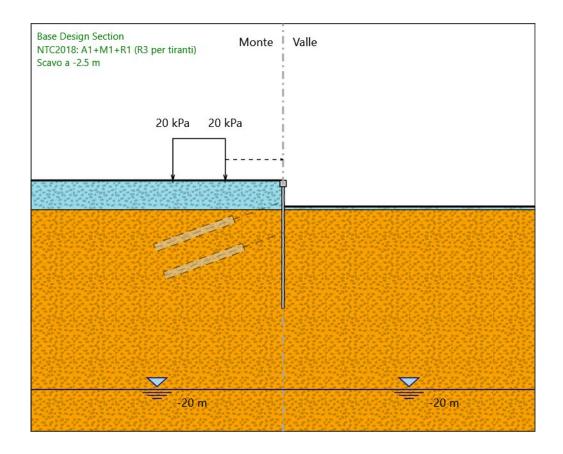








Scavo a -2.5 m



Scavo a -2.5 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -2.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-2.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

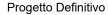
> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo X : 0 m

> Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

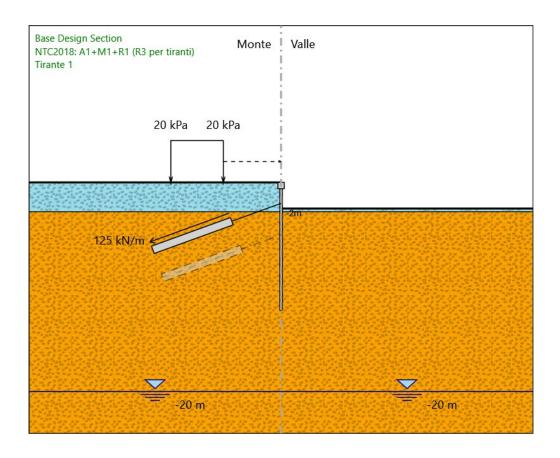


CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Tirante 1



Tirante 1

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -2.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-2.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tirante: Tirante 1

X:0 m Z:-2 m

Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 5 m

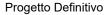
Spaziatura orizzontale: 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 ° Sezione : 3 strands

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

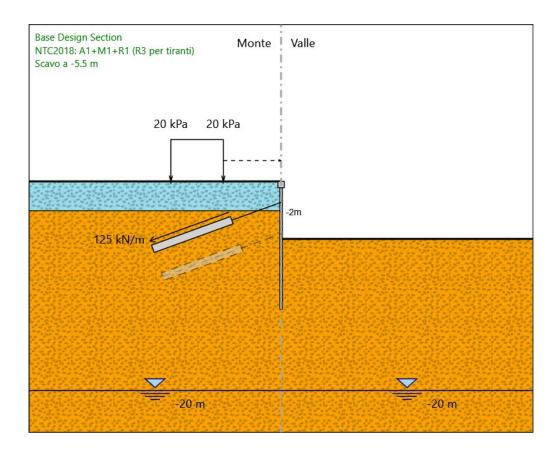








Scavo a -5.5 m



Scavo a -5.5 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -5.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-5.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tirante: Tirante 1

X:0 m Z:-2 m

Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 5 m

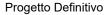
Spaziatura orizzontale: 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 ° Sezione : 3 strands

Tipo di barre : Barre trefoli

Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

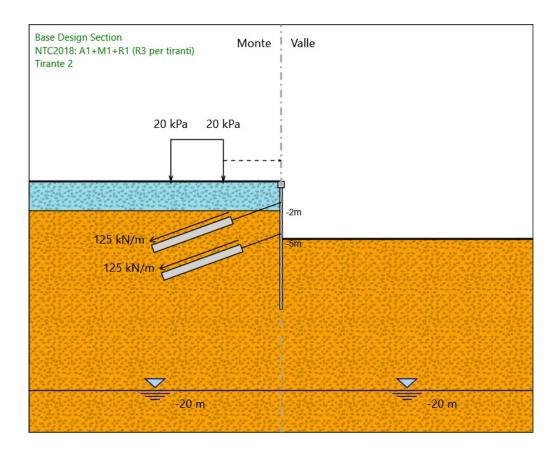








Tirante 2



Tirante 2

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -5.5 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-5.5 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

Quota in alto : -0.2 m

Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia: Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m

Sezione: cordolo

Tirante: Tirante 1

X:0 m Z:-2 m

Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 5 m

Spaziatura orizzontale: 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 ° Sezione : 3 strands

> Tipo di barre : Barre trefoli Numero di barre : 3

Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tirante: Tirante 2

X : 0 m Z : -5 m

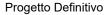
Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 4 m

Spaziatura orizzontale : 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 ° Sezione : 3 strands

> Tipo di barre : Barre trefoli Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

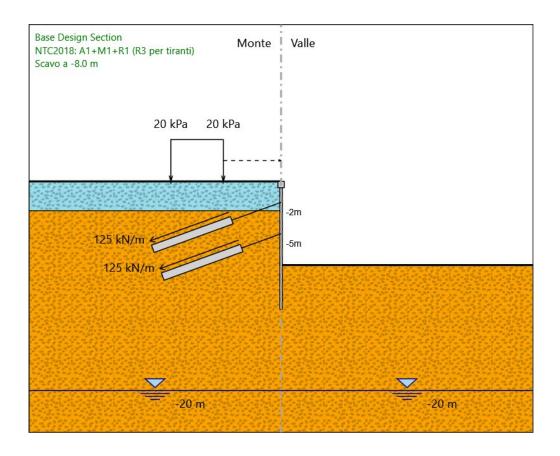








Scavo a -8.0 m



Scavo a -8.0 m

Scavo

Muro di sinistra

Lato monte : 0 m Lato valle : -8 m

Linea di scavo di sinistra (Orizzontale)

0 m

Linea di scavo di destra (Orizzontale)

-8 m

Falda acquifera

Falda di sinistra: -20 m

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo



CA366

Relazione di calcolo - Opere provvisionali

Falda di destra: -20 m

Elementi strutturali

Paratia : Paratia X : 0 m

> Quota in alto : -0.2 m Quota di fondo : -12.2 m

Sezione: Micropali fi240 - fi168.3 sp10

Paratia : Cordolo

X:0 m

Quota in alto : 0 m Quota di fondo : -0.6 m Sezione : cordolo

Tirante : Tirante 1

X:0 m Z:-2 m

Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 5 m

Spaziatura orizzontale: 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 ° Sezione : 3 strands

> Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tipo di barre: Barre trefoli

Tirante: Tirante 2

X : 0 m Z : -5 m

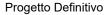
Lunghezza bulbo : 8 m Diametro bulbo : 0.16 m Lunghezza libera : 4 m Spaziatura orizzontale : 2.4 m

Precarico : 300 kN Angolo : 20 °

Sezione: 3 strands

Tipo di barre : Barre trefoli Numero di barre : 3 Diametro : 0.01331 m Area : 0.000417 m^2

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

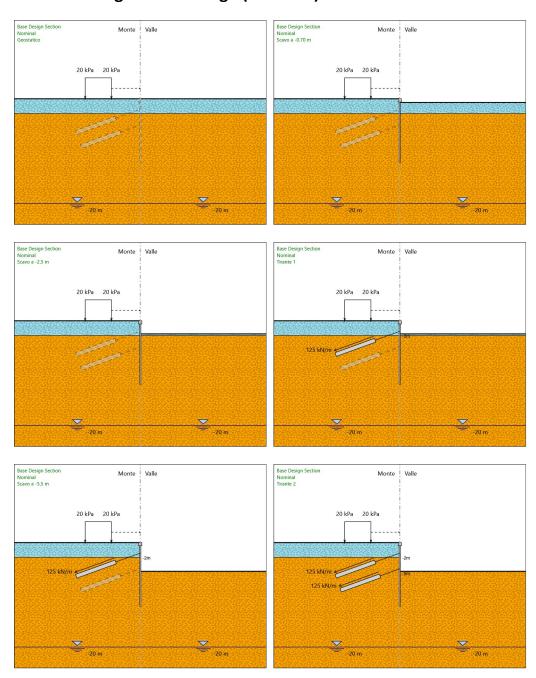


CA366

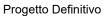
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Tabella Configurazione Stage (Nominal)

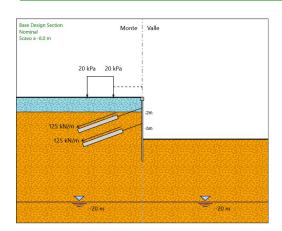


Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali





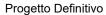
CA366

Descrizione Coefficienti Design Assumption

Nome	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carico	Pressi	Pressi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi	Carichi
	Permanenti	Permanent	Variabili	Variabili	Sismico	oni	oni	Perman	Perman	Variabili	Perman	Perman	Variabili
	Sfavorevoli	i Favorevoli	Sfavorevoli	Favorevoli	(F_seis	Acqua	Acqua	enti	enti	Destabil	enti	enti	Destabili
	(F_dead_loa	(F_dead_lo	(F_live_load	(F_live_lo	m_load	Lato	Lato	Destabil	Stabiliz	izzanti	Destabili	Stabiliz	zzanti
	d_unfavour)	ad_favour)	_unfavour)	ad_favour	_)	Monte	Valle	izzanti	zanti	(F_UPL_	zzanti	zanti	(F_HYD_
)		(F_Wa	(F_Wa	(F_UPL_	(F_UPL	QDStab)	(F_HYD_	(F_HYD	QDStab)
						terDR)	terRes	GDStab)	GStab		GDStab)	GStab)	
)						
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
NTC2018:	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1
SLE													
(Rara/Frequ													
ente/Quasi													
Permanent													
e) NTC2018:	1.3	1	1.5	1	0	1.3	1	1	1	1	1.3	0.9	1
A1+M1+R1	1.5	1	1.5	1	U	1.3	1	1	1	1	1.3	0.5	1
(R3 per													
tiranti)													
NTC2018:	1	1	1.3	1	0	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
A2+M2+R1													
NTC2018:	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
SISMICA													
STR													
NTC2018:	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1.3	0.9	1
SISMICA													
GEO													

Nome	Parziale su	Parziale su c'	Parziale su Su	Parziale su qu	Parziale su peso specifico
	tan(ø') (F_Fr)	(F_eff_cohe)	(F_Su)	(F_qu)	(F_gamma)
Simbolo	γф	γс	γcu	γqu	γγ
Nominal	1	1	1	1	1

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Nome	Parziale su tan(ø') (F_Fr)	Parziale su c' (F_eff_cohe)	Parziale su Su (F_Su)	Parziale su qu (F_qu)	Parziale su peso specifico (F_gamma)
Simbolo	γф	γс	γcu	γqu	γγ
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	1	1	1	1	1
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	1	1	1	1	1
NTC2018: A2+M2+R1	1.25	1.25	1.4	1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1	1	1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1	1	1	1

Nome	Parziale resistenza terreno (es	s. 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
NTC2018: SLE	1	1	1	1
(Rara/Frequente/Quasi				
Permanente)				
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per	1	1.2	1.1	1
tiranti)				
NTC2018: A2+M2+R1	1	1.2	1.1	1
NTC2018: SISMICA STR	1	1.2	1.1	1
NTC2018: SISMICA GEO	1	1.2	1.1	1

Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

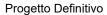
Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70				Tirante	
		m	m	1	m	2	m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente) NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) NTC2018: A2+M2+R1 NTC2018: SISMICA STR NTC2018: SISMICA GEO	V	V	V	V	V	٧	V

Descrizione sintetica dei risultati delle Design Assumption (Inviluppi)

Tabella Inviluppi Momento Paratia

Selected Design Assumption	s Inviluppi: Momento	Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m)	Lato destro (kN*m/m)
-0.2	0	0
-0.45	0.049	0
-0.6	3.484	0
-0.85	8.873	0
-1.1	16.871	0
-1.35	27.578	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



CA366

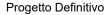


Selected Design Assumptions		Muro: Paratia
Z (m) I	.ato sinistro (kN*m/n	n) Lato destro (kN*m/m)
-1.6	41.084	0
-1.85	57.384	0
-2	68.471	0
-2.25	50.132	0
-2.5	34.37	0
-2.75	23.307	0
-3 -3.25	23.704	0 0.21
-3.25 -3.5	25.839 26.177	8.265
-3.75	25.034	14.821
-3.75 -4	22.912	19.863
-4.25	20.216	23.406
-4.5	28.918	25.48
-4.75	41.24	26.083
-5	56.59	25.176
-5.25	34.738	22.682
-5.5	15.914	18.488
-5.75	5.039	14.015
-6	3.034	13.05
-6.25	1.759	23.495
-6.5	0.778	31.432
-6.75	0.054	36.965
-7	1.12	40.161
-7.25	2.559	41.045
-7.5 	3.568	39.599
-7.75	4.209	35.741
-8	4.545	29.366
-8.25 -8.5	4.635 4.534	22.833 16.922
-8.75	4.291	11.808
-8.73 -9	3.948	7.549
-9.25	3.54	5.482
-9.5	3.097	4.337
-9.75	2.643	3.335
-10	2.195	2.482
-10.25	2.269	1.777
-10.5	2.507	1.213
-10.75	2.396	0.778
-11	2.037	0.459
-11.25	1.529	0.239
-11.5	0.972	0.103
-11.75	0.465	0.03
-12	0.106	0.003
-12.2	0	0

Tabella Inviluppi Momento Cordolo

Selected Design Assumption	s Inviluppi: Momento	Muro: Cordolo
Z (m)	Lato sinistro (kN*m/m)	Lato destro (kN*m/m)
0	0	0
-0.2	0	0
-0.45	1.4	0
-0.6	3.367	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

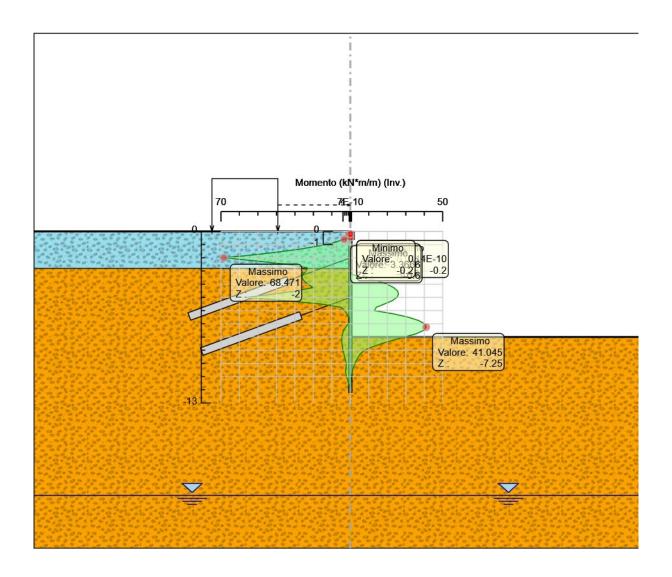


CA366 Relazio

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

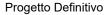


Grafico Inviluppi Momento



Momento

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366 Relazio

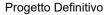
Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Tabella Inviluppi Taglio Paratia

Selected Design Assumptions		Muro: Paratia
Z (m)	Lato sinistro (kN/m)	
-0.2	0.196	0
-0.45	0.458	0
-0.6	21.557	0
-0.85	31.989	0
-1.1	42.83	0
-1.35	54.024	0
-1.6	65.199	0.22
-1.85	73.914	0.347
-2	73.914	73.355
-2.25	16.178	73.355
-2.5	19.786	63.312
-2.75	19.786	54.01
-3	15.708	45.524
-3.25	8.539	38.521
-3.5	2.736	32.224
-3.75	13.971	26.222
-4	25.508	20.168
-4.25	37.781	14.173
-4.5	51.686	11.923
-4.75	66.171	11.923
-5	66.171	87.407
-5.25	16.775	87.407
-5.5	17.892	75.298
-5.75	17.892	63.511
-5.75 -6	16.44	52.344
-6.25		
	14.392	41.78
-6.5 6.75	12.131	31.747
-6.75	9.863	22.131
-7 7.25	7.714	12.784
-7.25	5.784	3.539
-7.5	15.434	0.735
-7.75	25.501	0.298
-8	26.129	0
-8.25	26.129	0.403
-8.5	23.646	0.972
-8.75	20.457	1.373
-9 	17.035	1.631
-9.25	13.641	1.772
-9.5	10.433	1.818
-9.75	7.513	1.818
-10	4.939	1.79
-10.25	2.82	1.704
-10.5	2.258	1.576
-10.75	1.74	1.436
-11	1.277	2.03
-11.25	0.877	2.228
-11.5	0.547	2.228
-11.75	0.29	2.03
-12	0.108	1.433
-12.2	0.016	0.532

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali

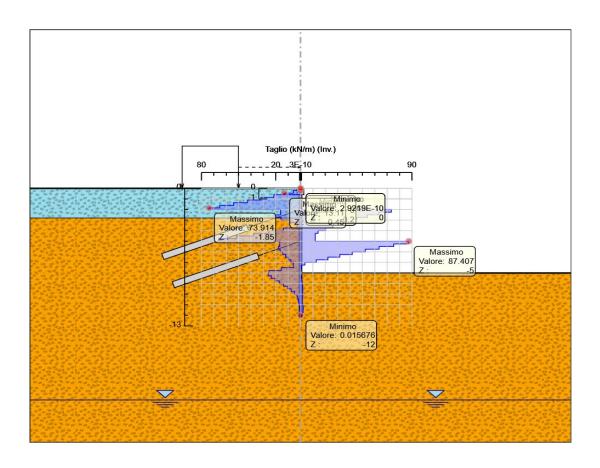


Tabella Inviluppi Taglio Cordolo

Selected Design Assumptions	Inviluppi: Taglio	Muro: Cordolo
Z (m)	Lato sinistro (kN/m)	Lato destro (kN/m)
0	0	0
-0.2	5.6	0
-0.45	13.11	0
-0.6	13.11	0

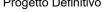
Grafico Inviluppi Taglio

CA366



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.

Progetto Definitivo

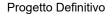




CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Passiva

Design Assumption	Stage	Muro	Lato	Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Passiva
				%
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Geostatico	Left Wall	LEFT	9.38
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) S	Scavo a -8.0 n	n Left Wall	RIGHT	28.95

Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Attiva

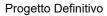
Design Assumption	Stage	Muro	Lato	Inviluppo Spinta Reale Efficace / Spinta Attiva
				%
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti) S	cavo a -8.0 m	Left Wall	LEFT	168.42
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Geostatico	Left Wall	RIGHT	227.09

Normative adottate per le verifiche degli Elementi Strutturali

Normative Verifiche						
Calcestruzzo	NTC					
Acciaio	NTC					
Tirante	NTC					

Coefficienti per Verifica Tiranti								
	GEO FS	1						
	ξa3	1.8						
	γs	1.15						

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Riepilogo Stage / Design Assumption per Inviluppo

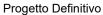
Design Assumption	Geostatico	Scavo a -0.70	Scavo a -2.5	Tirante	Scavo a -5.5	Tirante	Scavo a -8.0
		m	m	1	m	2	m
NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi							
Permanente)							
NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	V	V	V	V	V	V	V
NTC2018: A2+M2+R1							
NTC2018: SISMICA STR							
NTC2018: SISMICA GEO							

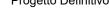
Risultati SteelWorld

Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld: LEFT

Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld	d LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld
-0.2	0
-0.45	0
-0.6	0.016
-0.85	0.042
-1.1	0.08
-1.35	0.13
-1.6	0.194
-1.85	0.271
-2	0.323
-2.25	0.236
-2.5	0.162
-2.75	0.11
-3	0.112
-3.25	0.122
-3.5	0.123
-3.75	0.118
-4	0.108
-4.25	0.11
-4.5	0.136
-4.75	0.194
-5	0.267
-5.25	0.164
-5.5	0.087
-5.75	0.066
-6	0.062
-6.25	0.111
-6.5	0.148
-6.75	0.174
-7	0.189
-7.25	0.194
-7.5	0.187
-7.75	0.169
-8	0.138
-8.25	0.108
-8.5	0.08
-8.75	0.056
-9	0.036
-9.25	0.026
-9.5	0.02

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.







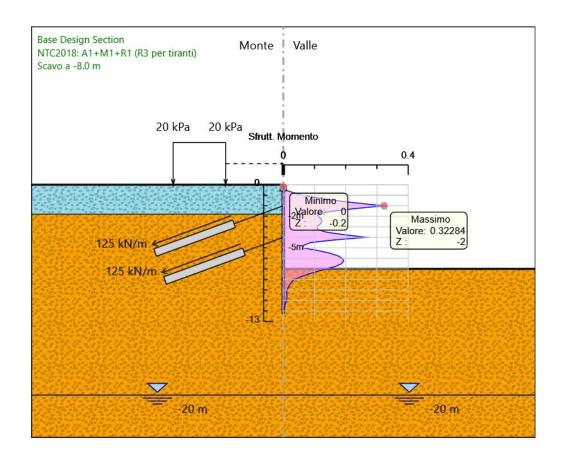
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

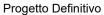
Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld	LEFT
Z (m)	Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld
-9.75	0.016
-10	0.012
-10.25	0.011
-10.5	0.012
-10.75	0.011
-11	0.01
-11.25	0.007
-11.5	0.005
-11.75	0.002
-12	0.001
-12.2	0

Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento M-N - SteelWorld





Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



Relazione di calcolo – Opere provvisionali



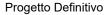
CA366



Tabella Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld : LEFT

to the city of the control of the charles	1555
Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld	
Z (m)	Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld
-0.2	0
-0.45	0
-0.6	0.014
-0.85	0.021
-1.1	0.028
-1.35	0.035
-1.6 1.05	0.042
-1.85	0.048
-2	0.047
-2.25	0.041
-2.5	0.035
-2.75	0.029
-3	0.025
-3.25	0.021
-3.5	0.017
-3.75	0.013
-4	0.017
-4.25	0.024
-4.5	0.033
-4.75	0.043
-5	0.057
-5.25	0.049
-5.5	0.041
-5.75	0.034
-6	0.027
-6.25	0.021
-6.5	0.014
-6.75	0.008
-7	0.004
-7.25	0.004
-7.5	0.01
-7.75	0.017
-8	0.017
-8.25	0.015
-8.5	0.013
-8.75	0.011
-9	0.009
-9.25	0.007
-9.5	0.005
-9.75	0.003
-10	0.002
-10.25	0.001
-10.5	0.001
-10.75	0.001
-11	0.001
-11.25	0.001
-11.5	0.001
-11.75	0.001
-12	0
-12.2	0

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



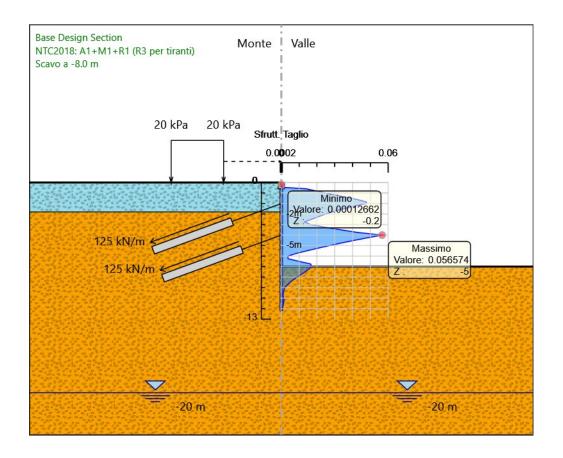
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Inviluppi Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld

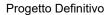




Inviluppi

Tasso di Sfruttamento a Taglio - SteelWorld

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Verifiche Tiranti NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)

Design Assumption: NTC2018: SLE (Rara/Frequente/Quasi Permanente)	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)		
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio Resistenza	Gerarchia
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR	delle
							Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	300	884.672	605.557	0.339	0.495	
Tirante 1	Scavo a -5.5 m	305.899	884.672	605.557	0.346	0.505	
Tirante 1	Tirante 2	296.139	884.672	605.557	0.335	0.489	
Tirante 1	Scavo a -8.0 m	294.446	884.672	605.557	0.333	0.486	
Tirante 2	Tirante 2	300	884.672	605.557	0.339	0.495	
Tirante 2	Scavo a -8.0 m	315.97	884.672	605.557	0.357	0.522	

Verifiche Tiranti NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Design Assumption: NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	390	446.804	605.557	0.873	0.644		
Tirante 1	Scavo a -5.5 m	397.862	446.804	605.557	0.89	0.657		
Tirante 1	Tirante 2	385.396	446.804	605.557	0.863	0.636		
Tirante 1	Scavo a -8.0 m	383.205	446.804	605.557	0.858	0.633		
Tirante 2	Tirante 2	390	446.804	605.557	0.873	0.644		
Tirante 2	Scavo a -8.0 m	411.113	446.804	605.557	0.92	0.679		

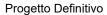
Verifiche Tiranti NTC2018: A2+M2+R1

Design Assumption:	Tipo Risultato:				NTC2018			
NTC2018: A2+M2+R1	Verifiche Tiranti				(ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 1	Scavo a -5.5 m	309.038	446.804	605.557	0.692	0.51		
Tirante 1	Tirante 2	299.882	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 1	Scavo a -8.0 m	297.017	446.804	605.557	0.665	0.49		
Tirante 2	Tirante 2	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 2	Scavo a -8.0 m	327.688	446.804	605.557	0.733	0.541		

Verifiche Tiranti NTC2018: SISMICA STR

Design Assumption: NTC2018: SISMICA STR	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 1	Scavo a -5.5 m	305.899	446.804	605.557	0.685	0.505		
Tirante 1	Tirante 2	296.139	446.804	605.557	0.663	0.489		

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.





CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

Design Assumption: NTC2018: SISMICA STR	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Scavo a -8.0 m	294.446	446.804	605.557	0.659	0.486		
Tirante 2	Tirante 2	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 2	Scavo a -8.0 m	315.97	446.804	605.557	0.707	0.522		

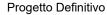
Verifiche Tiranti NTC2018: SISMICA GEO

Design Assumption: NTC2018: SISMICA GEO	Tipo Risultato: Verifiche Tiranti				NTC2018 (ITA)			
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio GEO	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)		STR		Resistenze
Tirante 1	Tirante 1	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 1	Scavo a -5.5 m	305.899	446.804	605.557	0.685	0.505		
Tirante 1	Tirante 2	296.139	446.804	605.557	0.663	0.489		
Tirante 1	Scavo a -8.0 m	294.446	446.804	605.557	0.659	0.486		
Tirante 2	Tirante 2	300	446.804	605.557	0.671	0.495		
Tirante 2	Scavo a -8.0 m	315.97	446.804	605.557	0.707	0.522		

Inviluppo Verifiche Tiranti (su tutte le D.A. attive)

	Tipo Risultato:								
	Verifiche Tiranti								
Tirante	Stage	Sollecitazione	Resistenza	Resistenza	Ratio	Ratio	Resistenza	Gerarchia delle	Design Assumption
		(kN)	GEO (kN)	STR (kN)	GEO	STR		Resistenze	
Tirante 1	Scavo a -5.5 m	397.862	446.804	605.557	0.89	0.657			NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)
Tirante 2	Scavo a -8.0 m	411.113	446.804	605.557	0.92	0.679			NTC2018: A1+M1+R1 (R3 per tiranti)

Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



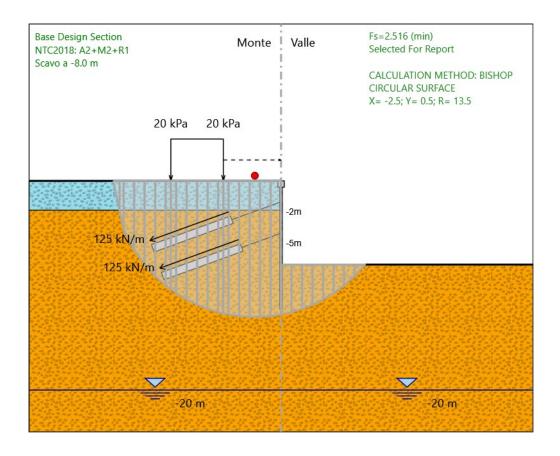
CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali

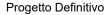


Fasi di Calcolo

Grafico Superficie - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -8.0 m



Tratta Arzachena Nord - Palau, Stralcio 2 da Arzachena Sud allo svincolo di Arzachena Nord e stralcio 3 dal km 351 dell'attuale S.S.125 - 1° stralcio, fino a Palau.



CA366

Relazione di calcolo – Opere provvisionali



Grafico Superfici Critiche Analizzate - Design Assumption: NTC2018: A2+M2+R1 - Stage: Scavo a -8.0 m

