Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

NASLOVNA STRAN NAČRTA — 2/0 Vodilni načrt

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

Projekt / Naziv gradnje	**Plaz Klampfer Saša, Slatina 18** **JP 695301 odcep Elšnik in** **JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec**
Kratek opis gradnje	sanacija
VRSTA GRADNJE	sanacija

DOKUMENTACIJA

Vrsta dokumentacije	PZI-večja vzdrževalna dela v javno korist
Številka projekta	1103/25

PODATKI O NAČRTU

Strokovno področje načrta	2 Načrt s področja gradbeništva
Številka in naziv načrta	2/0 Vodilni načrt
Številka načrta	1103/25
Številka zvezka / izvoda	Zvezek 1
Datum izdelave	marec 2025

PODATI O IZDELOVALCU NAČRTA

Ime in priimek pooblaščenega inženirja	**Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.**
Identifikacijska številka	IZS G-0584
Podpis pooblaščenega inženirja	osebni žig IZS: METOD KRAJNC dipl.inž.grad. IZS G-0584 — podpis:

PODATKI O PROJEKTANTU

Projektant (naziv družbe)	**ISB d.o.o.**
Sedež družbe	Glavni trg 17b, 2000 Maribor
Vodja projekta	**Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.**
Identifikacijska številko	IZS G-0584
Podpis vodje projekta	osebni žig IZS: METOD KRAJNC dipl.inž.grad. IZS G-0584 — podpis:
Odgovorna oseba projektanta	Metod KRAJNC
Podpis odgovorne osebe projektanta	žig podjetja: Glavni trg 17/b, Telefon. (02) 229 53 71 — podpis:

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

PODATKI O UDELEŽENCIH, GRADNJI IN DOKUMENTACIJI

INVESTITOR

Ime in priimek ali naziv družbe	**OBČINA KUNGOTA**
Naslov ali sedež družbe	Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota
Davčna številka	SI63326833
Elektronski naslov	obcina@kungota.si
Telefonska številka	

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

Projekt / Naziv gradnje	**Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec**
Kratek opis gradnje	sanacija
Vrsta gradnje	sanacija

DOKUMENTACIJA

Vrsta dokumentacije	**PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist**

PODATKI O PROJEKTNI DOKUMENT.

Številka projekta	1103/25
Datum izdelave	marec 2025

PODATI O PROJEKTANTU

Projektant (naziv družbe)	**ISB d.o.o.**
Sedež družbe	Glavni trg 17b, 2000 Maribor
Vodja projekta	Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.
Identifikacijska številka	IZS G-0584

Podpis vodje projekta

osebni žig IZS:	podpis:
METOD KRAJ dipl.inž.grad. IZS G-0584	

odgovorna oseba projektanta: Metod KRAJNC dipl.inž.grad.

Podpis odgovorne osebe projektanta

žig podjetja:	podpis:
Inženirsko [illegible] d.o.o. Glavni trg [illegible] Maribor Telefon: (02) [illegible]	

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

PODATKI O PROJEKTANTIH

POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA GRADBENIŠTVA

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	Metod KRAJNCdipl.inž.grad. IZS G-0584
navedba gradiv, ki so jih izdelali	2/0 - Vodilni načrt 2/1 – Načrt gradbenih konstrukcij – načrt plazu

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA ELEKTROTEHNIKE

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA STROJNIŠTVA

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	-
navedba gradiv, ki so jih izdelali	-

POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA GEOTEHNOLOGIJE IN RUDARSTVA

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka

Geol.

POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA GEODEZIJE

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	GS KOBALE d.o.o. Dean KOBALE Geo 0102
navedba gradiv, ki so jih izdelali	Geodetski načrt

POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA PROMETNEGA INŽENIRSTVA

ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka

navedba gradiv, ki so jih izdelali

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

KAZALO VSEBINE PROJEKTA

KAZALO NAČRTOV

PZI		PID *navesti tiste načrte, ki so dopolnjeni ali izdelani na novo*	
naziv načrta	številka načrta	naziv načrta	številka načrta
0/2 – Vodilni načrt	1103/25 (ISB d.o.o.)		
2/1 - Načrt gradbenih konstrukcij – načrt plazu, Splošni in tehnični del Graflčni del	1103/25 (ISB d.o.o.)		
Geodetski načrt	GS KOBALE d.o.o.		

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

Zvezek 1 :

1. SPLOŠNI DEL

S.1 Naslovna stran načrta
S.2 Podatki o udeležencih, gradnji in dokumentaciji
S.3.1 Vsebina projekta
S.3.2 Kazalo vsebine načrta
S.5 Splošni podatki o gradnji
S.6 Izjava projektanta in odgovornega vodje projekta

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

	S.5 Splošni podatki o gradnje	

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

SPLOŠNI PODATKI O GRADNJI

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI		
naziv gradnje		
naziv gradnje se določi po namenu glavnega objekta		
kratek opis gradnje		**Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec**
Seznam objektov. ureditev površin in komunalnih naprav z navedbo vrste gradnje.		
kratek opis spremembe zaradi večjih odstopanj od gradbenega dovoljenja		
Izpolniti. če gre za spremembo gradbenega dovoljenja.		
kratek opis pripravljalnih del		
vrste gradnje	X	**sanacija**
Označiti vse ustrezne vrste gradnje		**sanacija**
		sanacija
glavni objekt		**Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec**
pripadajoči objekti		
objekt z vplivi na okolje		**NE**
številka GD za obstoječe objekte		
datum GD za obstoječe objekte		
navedba uprav. organa, ki je izdal GD		
ZEMLJIŠČA ZA GRADNJO		

	S.5.1 Izjava projektanta in	
	vodje projekta v PZI	

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

IZJAVA PROJEKTANTA IN VODJE PROJEKTA V PZI

PROJEKTANT

projektant (naziv družbe)	ISB d.o.o.
naslov	Glavni trg 17b, 2000 Maribor
odgovorna oseba projektanta / direktor	Metod KRAJNC

IN VODJA PROJEKTA

vodja projekta	Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.
identifikacijska številka	IZS G-0584

I Z J A V L J A V A

- da je projektna dokumentacija skladna z zahtevami prostorskega izvedbenega akta, gradbenimi in drugimi predpisi, da omogoča kakovostno izvedbo objekta in racionalnost rešitev v času gradnje in vzdrževanja objekta,
- da so izbrane tehnične rešitve, ki niso v nasprotju z zakonom, ki ureja graditev, drugimi predpisi, tehničnimi smernicami in pravili stroke,
- da so s projektno dokumentacijo izpolnjene bistvene in druge zahteve,
- da so bili pri izdelavi projektne dokumentacije vključeni vsi ustrezni pooblaščeni inženirji ter drugi strokovnjaki, katerih strokovne rešitve so potrebne glede na glede na namen, vrsto, velikost, zmogljivost, predvidene vplive in druge značilnosti objekta tako, da je ta izdelana celovito in medsebojno usklajena.

vodja projekta	Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.
identifikacijska številka	IZS G-0584

Podpis vodje projekta

odgovorna oseba projektanta / direktor	Metod KRAJNC

Podpis odgovorne osebe projektanta

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

NASLOVNA STRAN NAČRTA — 2/2 Načrt plazu

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

Projekt / Naziv gradnje	**Plaz Klampfer Saša, Slatina 18** **JP 695301 odcep Elšnik in** **JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec**
Kratek opis gradnje	sanacija
VRSTA GRADNJE	sanacija

DOKUMENTACIJA

Vrsta dokumentacije	PZI-večja vzdrževalna dela v javno korist
Številka projekta	1103/25

PODATKI O NAČRTU

Strokovno področje načrta	2 Načrt s področja gradbeništva
Številka in naziv načrta	2/02 Načrt plazu
Številka načrta	1103/25
Številka zvezka / izvoda	Zvezek 2
Datum izdelave	Marec 2025

PODATI O IZDELOVALCU NAČRTA

Ime in priimek pooblaščenega inženirja	**Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.**
Identifikacijska številka	IZS G-0584
Podpis pooblaščenega inženirja	osebni žig IZS: METOD KRAJNC dipl.inž.grad. IZS G-0584 — podpis:

PODATKI O PROJEKTANTU

Projektant (naziv družbe)	**ISB d.o.o.**
Sedež družbe	Glavni trg 17b 2000 Maribor
Vodja projekta	Metod KRAJNC dipl.inž.grad.
Identifikacijska številko	IZS G-0584
Podpis vodje projekta	osebni žig IZS: METOD KRAJNC dipl.inž.grad. IZS G-0584 — podpis:
Odgovorna oseba projektanta	Metod KRAJNC dipl.inž.grad.
Podpis odgovorne osebe projektanta	žig podjetja: Inženirsko statični biro d.o.o. Glavni trg 17b, 2000 Maribor Telefon: 02/2295371 — podpis:

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

S.3.2 KAZALO VSEBINE NAČRTA: **številka projekta:** **1103/25**

Zvezek 1 :

1. SPLOŠNI DEL

S.1 Naslovna stran načrta

2. TEHNIČNI DEL

T.1.1 Tehnično poročilo z geomehanskimi preiskavami, vpliv podnebnih sprememb
T.1.2 Stabilnostna analiza

T.2.1 Projektantski popis
T.2.2 Predračun z rekapitulacijo stroškov

3. GRAFIČNI DEL

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

NAČRT

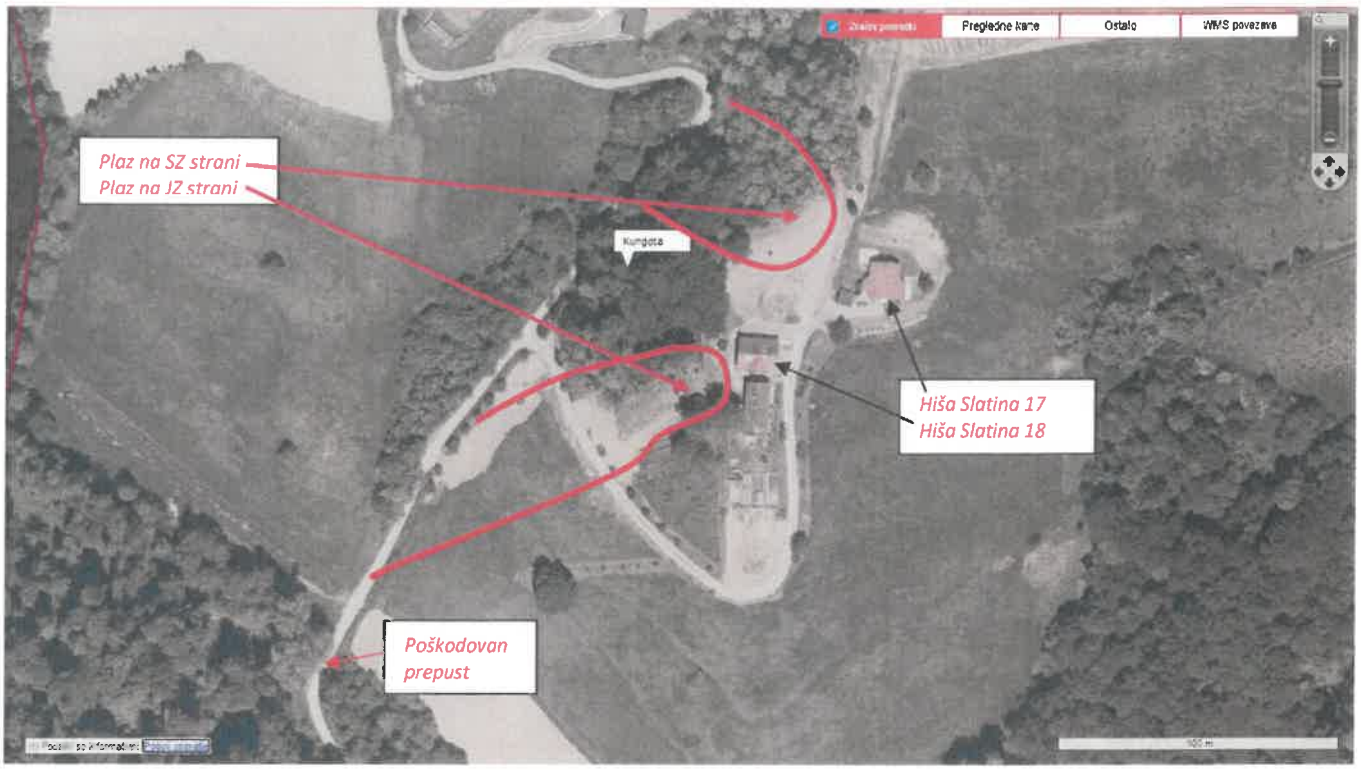
Pregledna situacija	M 1:1000	G.1
Gradbena situacija in zakoličba od profila P1 do P11	M 100,250	G.2
Gradbena situacija in zakoličba od profila P11 doP18	M 100,250	G.3
Vzdolžni profil ceste	M 1000/100	G.4
Karakteristični profil ceste tip A,B in C	M 1:50	G.5
Prečni profil ceste od P1 do P18	M 1:100	G.6
Prečni prerez P1 in P2	M 1:100	G.7
Prečni prerez P3 in P4	M 1:100	G.8
Kamnito betonski zid L=12 in 7M	M 1:50	G.9
Opažni načrt mostu	M 1:50	G.10
Armaturni načrt mostu	M 1:50	G.11
Armaturni načrt AB krone L=62.00m	M 1:25	G.12
Armaturni načrt AB krone L=50.00m	M 1:25	G.13
Delavniški načrt začasnega mostu	M 1:25	G.14
Armaturni načrt opornika začasnega mostu	M 1:50	G.15

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

	Tehnično poročilo z geomehanskimi preiskavami, vpliv podnebnih sprememb	

TEHNIČNO POROČILO z geomehanskimi preiskavami

za sanacijo plazu nad cesto JP 695 301 in JP 695 302, kateri sega v neposredno bližine stanovanjskega objekta Slatina 17 in 18, vse v k. o. Slatina.



Orto foto prikaz območja nestabilne ceste

T.1 PROJEKTNE OSNOVE

Izhodišče je zatečeno stanje, katero je bilo pregledano skupaj s predstavnikom naročnika po splazitvi 2023 in predlagani ukrepi.
Geodetske podloge
Geomehanske preiskave-elaborat PNV.

T.1.1 Splošno

Ob močnem deževju je 4. avgusta 2023 **ID 1443635** je prišlo do večjih premikov zemlje v območju jugo-zahodno pod objektom Slatina 18 in severno-zahodno pod objektom Slatina 17.

Glavni odlomni rob poteka smerno vzdolž stanovanjske hiše in gospodarskega poslopja in v območju dvorišča.

Oba plazova istočasno ogrožata cesto JP 695 301, katera je edini dostop do večje kmetije Slatina 16, katera je tik ob meji z Republiko Avstrijo in ima dodatno dopolnilno gostinsko dejavnost in JP 695 302 katera vodi do objekta Slatina 17 in 18 do katerih prav tako ni drugega dostopa.

Na terenu je viden močno erodiran obcestni zemeljski jarek ob cesti JP 695 301, v katerega doteka voda iz površine več kot 10ha in ga vsako večje deževje poglablja.

Na začetku cesta prečka strugo starejši prepust (izveden pred več kot 50 leti), kateri je začetek zbira zalednih voda Slatinskega potoka. Voziščna plošča je precej dotrajana in zanjo ni nikakršnih podatkov. (najverjetneje zgrajen s strani domačinov). Predvidena je ojačitev voziščne plošče in sanacija dolvodnih krilnih zidov. Oporniki mostu so masivni in imajo ustrezno mehansko odpornost.

Omenjena cesta je asfaltirana, cesta je lokalno deformirana na več mestih razpokana in nima urejenega odvodnjavanja.

Razlog nestabilnosti je v tem, da je v kratkem času padla velika količina dežja, katera je strma pobočja popolnoma zasičila in povzročila v krovni plasti porne tlake s tem pa številne odlomne in narivne robove.



Slika 1. Pogled na plaz na JZ strani, iz ceste JP 695 301 z JZ strani na plaz pod objektom Slatina 18.



Slika 2. Pogled v pobočje iz ceste JP 695 301, kjer so pod cesto JP 695 302 večji odlomni in narivni robovi ,



Slika 3. Pogled v močno erodiran zemeljski jarek, kar kaže na velike pretoke vode ob večjih padavinah.



Slika 4. Pogled v smeri ceste JP 695 301 in odcep ceste JP 695 302.



Slika 5. Pogled na nestabilen plazovit teren na SZ strain, kjer je zdrsnilo celotno pobočje.



Slika 5. Pogled v galvni odlomni rob, pod njim pa manjši lokalni odlomi in narivi do ceste. V tem območju je lastnik odstranil porušena in nagnjena drevesa.



Slika 6. Pogled v naravni jarek na krivini med P13-P14, od koder dotekajo vode iz celotnega območja.



Slika 7. Pogled iz krivine na poškodovano dostopno cesto iz območja P14 v smeri P1.



Slika 8. Pogled na prepust iz P2→P1, katerega nosilnost ni znana, oporniki ne kažejo znakov nestabilnosti, bolj vprašljiva je vozišča plošča, katera je ob robovih zasigana (prisotnost kloridov), preko katere bo tovora preko 12 000 ton..



Slika 9. Pogled na poškodovano dolvodno desno krilo



Slika 10. Pogled na gorvodno stran, kjer so oporniki in krila stabilna.

T. 1.2 Predlog rešitve

Na osnovi pregleda terena in geomehanskih preiskav je optimalna izvedba kamnito betonskega zidu, kajti problem bi bila izvedba delovnega platoja za pilotiranje z vrtalno garnituro teže 30-40 ton (potrebna bi bila sidrana zagatna stena).
Vzporedno s tem pa izvedba globoki drenaž.
Vrstni red izvedbe sanacijskih del:
-izvede se ureditev gradbišča in zakoličba z ustreznim zavarovanjem točk,
-izvede se zakoličba komunalnih vodo in njihovo zavarovanje, po podatkih javnih informacij prečka pod hišo Slatina 18 telekomunikacijski vod preko ceste pa med P10-P11, pri lastnikih se preveri če imajo kakšne interne vode,
-izvedba začasnega mostu na gorvodni strani,
-ojačitev obstoječega prepusta z novo AB ploščo,
-izvedba globokih drenaž in dostopnih poti,
-izvedba kamnito betonskih zidov,
-finalizacija terena v območju posega
-izvedba odvodnega korita kamnito betonskega in
-izvedba rekonstrukcije ceste ob robu se cesta dogradi s 100% TD 0/63 utrjen na E_{V2}=60 MN/m2 in TD 0/32mm utrjen na $E_{V2}\geq$100MN/m2 , nosilni obrabni sloj asfalta AC 16,base B 50/70,A4,Z2, d=7cm .

T. 2.0 Geološke razmere

T. 2.1 Geotektonski opis obravnavanega območja

Celotno širše območje je v tektonskem in litološkem iz Terciara.

T.2.1.1 Geološki opis obravnavanega območja

Za miocen so značilne plasti peskov in peščenjak.
Na osnovi sondiranja je vidno, da v glavni gre za peščene gline in osnovo kompaktnega peščenega laporja.
Na v območju jugo-zahodno pod objektom Slatina 18 so bili izvedeni štiri DPH-ji in severno-zahodno pod objektom Slatina 17 dva DPH-ja.
V območju predvidnih zidov sta bili izvedena po dva sondažna izkopa, saj manjši stroj za izvajanje DPH ni mogel pristopiti v to območje. (Rezultati DPH v prilogi)



Sonda S1 *V centralnem delu pod hišo Slatina 18 globina 2,7m pod koto terena*



Sonda S2 *V levem boku pod hišo Slatina 18globina 2,5m pod koto terena*



Sonda S3 *v sredini pod hišo Slatina 17 globina 2,0m pod koto terena*



Sonda S4 *v levem delu pod hišo Slatina 17 globina 1,9m pod koto terena*

T.2.1.2 Inženirsko geološki pregled terena

Iz podatkov raziskovalnih vrtin v območju nestabilnega terena v območju plazu, ter osnovne geološke karte SFRJ merila 1:100000 – lista Maribo - Laibnitz L 33-56 je razvidno, da obravnavano območje gradijo tanke plasti peščene gline in lapornatih preperin v debelini 1,5-2,5m. To so sedimenti rumeno sive do temno barve, v katerih prevladujejo predvsem peščene gline, v nadaljevanju pa peščen lapor temne barve.

.

Glede na sestavo temeljnih tal, vidno je da vprašljiva globalna stabilnost pobočja.
V danem primeru gre za zdrs na stiku preperinske-lapornate plasti.

Kot je razvidno, pobočje drsi v debelini cca 2-2,5m po plasti peščenega laporja v območju zidov, v območju drenaž pa na globini 2,2m-3,9m.

Za določitev sestave tal v območju desnega roba ceste in ugotovitve stabilnega terena je bilo izvedeno 5 preiskav z dinamičnim penetrometrom, na brežini, kjer pa je predviden kamnito betonski zid, pa je vidno da je zdrs po hribini peščenjaka.
Meritve so izkazane v prilogi elaborata.

PREREZ P1 Geostatična analiza pobočja izkazuje varnost pobočja v območju kamnito betonskega zidu F_{os} 1.42>1,25.
Napetost v temeljnih tleh MSN σ_v=273,3kPa.
PREREZ P3 Geostatična analiza pobočja izkazuje varnost pobočja v območju kamnito betonskega zidu F_{os} 1.637>1,25.
Napetost v temeljnih tleh MSN σ_v=153,7kPa.

T.3 UREDITEV PLAZU-ZIDOVI IN DRENAŽE.

T.3.1 Potrebni ukrepi za stabilizacijo

Kamnito betonski zid se izvede pod hišo Slatina 18 v dolžini 50m in pod hišo Slatina 17 v dolžini 62m.

Varovanje Gradbene jame se izvede z tirnicami na rastru 1m in založene s hlodovino fi 20-25cm.

Tirnice morajo imeti širšo pasnico proti hišam, istočasno pa se naj upošteva da naklon tirnic proti cesti 2-3cm. Tirnice morajo biti odrezane na konico dolžine 30cm.

Zidova se naj izvajat v kampadah po 6-8m, z namenom, da sesprotno vzpostavlja ločni efekt v pobočju v primeru večjih padavin.

Kamnito betonskega zidova morata biti temeljena na sprednjem robu min. 50cm v kompakten peščen lapor.

Kamen mora biti zmrzlinsko odporen, priporočam pripravo betona C 16/20 na gradbišču, ali pa sprotno dovažanje in konstantnim vlaženjem po vgradnji. Rege poglobljene 5cm in obdelane s cementno malti.

V fazi izvedbe kamnito betonskega zidu je potreben konstantni geomehanski nadzor, za ugotovitev geološke sestave terena vzdolž obeh zidov.

T.3.2 Zemeljska dela in drenaže

Na območju plazu se odstrani humos v debelini min. 25cm v širini še cca 3-5m več kot so krajne lokacije izkopa drenaž.

Izkopni materiala od drenaž se odmeta na razdaljo, katera ne bo ovirala same izvedbe posega. Naklon trapeznega izkopa do 1:1, naklon se bo sprotno prilagajal z ozirom na karakteristike materiala.

Izvedba odvodnje se začne izvajati od izpusta v naravni jarek nazaj proti odlomnim robovom , do kamnito betonskega korita ob cesti.

Pri izkopu za drenaže se izvede najprej široki trapezni izkop v globino do 2m preseka 3 do 7m , nato pa izkop širine 1,7m za vgradnjo razpiralnega opaža nosilnosti min. >20kN/m2. Pri izkopu za kamnita gnezda se ta izvede pod strižnim kotom stabilne brežine (60°)

Drenaže morajo biti vkopane min 30cm v kompakten peščen lapor.

Vse drenaže in meteorni odvodi, se izvedejo na 10cm sloj betona C 16/20, najprej zasipajo z frakcijo 8/16mm 0,2-0,25 m3/m1 in nasip drenažnega lomljenca 30/90mm, 2,5m3/m1.

V fazi finalizacije se teren splanira tako, da bo v liniji glavnih jaškov nastala naravna žlota, vse to z namenom, da bo površinska voda v območju jaškov poniknila v sistem odvodnje, v ta namen so predvidene na zaledni strani jaškov odprtine fi 30mm in zasip z drenažnim lomljencem do vrha, katerega stanje bo potrebno kontrolirati do zazelenitve.

T. 4 CESTNI DEL

Predvidena je drenažna odvodnja DKC ob levem robu ceste s pripadajočimi jaški in vtoki, ob levem robu se izvede v območju sedanjega močno poškodovanega zemeljskega jarka se izvede kamnito betonsko korito z tremi prepusti preko priključkov.
Cesta se v območju, kjer ni dovolj obstoječe gramozne grede izkoplje 40cm in dogradi ob levem in desnem robu z 40cm slojem 100% TD 0/63mm, zbit na 95-98% Proctorjeve gostote, pri čemer mora $E_{v2} \geq 60$ MN/m2, nato pa plast 30cm 100% drobljenca zbitega na 95-98% Proctorjeve gostote, pri čemer mora $E_{v2} \geq 100$ MN/m2.

Predhodno izdelana dokumentacija

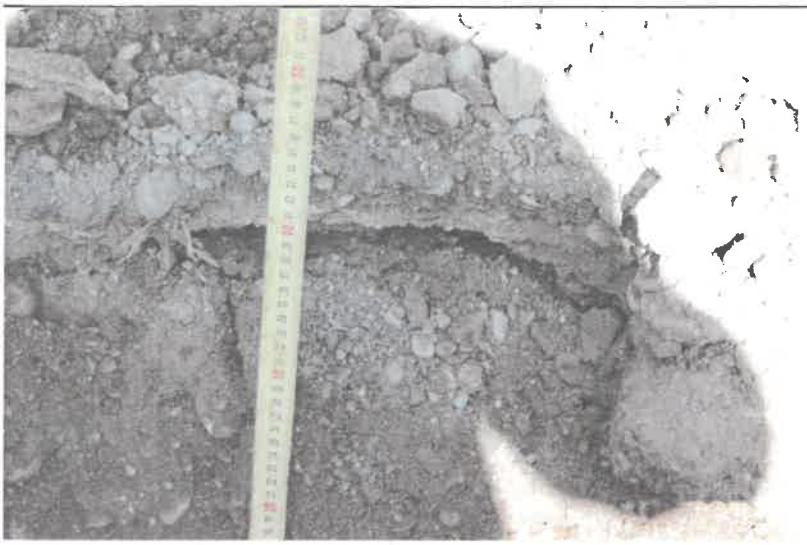
- Geomehansko sondiranje (nasutja 30-40cm).
- Tahimetrični geodetski posnetek s prečnimi profili ceste
- Cesta se ohranja na obstoječi trasi z delno razširitvijo .

Podatki o prometu niso na razpolago, na osnovi opazovanj lahko prometno obtežbo definiramo kot lahko..

Obstoječe razmere

Cesta je povezava do zadnjih kmetij tik ob meji z Avstrijo. Cesta je speljana po pobočju hribovitega terena. Širina asfalta ceste z muldo znaša 3,5m.

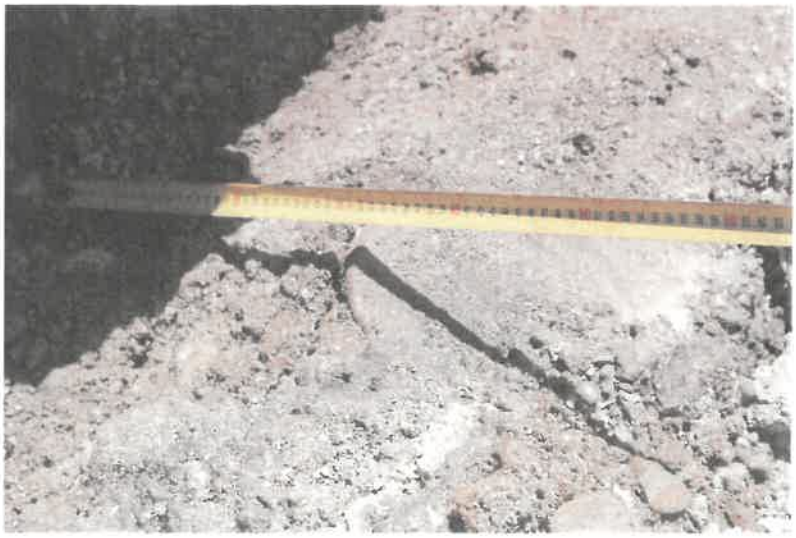
Vozišče je močno deformirano vzdolžno-prečno in razpokano, na odsekih tudi večkrat posedeno.



Sonda 1 desni rob v stacionaži cca 60m (P 4)
Debelina grede 44cm, katero sestavlja rečni prod in tanka plast drobljenca.



Sonda 2 desni rob v stacionaži cca 140m (P 8)
Debelina grede 40cm, katero sestavlja rečni prod in tanka plast drobljenca.



Sonda 3 levi rob v stacionaži cca 260m (P 15)
Debelina grede 37cm, katero sestavlja rečni prod povsem vlažen.

Geodetske podloge

Za izdelavo projektne dokumentacije, smo pridobili tahimetrični posnetek terena s posnetimi prečnimi profili ceste. Posnetek je izdelalo podjetje Dean Kobale s.p.

Ostali geodetski podatki , DKN, TTN 5000, pa so last GURS.

T. 4.1 Trasirni elementi

Potek trase je po obstoječi cesti z manjšimi korekturami.

Prometa je malo, cesta poteka med redko poselitvijo, zato sem ceste okarakteriziral kot malo prometno cesto MPC2, vendar je ključnega pomena za domačine saj je edina dostopna cesta. Elementi vozišča se ne spreminjajo in v glavnem zadoščajo za računsko hitrost 40 km/h.

Računska hitrost:

Na lokalni cesti velja administrativna omejitev hitrosti na 40km/h, ki je urejena z obstoječo vertikalno signalizacijo na začetku odseka, ter velja za celotni odsek ceste.

horizontalni elementi:

Na celotnem odseku so ustrezni.

vertikalni elementi:

Vertikalni elementi so prilagojeni računski hitrosti 40 km/h.

prečni skloni:

Prečni skloni na cesti so enostranski in sledijo horizontalnim elementom in znaša 2.5%.

vzdolžni skloni: Vzdolžni sklon je 3,8 – 20%.

Razširitve vozišča:

Razširitve vozišča v krivini niso upoštevane za srečanje avtobus osebni avto. Srečanje večjih vozil se bo izvajalo v območju izogibališča.

Prečni prerez

Karakteristični profili ceste so naslednji:

▪	bankina		0. 50 m
▪	asfaltna mulda z drenažo	2x0,50m	1.00 m
▪	dvosmerno vozišče		4.00 m

T. 4.2 DOLOČITEV DIMENZIJ VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE (PO TSC 06.520:2009)

Na podlagi geološkega poročila je razvidno, da je vrednost nosilnosti CBR temeljnih tal pri neugodnih hidroloških pogojih zelo nizka. Osnove za opredelitev klimatskih in hidroloških pogojev so določene z TSC 06.512:2009. Glede na predpostavljene hidrološke pogoje na obravnavanem območju mora znašati skupna debelina v voziščno konstrukcijo vgrajenih in proti škodljivim učinkom mraza odpornih materialov pri upoštevanju, da je globina zmrzovanja 70cm.

T.4.3 Dimenzioniranje voziščne konstrukcije

NAČIN IZVEDBE

- izkop in razširitev vozišča s postopnim stopničenjem, vgradnjo izboljšave temeljnih tal in nato vgradnja tamponske plasti v debelini 30cm.
- vgradnja plasti: nosilni sloj nosilno obrabni **asfalt AC 16 surf B 50/70 A4 Z2 v debelini 7 cm.**

- na vrh kamnito betonskega korita ob cesti se vgradi JVO N2,W4.

ZAHTEVE KVALITETE

Izvajalec mora dosegati zahtevano kvaliteto proizvedenih in vgrajenih materialov ter izpolnjevati zahtevane pogoje delovnih in tehnoloških postopkov, predpisane z zadevnimi standardi in posebnimi tehničnimi pogoji za voziščne konstrukcije. Pri tem je potrebno za nevezane nosilne plasti in asfalte dosegati kriterije za lahko pometno obremenitev.

Podlaga vozišče konstrukcoje mora biti zadostno zgoščena. Deformacijski modul na planumu posteljice mora znašati najmanj **Ev2 = 60 MN/m2** Na planumu TD32 je potrebno material zvaljati do zbitost **Ev2 ≥ 100 MPa** in doseči 98 % zgoščenost zmesi po modificiranem Proctorjevem postopku (MPP).

Dimenzije odvodnje upoštevajo vpliv podnebnih sprememb ***za scenarija RCP 4.5 in RCP 8.5,*** **do leta 2050 na osnovi publikacije** ***»Ocena podnebnih sprememb v Sloveniji do konca 21.stoletja«***

T.5 VPLIVI NA OKOLJE

Predvidena kamnito betonski zid je sonaraven, njeno vznožje pa se bo v nekaj letih zaraslo..

Posek bo sedanje nestabilno pobočje trajno stabiliziral s kontrolirano drenažno odvodnjo.

T.6 KOMUNALNI VODI

Izvajalec je dolžan, da pred pričetkom gradnje upravljalci zakoličijo telekomunikacije.

- telekomunikacijski vod poteka preko ceste pa med P10-P11, pri lastnikih se preveri če imajo kakšne interne vode

Pred izvedbo se izvede zakoličba in sondiranje.

T.7 OJAČITEV PREPUSTA

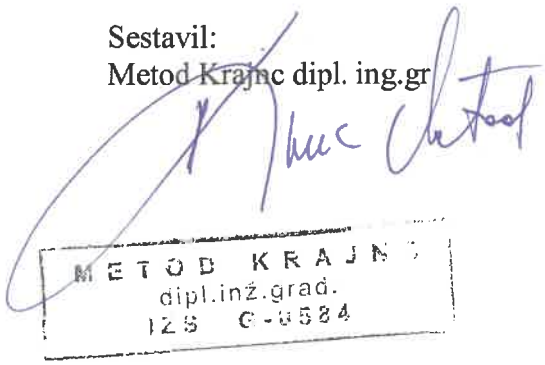
-izvede se zakoličba osi in njeno zavarovanje,
-odstranijo se vsa drevesa na gorvodni strani za postavitev začasnega mostu,
-izvede se odstranitev asfalta in odpelje na deponijo koncesijonarja, za prevzem asfalta,
-levo in desno od mostu se 2m od obstoječega opornika izvede izkop za temeljno gredo v osi grede se zabijejo 5m tirnice SŽ l=5m, katerih vrh mora biti 40cm pod vrhom nove AB plošče,
-dogradita se dolvodni kamnito betonski krili,
-izvede se AB plošča v betonu C 30/37 , XC3,XD3,XF3, PV II in robna nosilca C 30/37 PV II, XC 4,XF 4,XD 3,
-ko doseže beton samo 4% vlažnost se izvede hidroizolacija in zaščitni sloj asfalta (hidroizolacija P5-ME-200 predhodni epoxi premaz in asfalt beton AC 8 B50/70,A4, 0/8 mm v debelini 3 cm.)
-ograja se izvede lesena ograja po detajlu

T.7 Zaključek

Izvajalec mora po končani gradnji opraviti prevzem-pregled skupaj z investitorjem in projektantom.

Maribor, marec 2025

Sestavil:
Metod Krajnc dipl. ing.gr



PNV inženiring

Datum	11. 9. 2024	Lokacija	SVEČINA
Naročnik	METOD KRAJNC	Vreme	
Meritev izvajal			

DPL DPM DPH

Oznaka meritve 01

globina	št. ud.	opombe
0.1	1	VADA
0.2	0	
0.3	1	
0.4	0	
0.5	0	
0.6	2	
0.7	1	
0.8	1	
0.9	0	
1	1	
Nm		
1.1	0	
1.2	2	
1.3	1	
1.4	2	
1.5	2	
1.6	1	
1.7	0	
1.8	0	
1.9	2	
2	1	
Nm		
2.1	1	
2.2	1	
2.3	1	
2.4	2	
2.5	6	
2.6	2	
2.7	10	
2.8	8	
2.9	8	
3	2	
Nm		
3.1	13	
3.2	15	
3.3	15	
3.4	21	
3.5	33	
3.6	12	
3.7	—	
3.8		
3 9		
4		
Nm		
4.1		
4.2		
4.3		
4.4		
4.5		
4.6		
4.7		
4.8		
4.9		
5		
Nm		

2

globina	št. ud.	opombe
5.1	4	
5.2	7	
5.3	6	
5.4	5	
5.5	3	
5.6	2	
5.7	2	
5.8	1	
5.9	0	
6	1	
Nm		
6.1	0	
6.2	2	
6.3	1	
6.4	2	
6.5	2	
6.6	3	
6.7	3	
6.8	3	
6.9	2	
7	2	
Nm		
7.1	12	
7.2	47	
7.3	—	
7.4		
7.5		
7.6		
7.7		
7.8		
7.9		
8		
Nm		
8.1		
8.2		
8.3		
8.4		
8.5		
8.6		
8.7		
8 8		
8.9		
9		
Nm		
9.1		
9.2		
9.3		
9.4		
9.5		
9.6		
9.7		
9.8		
9.9		
10		
Nm		

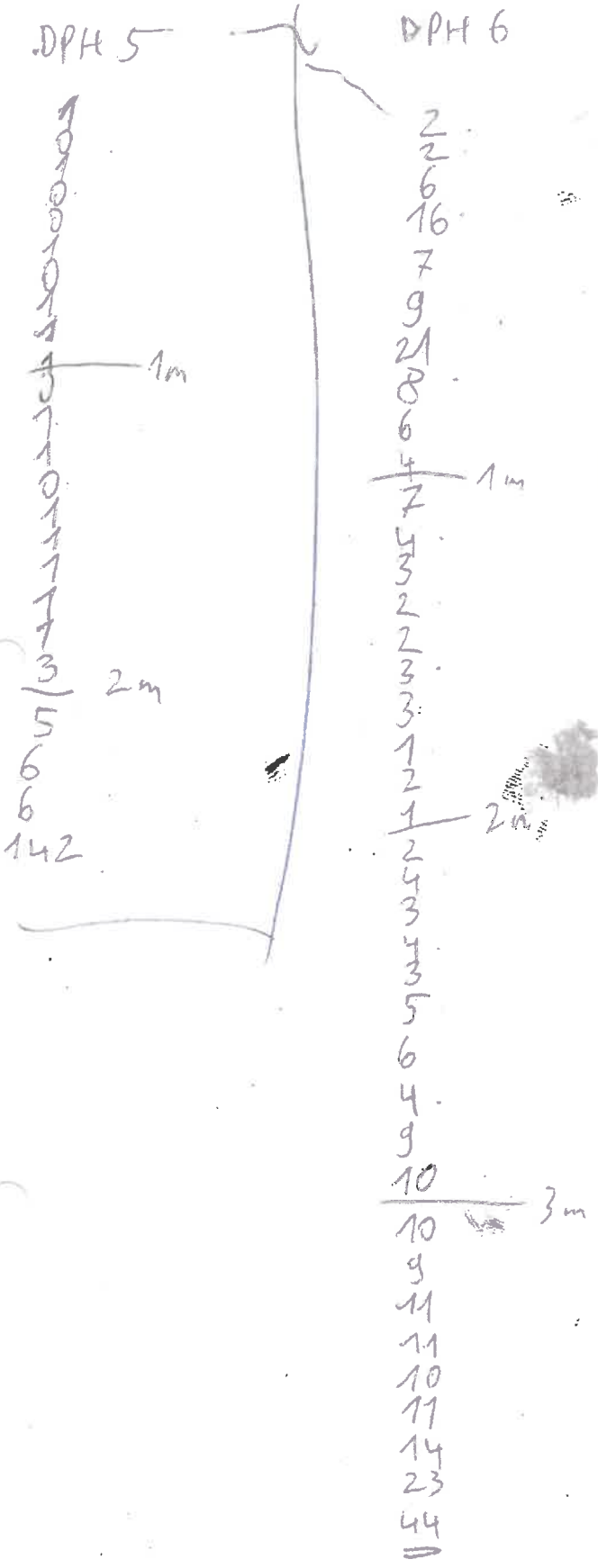
DPL DPM DPH

Oznaka meritve 03

globina	št. ud.	opombe
0.1	1	
0.2	2	
0.3	1	
0.4	0	
0.5	1	
0.6	0	
0.7	0	
0.8	1	
0.9	2	
1	3	
Nm		
1.1	2	
1.2	2	
1.3	3	
1.4	3	
1.5	3	
1.6	3	
1.7	3	
1.8	4	
1.9	3	
2	1	
Nm		
2.1	2	
2.2	1	
2.3	1	
2.4	1	
2.5	12	
2.6	1	
2.7	0	
2.8	0	
2.9	3	
3	4	
Nm		
3.1	4	
3.2	5	
3.3	11	
3.4	14	
3.5	33	
3.6	43	
3.7	—	
3.8		
3.9		
4		
Nm		
4.1		
4.2		
4.3		
4.4		
4.5		
4.6		
4.7		
4.8		
4.9		
5		
Nm		

4

globina	št. ud.	opombe
5.1	2	
5.2	1	
5.3	0	
5.4	1	
5.5	0	
5.6	1	
5.7	0	
5.8	1	
5.9	1	
6	1	
Nm		
6.1	1	
6.2	0	
6.3	1	
6.4	0	
6.5	1	
6.6	0	
6.7	0	
6.8	1	
6.9	0	
7	1	
Nm		
7.1	1	
7.2	0	
7.3	2	
7.4	4	
7.5	4	
7.6	7	
7.7	7	
7.8	17	
7.9	29	
8	37	
Nm		
8.1	37	
8.2	—	
8.3		
8.4		
8.5		
8.6		
8.7		
8.8		
8.9		
9		
Nm		
9.1		
9.2		
9.3		
9.4		
9.5		
9.6		
9.7		
9.8		
9.9		
10		
Nm		


DPH 5
1m
2m
142
DPH 6
1m
2m
3m

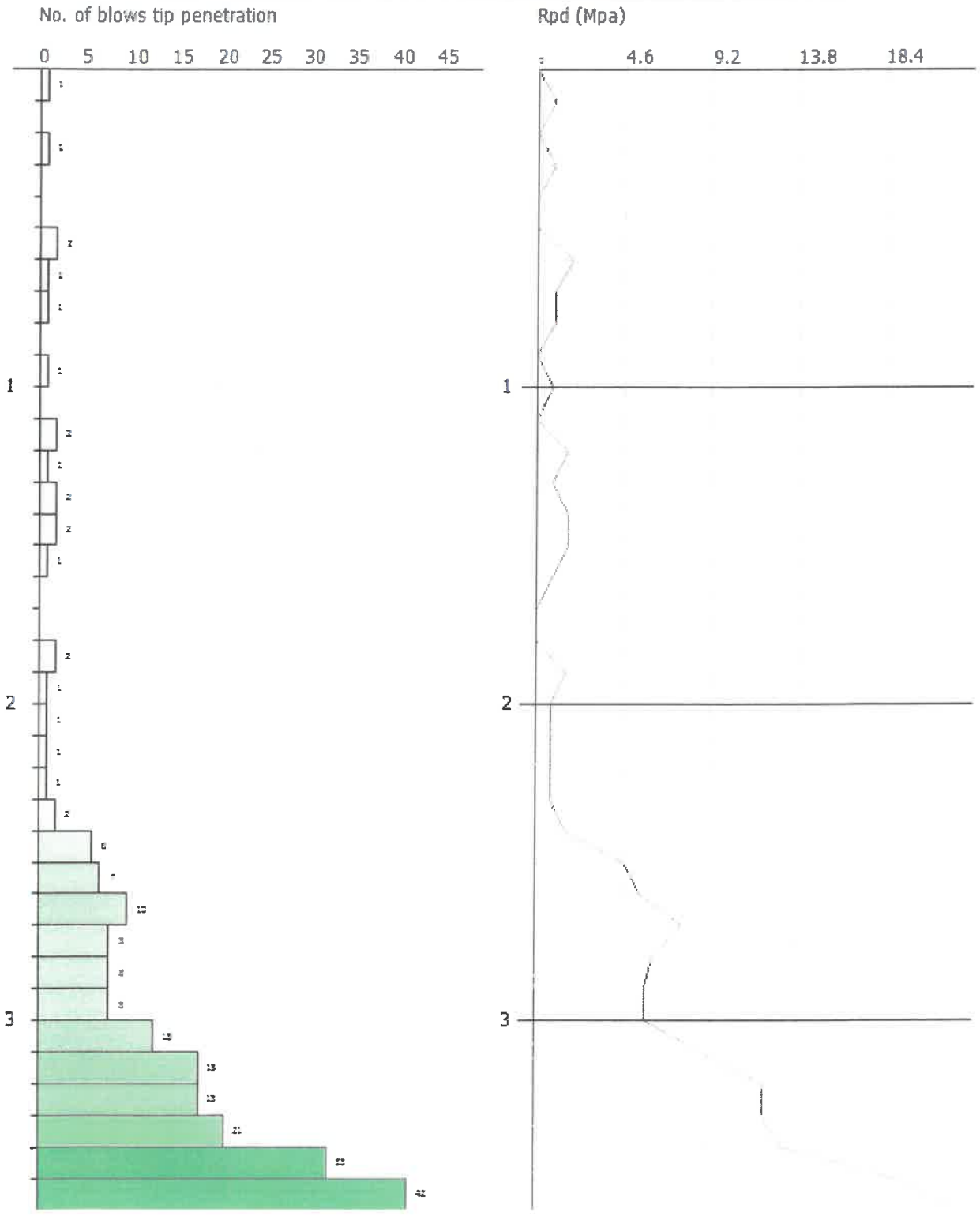
PNV inženiring
Tomaž Mayer s.p.
Spicnik 47
2201 Kungota

DYNAMIC PENETRATION TEST DPH 1
Equipment used... DPH

Customer: I.S.B. d.o.o.
Description:
Location: Svečina

22. 10. 2024

Scale 1:18



ESTIMATE TEST GEOTECHNICAL PARAMETERS DPH 1

COHESIVE SOILS

Undrained cohesion

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Cu (KPa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Terzaghi-Peck	--
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Terzaghi-Peck	80.71

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Robertson (1983)	---
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Robertson (1983)	2.39

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Eed (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	0.18
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	12.38

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Ey (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Apollonia	---
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Apollonia	11.96

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Classification
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	A.G.I. (1977)	PRIVO DI CONSISTENZA
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Meyerhof	13.63
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Meyerhof	19.81

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Saturated unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Meyerhof	17.95
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Meyerhof	21.77

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	0
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	130.36

COHESIONLESS SOILS

Relative density

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Relative density (%)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Meyerhof 1957	0
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Meyerhof 1957	87.67

Shear resistance angle

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Angle of friction (°)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Meyerhof (1956)	20
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Meyerhof (1956)	23.49

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Young's modulus (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Bowles (1982) Sabbia Media	13.34

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Oedometric module (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	2.69
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	5.15

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Classification A.G.I	LOOSE
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Classification A.G.I	MODERATELY THICKENED

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Unit Weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Terzaghi-Peck 1948	13.17
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Terzaghi-Peck 1948	14.76

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Saturated weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Terzaghi-Peck 1948	18.01
Layer (2)	12.20	2.40-3.60	12.20	Terzaghi-Peck	18.99

Layer			1948		

Poisson's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Poisson
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	(A.G.I.)	0.35
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	(A.G.I.)	0.33

Dynamic shear modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	G (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Ohsaki (Sabbie pulite)	---
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Ohsaki (Sabbie pulite)	66.93

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Ohta & Goto (1978) Silts	0
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Ohta & Goto (1978) Silts	130.36

Coefficient of earth pressure at rest K0=SigmaH/P0

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	K0
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Navfac 1971-1982	-0.23
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Navfac 1971-1982	2.56

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.40	0.00	Robertson 1983	---
Layer (2) Layer	12.20	2.40-3.60	12.20	Robertson 1983	2.39

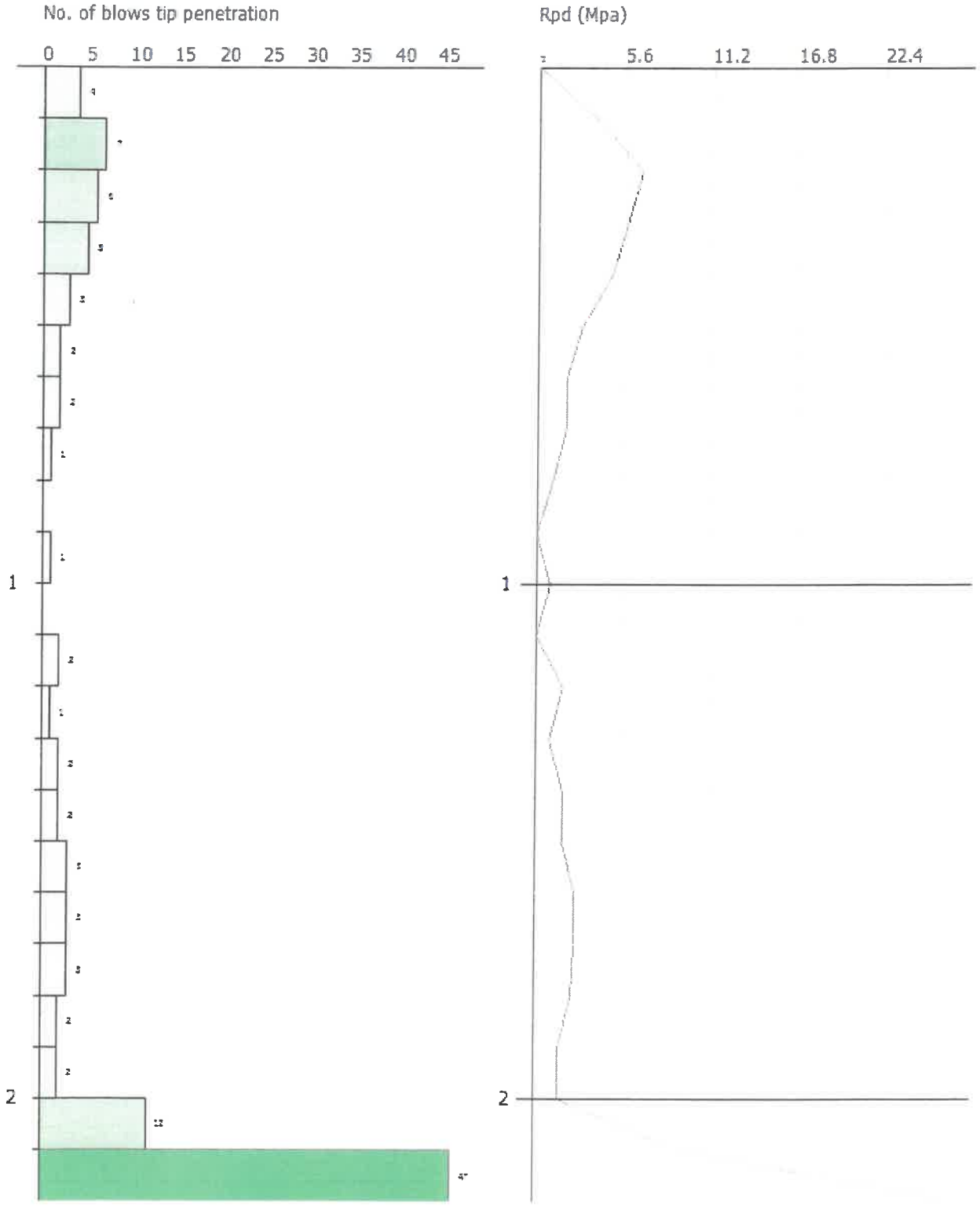
PNV inženiring
Tomaž Mayer s.p.
Špicnik 47
2201 Kungota

DYNAMIC PENETRATION TEST DPH 2
Equipment used... DPH

Customer: I.S.B. d.o.o.
Description:
Location: Svečina

22. 10. 2024

Scale 1:11



ESTIMATE TEST GEOTECHNICAL PARAMETERS DPH 2

COHESIVE SOILS

Undrained cohesion

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Cu (KPa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Terzaghi-Peck	--
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Terzaghi-Peck	161.61

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Robertson (1983)	---
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Robertson (1983)	4.79

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Eed (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	0.18
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	24.59

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Ey (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Apollonia	---
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Apollonia	23.94

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Classification
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	A.G.I. (1977)	PRIVO DI CONSISTENZA
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	A.G.I. (1977)	MOLTO CONSISTENTE

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Meyerhof	13.63
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Meyerhof	20.69

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Saturated unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Meyerhof	17.95
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Meyerhof	21.67

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	0
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	137.2

COHESIONLESS SOILS

Relative density

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Relative density (%)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Meyerhof 1957	0
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Meyerhof 1957	100

Shear resistance angle

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Angle of friction (°)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Meyerhof (1956)	20
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Meyerhof (1956)	26.97

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Young's modulus (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Bowles (1982) Sabbia Media	19.32

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Oedometric module (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	2.69
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	7.61

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Classification A.G.I	LOOSE
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Classification A.G.I	MODERATELY THICKENED

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Unit Weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Terzaghi-Peck 1948	13.17
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Terzaghi-Peck 1948	16.11

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Saturated weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Terzaghi-Peck 1948	18.01
Layer (2)	24.41	2.00-2.20	24.41	Terzaghi-Peck	19.83

Layer			1948		

Poisson's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Poisson
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	(A.G.I.)	0.35
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	(A.G.I.)	0.31

Dynamic shear modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	G (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Ohsaki (Sabbie pulite)	---
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Ohsaki (Sabbie pulite)	128.45

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Ohta & Goto (1978) Silts	0
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Ohta & Goto (1978) Silts	137.2

Coefficient of earth pressure at rest K0=SigmaH/P0

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	K0
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Navfac 1971-1982	-0.23
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Navfac 1971-1982	4.78

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.00	0.00	Robertson 1983	---
Layer (2) Layer	24.41	2.00-2.20	24.41	Robertson 1983	4.79

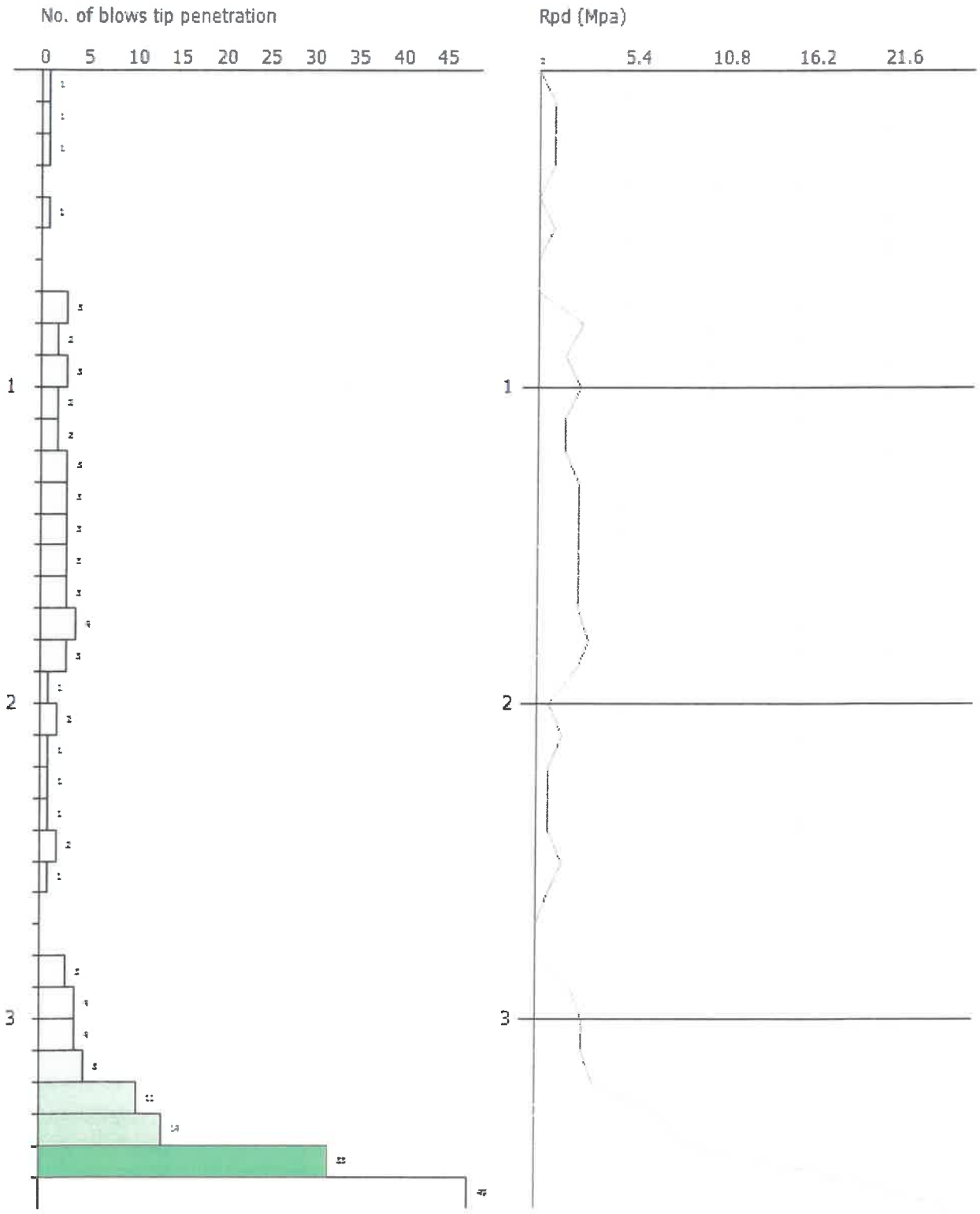
PNV inženiring
Tomaž Mayer s.p.
Špicnik 47
2201 Kungota

DYNAMIC PENETRATION TEST DPH 3
Equipment used... DPH

Customer: I.S.B. d.o.o.
Description:
Location: Svečina

22. 10. 2024

Scale 1:18



ESTIMATE TEST GEOTECHNICAL PARAMETERS DPH 3

COHESIVE SOILS

Undrained cohesion

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Cu (KPa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Terzaghi-Peck	--
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Terzaghi-Peck	148.08

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Robertson (1983)	---
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Robertson (1983)	4.39

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Eed (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	0.18
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	22.55

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Ey (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Apollonia	---
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Apollonia	21.94

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Classification
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	A.G.I. (1977)	PRIVO DI CONSISTENZA
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	A.G.I. (1977)	MOLTO CONSISTENTE

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Meyerhof	13.63
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Meyerhof	20.69

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Saturated unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Meyerhof	17.95
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Meyerhof	21.08

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	0
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	148.32

COHESIONLESS SOILS

Relative density

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Relative density (%)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Meyerhof 1957	0
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Meyerhof 1957	100

Shear resistance angle

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Angle of friction (°)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Meyerhof (1956)	20
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Meyerhof (1956)	26.39

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Young's modulus (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Bowles (1982) Sabbia Media	18.32

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Oedometric module (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	2.69
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	7.20

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Classification A.G.I	LOOSE
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Classification A.G.I	MODERATELY THICKENED

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Unit Weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Terzaghi-Peck 1948	13.17
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Terzaghi-Peck 1948	15.90

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Saturated weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Terzaghi-Peck 1948	18.01
Layer (2)	22.37	3.20-3.60	22.37	Terzaghi-Peck	19.70

Layer				1948	

Poisson's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Poisson
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	(A.G.I.)	0.35
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	(A.G.I.)	0.31

Dynamic shear modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	G (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Ohsaki (Sabbie pulite)	---
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Ohsaki (Sabbie pulite)	118.34

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Ohta & Goto (1978) Silts	0
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Ohta & Goto (1978) Silts	148.32

Coefficient of earth pressure at rest K0=SigmaH/P0

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	K0
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Navfac 1971-1982	-0.23
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Navfac 1971-1982	4.45

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-3.20	0.00	Robertson 1983	---
Layer (2) Layer	22.37	3.20-3.60	22.37	Robertson 1983	4.39

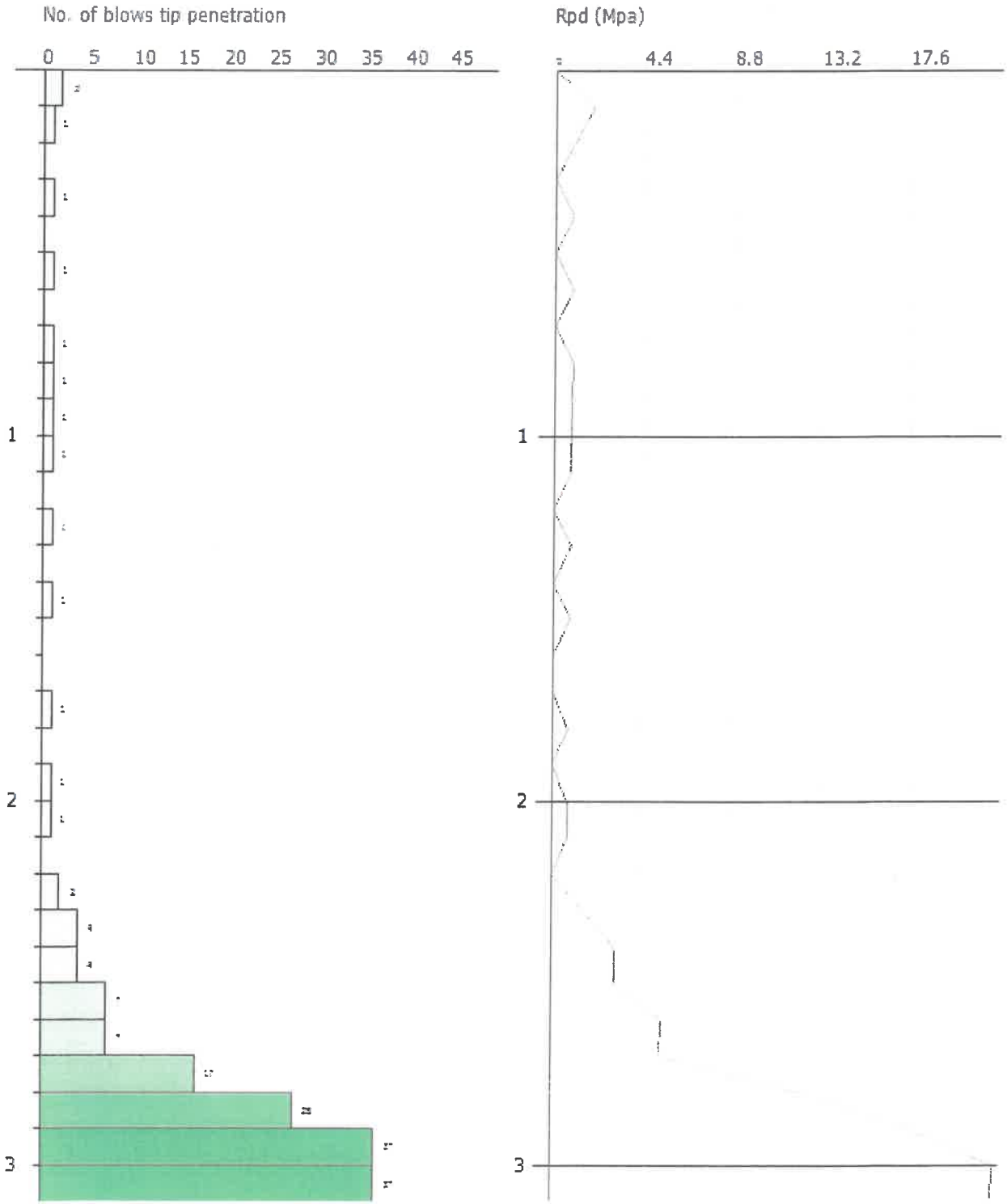
PNV inženiring
Tomaž Mayer s.p.
Spicnik 47
2201 Kungota

DYNAMIC PENETRATION TEST DPH 4
Equipment used... DPH

Customer: I.S.B. d.o.o.
Description:
Location: Svečina

22. 10. 2024

Scale 1:16



ESTIMATE TEST GEOTECHNICAL PARAMETERS DPH 4

COHESIVE SOILS

Undrained cohesion

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Cu (KPa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Terzaghi-Peck	--
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Terzaghi-Peck	53.84

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Robertson (1983)	---
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Robertson (1983)	1.60

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Eed (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	0.18
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	8.32

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Ey (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Apollonia	---
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Apollonia	7.98

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Classification
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	A.G.I. (1977)	PRIVO DI CONSISTENZA
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	A.G.I. (1977)	CONSISTENTE

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Meyerhof	13.63
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Meyerhof	18.73

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Saturated unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Meyerhof	17.95
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Meyerhof	20.59

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	0
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	119.1

COHESIONLESS SOILS

Relative density

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Relative density (%)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Meyerhof 1957	0
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Meyerhof 1957	71.61

Shear resistance angle

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Angle of friction (°)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Meyerhof (1956)	20
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Meyerhof (1956)	22.33

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Young's modulus (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Oedometric module (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	2.69
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	4.33

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Classification A.G.I	LOOSE
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Classification A.G.I	SLIGHTLY THICKENED

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Unit Weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Terzaghi-Peck 1948	13.17
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Terzaghi-Peck 1948	14.26

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Saturated weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Terzaghi-Peck 1948	18.01
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Terzaghi-Peck 1948	18.68

Poisson's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Poisson
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	(A.G.I.)	0.35
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	(A.G.I.)	0.34

Dynamic shear modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	G (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Ohsaki (Sabbie pulite)	---
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Ohsaki (Sabbie pulite)	45.75

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Ohta & Goto (1978) Silts	0
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Ohta & Goto (1978) Silts	119.1

Coefficient of earth pressure at rest K0=SigmaH/P0

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	K0
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Navfac 1971-1982	-0.23
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Navfac 1971-1982	1.70

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-2.30	0.00	Robertson 1983	---
Layer (2) Layer	8.14	2.30-3.10	8.14	Robertson 1983	1.60

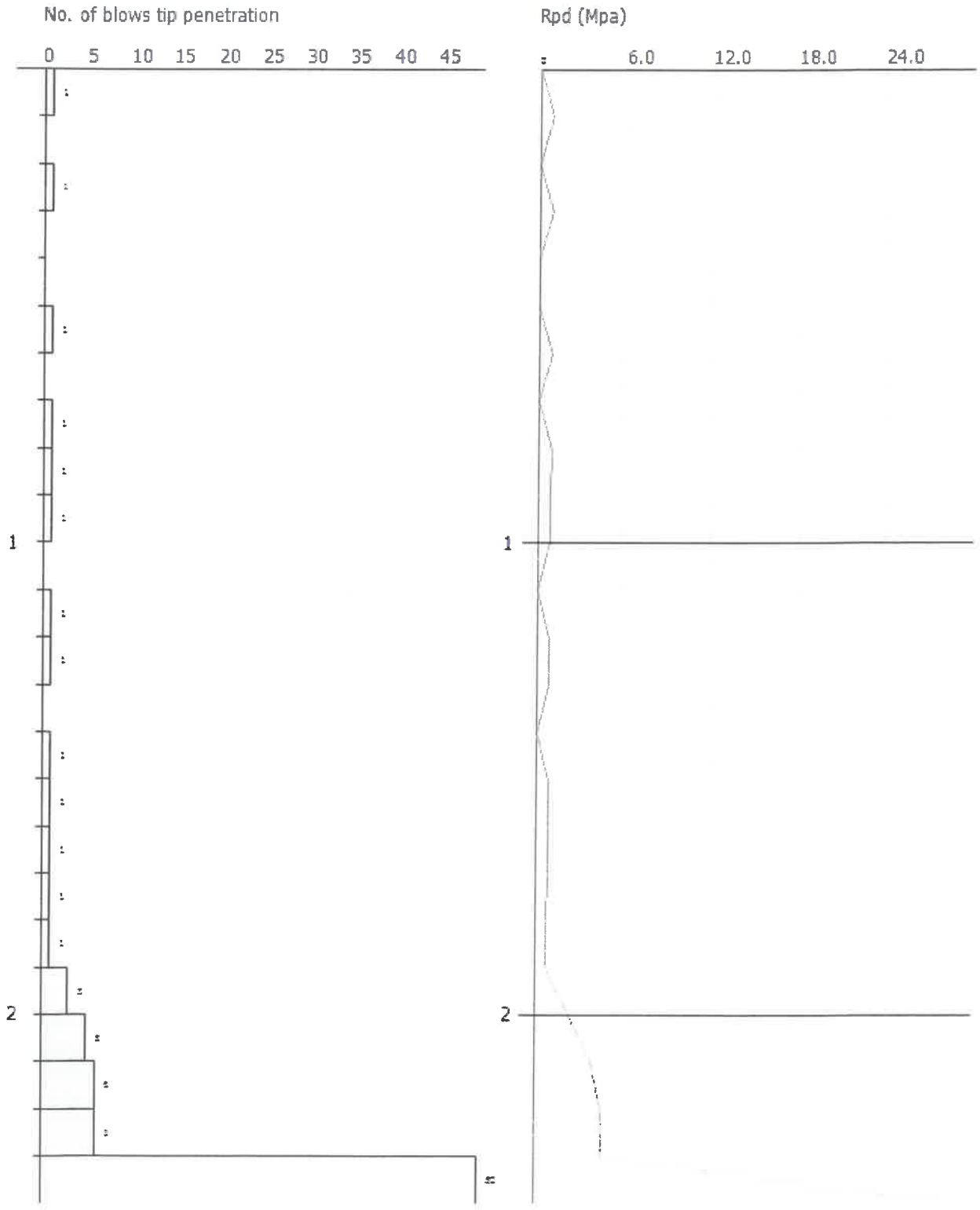
PNV inženiring
Tomaž Mayer s.p.
Spicnik 47
2201 Kungota

DYNAMIC PENETRATION TEST DPH 5
Equipment used... DPH

Customer: I.S.B. d.o.o.
Description:
Location: Svečina

22. 10. 2024

Scale 1:12



ESTIMATE TEST GEOTECHNICAL PARAMETERS DPH 5

COHESIVE SOILS

Undrained cohesion

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Cu (KPa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Terzaghi-Peck	--
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Terzaghi-Peck	37.36

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Robertson (1983)	---
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Robertson (1983)	1.20

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Eed (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	0.18
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	6.28

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Ey (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Apollonia	---
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Apollonia	5.98

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Classification
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	A.G.I. (1977)	PRIVO DI CONSISTENZA
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	A.G.I. (1977)	MODERAT. CONSISTENTE

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Meyerhof	13.63
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Meyerhof	17.85

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Saturated unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Meyerhof	17.95
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Meyerhof	18.53

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	0
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	108.43

COHESIONLESS SOILS

Relative density

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Relative density (%)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Meyerhof 1957	0
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Meyerhof 1957	61.99

Shear resistance angle

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Angle of friction (°)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Meyerhof (1956)	20
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Meyerhof (1956)	21.74

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Young's modulus (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Bowles (1982) Sabbia Media	---

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Oedometric module (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	2.69
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	3.92

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Classification A.G.I	LOOSE
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Classification A.G.I	SLIGHTLY THICKENED

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Unit Weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Terzaghi-Peck 1948	13.17
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Terzaghi-Peck 1948	13.99

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Saturated weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Terzaghi-Peck 1948	18.01
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Terzaghi-Peck 1948	18.52

Poisson's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Poisson
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	(A.G.I.)	0.35
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	(A.G.I.)	0.34

Dynamic shear modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	G (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Ohsaki (Sabbie pulite)	---
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Ohsaki (Sabbie pulite)	34.89

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Ohta & Goto (1978) Silts	0
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Ohta & Goto (1978) Silts	108.43

Coefficient of earth pressure at rest K0=SigmaH/P0

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	K0
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Navfac 1971-1982	-0.23
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Navfac 1971-1982	1.24

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	0.00	0.00-1.90	0.00	Robertson 1983	---
Layer (2) Layer	6.10	1.90-2.40	6.10	Robertson 1983	1.20

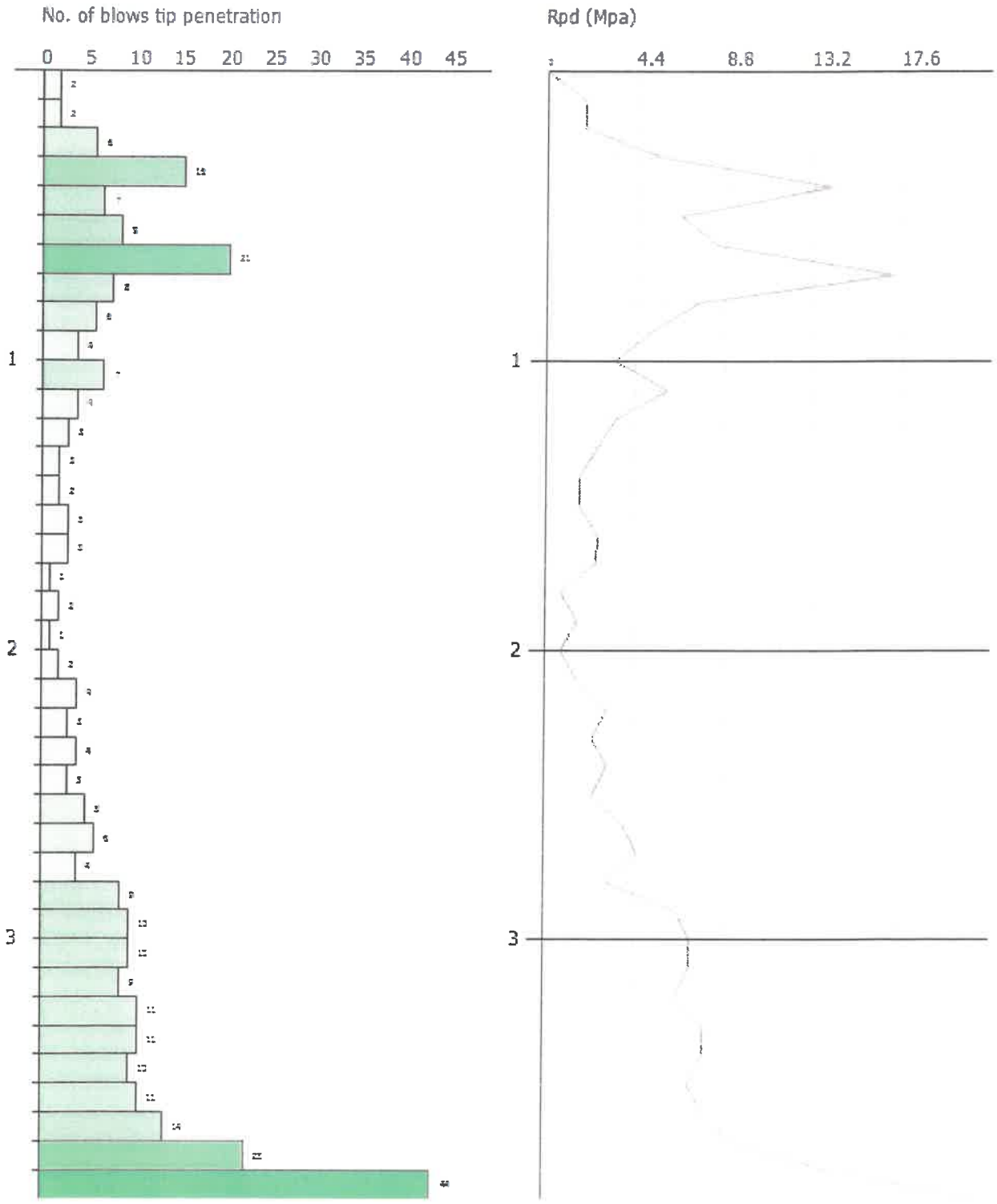
PNV inženiring
Tomaž Mayer s.p.
Špicnik 47
2201 Kungota

DYNAMIC PENETRATION TEST DPH 6
Equipment used... DPH

Customer: I.S.B. d.o.o.
Description:
Location: Svečina

22. 10. 2024

Scale 1:20



ESTIMATE TEST GEOTECHNICAL PARAMETERS DPH 6

COHESIVE SOILS

Undrained cohesion

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Cu (KPa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Terzaghi-Peck	12.45
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Terzaghi-Peck	121.21

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Robertson (1983)	0.40
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Robertson (1983)	3.59

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Eed (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	2.21
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Trofimenkov (1974), Mitchell e Gardner	18.49

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Ey (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Apollonia	1.99
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Apollonia	17.96

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Classification
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	A.G.I. (1977)	POCO CONSISTENTE
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	A.G.I. (1977)	MOLTO CONSISTENTE

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Meyerhof	15.30
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Meyerhof	20.50

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Saturated unit weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Meyerhof	18.14
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Meyerhof	22.56

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	83.07
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	Ohta & Goto (1978) Low plasticity clays and silty clays	143.27

COHESIONLESS SOILS

Relative density

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Relative density (%)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Meyerhof 1957	35.76
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Meyerhof 1957	100

Shear resistance angle

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Angle of friction (°)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Meyerhof (1956)	20.58
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Meyerhof (1956)	25.23

Young's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Young's modulus (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Bowles (1982) Sabbia Media	---
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Bowles (1982) Sabbia Media	16.33

Oedometric module

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Oedometric module (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	3.10
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Begemann 1974 (Ghiaia con sabbia)	6.38

AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	AGI Classification (Assoc. It. Geolog.)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Classification A.G.I	LOOSE
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Classification A.G.I	MODERATELY THICKENED

Unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Unit Weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Terzaghi-Peck 1948	13.45
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Terzaghi-Peck 1948	15.46

Saturated unit weight

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Saturated weight (KN/m³)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Terzaghi-Peck 1948	18.18
Layer (2)	18.31	2.90-3.90	18.31	Terzaghi-Peck	19.43

Layer			1948	

Poisson's modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Poisson
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	(A.G.I.)	0.35
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	(A.G.I.)	0.32

Dynamic shear modulus

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	G (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Ohsaki (Sabbie pulite)	12.40
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Ohsaki (Sabbie pulite)	98.03

Shear wave velocity

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Shear wave velocity (m/s)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Ohta & Goto (1978) Silts	83.07
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Ohta & Goto (1978) Silts	143.27

Coefficient of earth pressure at rest K0=SigmaH/P0

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	K0
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Navfac 1971-1982	0.28
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Navfac 1971-1982	3.75

Qc (CPT Cone resistance)

Description	NSPT	Layer depth (m)	N. Calculation	Correlation	Qc (Mpa)
Layer (1) Layer	2.03	0.00-2.90	2.03	Robertson 1983	0.40
Layer (2) Layer	18.31	2.90-3.90	18.31	Robertson 1983	3.59

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

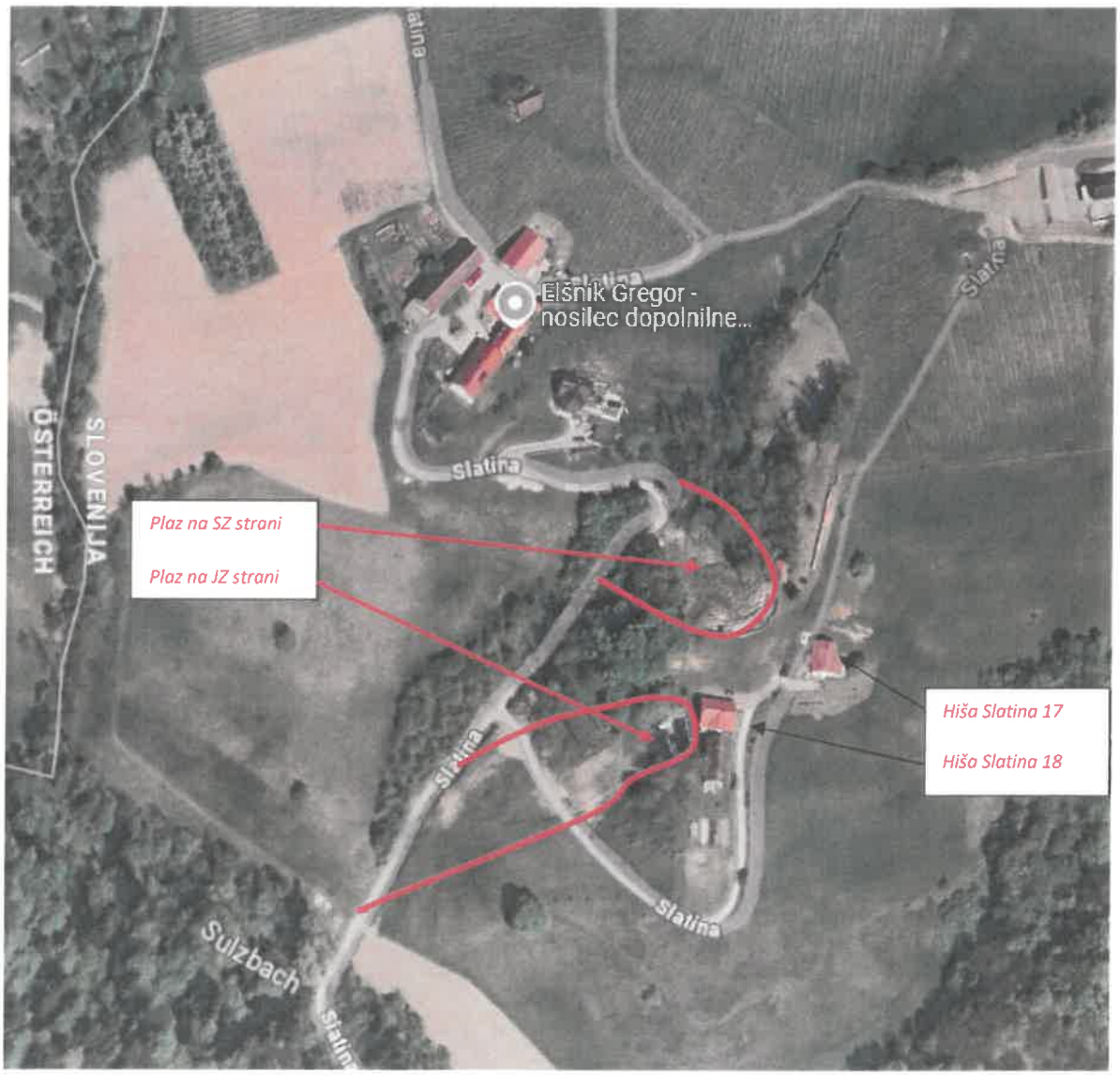
Vpliv podnebnih sprememb

ISB
Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: ISB@isb.si

Spodaj podpisani projektant in odgovorni vodja projekta, podajam:

IZJAVO

Za sanacijo plazu v naravni nesreči plazu nad cesto JP 695 301 in JP 695 302, kateri sega v neposredno bližine stanovanjskega objekta Slatina 17 in 18.



Nestabilnost terena se pojavlja pod obema hišama v proti cesti JP 695 301 in JP 695 302, kateri sta edini dostop do objektov ob avstrijski meji. Plaz je avgusta 2023 dosegel cesto. Vozišče je močno deformirano vzdolžno-prečno in razpokano, na več odsekih tudi večkrat zakrpano.
Odvodnjavanje vozišča globalno ni urejeno, kar je do neke mere razumljivo, saj je vplivno območje dotoka vode s površine cca 11ha.
Poseg je načrtovan in izveden na način, da se zaradi istega vzroka na območju obnove ceste ne more ponoviti enaka škoda na cesti.
Predvidena je sanacija plazu z kamnito betonskim zidom pod stanovanjsko hišo Slatina 17 in Slatina 18 in z globokimi drenažami.
Rekonstrukcija ceste in ureditev primarnega zemeljskega odvodnika, kateri je močno erodiran, izvede se kamnito betonsko korito, trapeznega prereza.
Izveden je povratni izračun na pridobljene podatke ARSO-ta v avgustu 2019 .
»Ocena podnebnih sprememb v Sloveniji do konca 21.stoletja« in pridobljenih izračunov s strani ARSO-ta ***Ocena sprememb kratkotrajnih nalivov za občino Kungota za scenarij RCP 4.5 in RCP 8.5 do leta 2050 .***

»P danes« 433 l/s/ha, za 15 min naliv z 100 letno povratno dobo.
Iz priloge je razvidno, da so cevi sposobne prevajati vodo po ceveh in kamnito betonskem koritu.
»P RCP 4.5« 500 l/s/ha, za 15 min naliv z 100 letno povratno dobo.
Iz priloge je razvidno, da so cevi sposobne prevajati vodo po ceveh in kamnito betonskem koritu.
»P RCP 8.5« 544 l/s/ha, za 15 min naliv z 100 letno povratno dobo.
Iz priloge je razvidno, da so cevi sposobne prevajati vodo po ceveh in kamnito betonskem koritu.

Vse vode so odvedene v dolino naravnih grap, kjer ni nevarnosti erozijskih vplivov, iztoki pa so obdelani z kamnom v betonu.
Izveden je izračun za 15min naliv, za nalive 30min, 120min in 1440min je prevodnost cevi ustrezna , saj se intenzitzeta padavin zmanjšuje.
Na osnovi izračuna pa je vidno, da predvidene odtočne cevi imajo še 10% rezerve.
Vzporedno lahko odteče po izbranih ceveh tudi voda z območja drenaž, katera bo na geološko strukturo zemljine (koeficienta propusnosti 10^{-4} do 10^{-5}) pronicala v globino drenaž 4-6 ure in se na osnovi izkušenj popolno izcedila po 2-5dneh po prenehanju 24 urnih padavin.
.
V nadaljevanju podajamo tudi izjavo, da je rekonstrukcija načrtovana skladno z zgoraj navedenim projektom in na pričakovane podnebne spremembe ne bo prišlo do negativnih posledic zaradi povečanja intenzitete padavin.

Projektant:	Odgovorni vodja projekta in nadzor:
Naziv podjetja: ISB d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	Metod Krajnc dipl. ing. gr. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor
Ime in priimek ter podpis direktorja:	Ime in priimek ter podpis:
Metod Krajnc Žig IZS	METOD KRAJNC dipl. ing. grad. IZS G-0584

Priloga:izračuni in prispevno območje

KUNGOTA_SLATINA PRISPEVNO OBMOČJE

KUNGOTA SLATINA

Ocena sprememb kratkotrajnih nalivov za občino Kungota

Vrednosti za 100 letno povratno dobo

ARSO, september 2019

T	P danes		P2050 (RCP4.5)		P2050(RCP8.5)	
min	mm	l/(s ha)	mm	l/(s ha)	mm	l/(s ha)
15	39	433	45	500	49	544
30	58	322	67	372	73	406
120	78	108	89	124	99	138
1440	131	15	133	15	134	16

Viskoznost vode 1,30E-06 m^2/s

Koef.Hrapavosti	
DKC	0,012 mm
PVC	0,01 mm
BETON	2,00 mm

ψ = 1 $q_{rač}$ = 433 l/(s ha) PREVODNOST CEVI

CEV 1 PP ID 400 4%

OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Premer	Hrapavost	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cevi (mm)	mm	m/s	l/s	
A1 travnik	14000	1,400	0,7	424,3						
SKUPAJ	14000	1,400		424,3	0,040	400	0,01	5,7	717	USTREZA

CEV 2 PP ID 800 7%

OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Premer	Hrapavost	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cevi (mm)	mm	m/s	l/s	
CEV 1				424,3						
F2 VINOGRAD 24%	95000	9,500	0,7	2879,5						
SKUPAJ	95000	9,500		3303,8	0,060	800	0,01	10,5	5262	USTREZA

					b (cm)	h(cm)	m	Presek(cm2)	
A1+A2 KB korito "X3" 40%					100	150	0,2	19500	
OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Radij	M/S_koef	Hitrost	Prevodnost
	m2	ha		l/s		cm	$m^{1/3}/s$	m/s	l/s
A1 +A2		10.900		3728,1					
SKUPAJ	0	0,000		3728,1	0,030	48,0	25,00	2,7	5179	USTREZA

KUNGOTA SLATINA

Ocena sprememb kratkotrajnih nalivov za občino Kungota

Vrednosti za 100 letno povratno dobo

ARSO, september 2019

T	P danes		P2050 (RCP4.5)		P2050(RCP8.5)	
min	mm	l/(s ha)	mm	l/(s ha)	mm	l/(s ha)
15	39	433	45	500	49	544
30	58	322	67	372	73	406
120	78	108	89	124	99	138
1440	131	15	133	15	134	16

Viskoznost vode 1,30E-06 m^2/s

Koef.Hrapavosti

DKC	0,012	mm
PVC	0,01	mm
BETON	2,00	mm

ψ = 1 q_{rat} = 500 l/(s ha) PREVODNOST CEVI

CEV 1 PP ID 400 4%

OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Premer	Hrapavost	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cevi (mm)	mm	m/s	l/s	
A1 travnik	14000	1,400	0,7	490,0						
SKUPAJ	14000	1,400		490,0	0,040	400	0,01	5,7	717	USTREZA

CEV 2 PP ID 800 7%

OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Premer	Hrapavost	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cevi (mm)	mm	m/s	l/s	
CEV 1				490,0						
F2 VINOGRAD 24%	95000	9,500	0,7	3325,0						
SKUPAJ	95000	9,500		3815,0	0,060	800	0,01	10,5	5262	USTREZA

A1+A2 KB korito "X3" 40%

					b (cm)	h(cm)	m	Presek(cm2)	
					100	150	0,2	19500	
OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Radij	M/S koef	Hitrost	Prevodnost
	m2	ha		l/s		cm	m1/3/s	m/s	l/s
A1 +A2		10.900		4305,0					
SKUPAJ	0	0,000		4305,0	0,030	48,0	25,00	2,7	5179	USTREZA

KUNGOTA SLATINA

Ocena sprememb kratkotrajnih nalivov za občino Kungota

Vrednosti za 100 letno povratno dobo

ARSO, september 2019

T	P danes		P2050 (RCP4.5)		P2050(RCP8.5)	
min	mm	l/(s ha)	mm	l/(s ha)	mm	l/(s ha)
15	39	433	45	500	49	544
30	58	322	67	372	73	406
120	78	108	89	124	99	138
1440	131	15	133	15	134	16

Viskoznost vode 1,30E-06 m^2/s

Koef.Hrapavosti		
DKC	0,012	mm
PVC	0,01	mm
BETON	2,00	mm

ψ = 1 $q_{rač}$ = 544 l/(s ha) PREVODNOST CEVI

CEV 1 PP ID 400 4%

OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Premer	Hrapavost	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cevi (mm)	mm	m/s	l/s	
A1 travnik	14000	1,400	0,7	533,1						
SKUPAJ	14000	1,400		533,1	0,040	400	0,01	5,7	717	USTREZA

CEV 2 PP ID 800 7%

OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Premer	Hrapavost	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cevi (mm)	mm	m/s	l/s	
CEV 1				533,1						
F2 VINOGRAD 24%	95000	9,500	0,7	3617,6						
SKUPAJ	95000	9,500		4150,7	0,060	800	0,01	10,5	5262	USTREZA

A1+A2 KB korito "X3" 40%

					b (cm)	h(cm)	m	Presek(cm2)		
					100	150	0,2	19500		
OPIS POVRŠINE	F	F	ϕ	q	Padec	Radij	M/S_koef	Hitrost	Prevodnost	
	m2	ha		l/s		cm	m1/3/s	m/s	l/s	
A1 +A2		10,900		4683,8						
SKUPAJ	0	0,000		4683,8	0,030	48,0	25,00	2,7	5179	USTREZA

Odtočni koeficient :

Koeficient odtoka izraža razliko med količino dežja ki pade na prispevno območje, in količino vode , ki odteče v kanal. Na odtočni koeficient vplivajo naslednji faktorji:

- oblika površine in nagib terena

Teren	Nagib terena (%)			
	1 – 5 %	5 – 10 %	10 – 30 %	30 – 40%
Gozd	0,20	0,20	0,20	0,80
Travnik	0,30	0,35	0,40	0,60
Orna zemlja	0,50	0,60	0,70	1,00

Kritično trajanje padavin :

Kritično trajanje padavin se določi po formuli

$t = l / v$

t - Čas trajanja padavin

l - Dolžina zbirnega območja od vododelnice do najnižje točke, kjer bo koncentracija največja

v - Povprečna hitrost toka vode, ki je odvisna od rabe zemljišča in nagiba terena.

Teren	Nagib terena (%)						
	0-4%	4-8%	8-12%	12-15%	15-20%	20-25%	25-30%
Gozd	0,30	0,60	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50
Travnik	0,45	0,90	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80
Njiva	0,60	1,20	1,30	1,50	1,65	1,80	1,95
Jarek	0,30	0,90	1,50	2,40			
Tlak. jarek	1,50	3,60	4,65	5,40			

$$q = qra_{č\times}\varphi \times F \times \psi$$

q... velikost odtoka

$q_{rač}$ ... jakost računskega naliva

F ... prispevna površina

φ ... odtočni koeficient

ψ ... koeficient zakasnitve

PREVODNOST CEVI

Formula Prandtl - Colebrook

Hitrost tekočine

$$v_m = -2 \log_{10}((2{,}51v)/(D\sqrt{(2gI_E\ D)}) + k_Pr/(3{,}71D))\ \sqrt{(2gI_E\ D)}$$

v... kinematična viskoznost vode v m^2/s

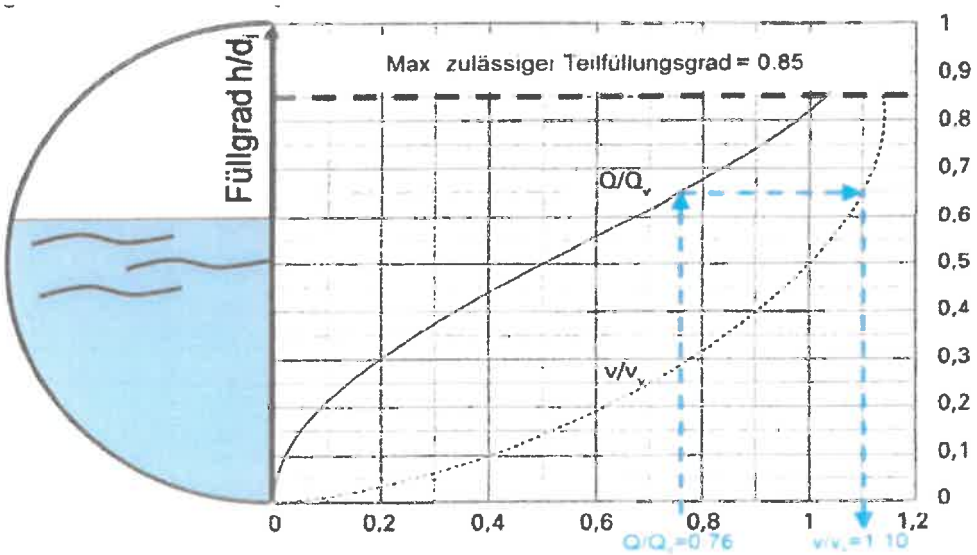
k_Pr ... hrapavost v m

I_E... padec v m/m

Pretok

$$Q_v = v_m \times A$$

To je prevodnost cevi pri polni polnitvi.
Dopustna stopnja polnitve za okrogle cevi je 85%.
Pri tej vrednosti je prevodnost cevi celo nekoliko večja kot pri polni polnitvi



Q = Abflusskapazität bei Teilfüllung
Q_v = Abflusskapazität bei Vollfüllung
v = Fliessgeschwindigkeit bei Teilfüllung

$h/h_v = h/d_i$ = Füllgrad (Teilfüllungsverhältnis)

Kreisprofile: max. Füllgrad ≤ 0.85

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

	T.1.2.Geostatična analiza	

ISB
Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor

Objekt:

Plaz Klampfer Saša, Slatina 18
JP 695301 odcep Elšnik in
JP 695302 odcep Klampfer – Zadravec

GEOSTATIČNA ANALIZA SANACIJE

Izdelal:
Miha Lamovec, univ. dipl. inž. grad.

ŠTEVILKA PROJEKTA: 1103/24

Januar 2025

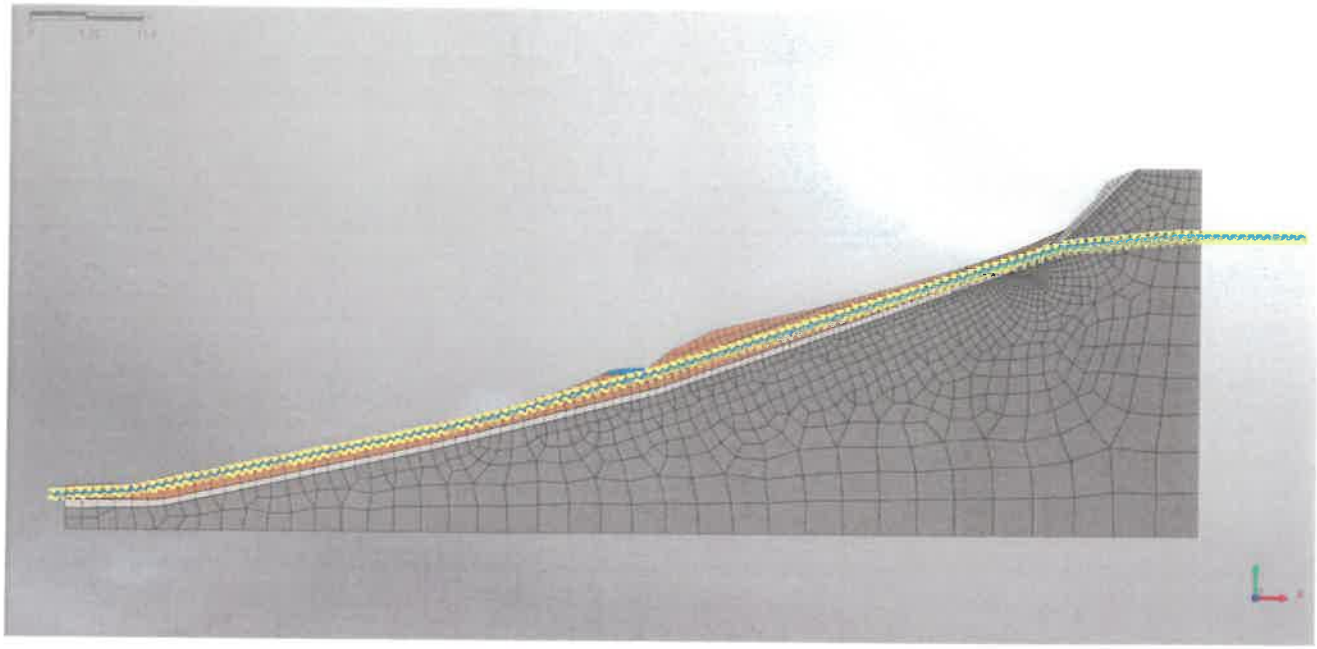
Vsebina

1. VHODNI PODATKI – PROFIL 1 2
1.1) Geometrija, materiali, vplivi 2
1.2) Fizikalne in trdnostne karakteristike zemljin in hribine 3
2. POVRATNA STABILNOSTNA ANALIZA 4
3. REZULTATI NUMERIČNE ANALIZE 5
3.1) Pomiki 5
3.2) Kontaktne napetosti 9
4. FAKTOR VARNOSTI PROTI PORUŠITVI SANACIJE 10
5. VHODNI PODATKI – PROFIL 3 12
5.1) Geometrija, materiali, vplivi 12
5.2) Fizikalne in trdnostne karakteristike zemljin in hribine 13
6. POVRATNA STABILNOSTNA ANALIZA 14
7. REZULTATI NUMERIČNE ANALIZE 15
7.1) Pomiki 15
7.2) Kontaktne napetosti 19
8. FAKTOR VARNOSTI PROTI PORUŠITVI SANACIJE 20
9. STATIČNA ANALIZA VOZIŠČNE PLOŠČE PREPUSTA 22

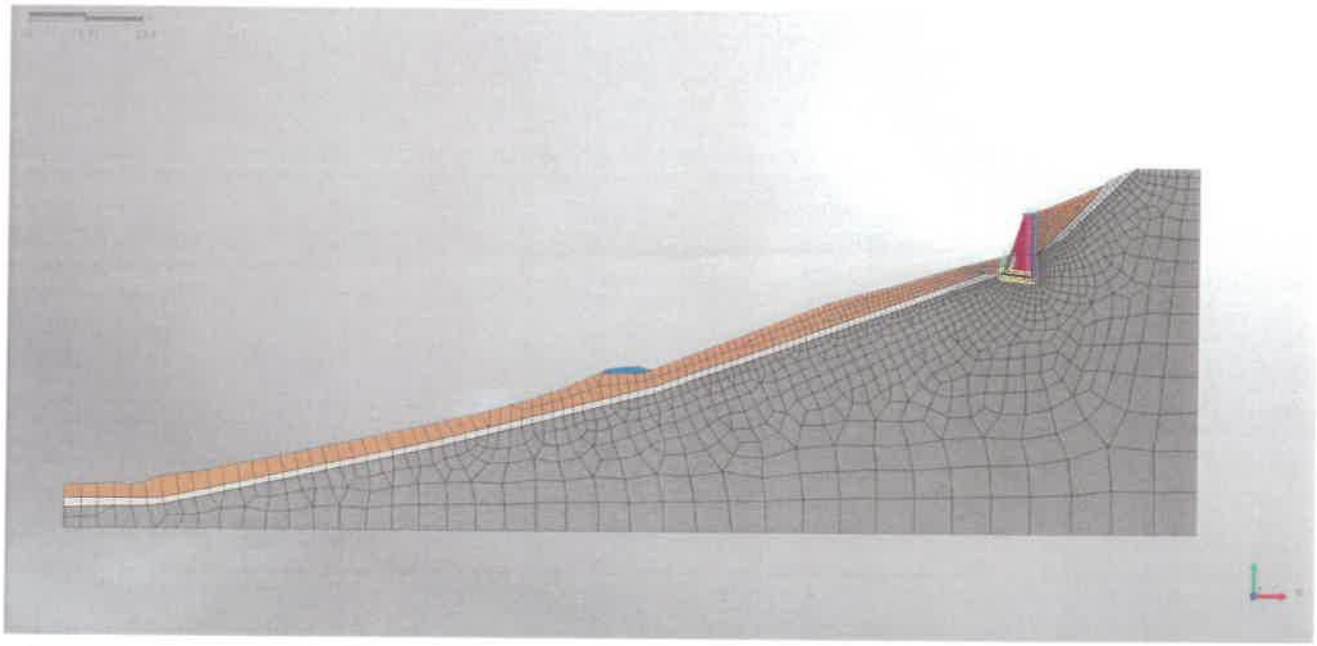
1. VHODNI PODATKI – PROFIL 1

1.1) Geometrija, materiali, vplivi

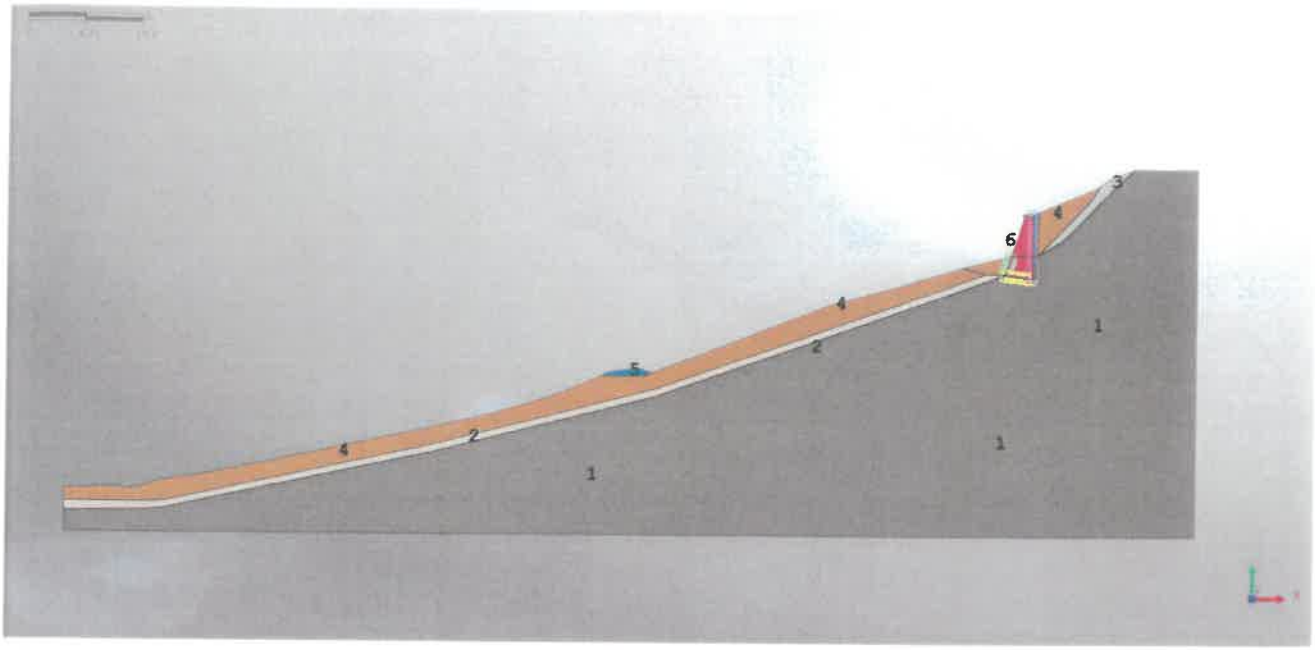
Za sanacijo pobočja se preveri stabilnost predvidene sanacije. S programom GTS NX 2024 v1.1 smo izvedli nelinearno elasto – plastičo analizo po računskih(gradbenih) fazah. Izračuni so narejeni po PP1 oziroma PP3 – globalna stabilnost z upoštevanjem SIST EN 1997-1:2005.



Slika 1: Prikaz računskega modela – obstoječe stanje



Slika 2: Računski model – sanacija



Slika 3: Oznake materialov

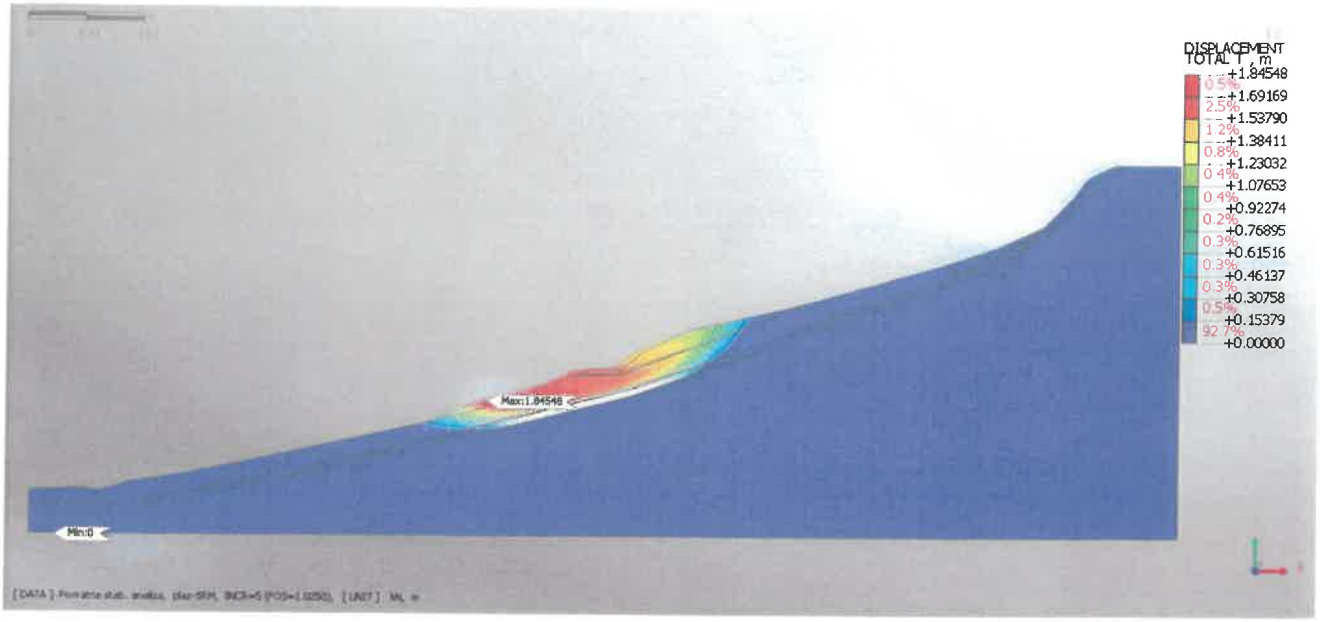
1.2) Fizikalne in trdnostne karakteristike zemljin in hribine

Tabela 1: Trdnostni parametri upoštevanih zemljin in hribine

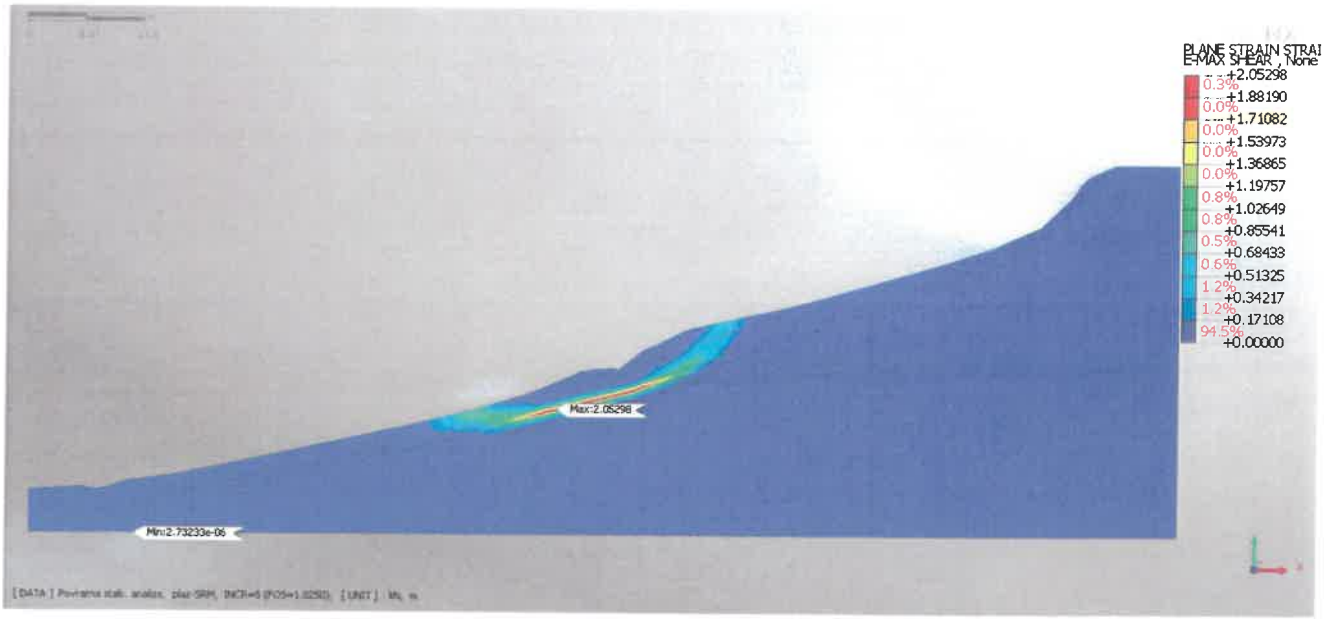
Material	E (kPa)	μ	γ gama (kN/m³)	c (kPa)	φ (°)	k (m/s)
(1) HRIBINA - LAPOR	25.000	0,3	20,5	20	25	/
(2) PREPERINA	3.000	0,3	15-18	4.5	20	
(3) PREPERINA -zg	3.000	0.3	15-18	5	25	
(4) ZEMLJINA	3.000	0,35	15-18	3	20	/
(5) TAMPONSKI DROBLJENEC	45.000	0,3	20,5	0,5	34	
(6) KAMEN BETON	10.000.000	0,25	25	80	45	/

2. POVRATNA STABILNOSTNA ANALIZA

S povratno stabilnostno analizo smo izračunali nestabilen rob vozišča pri redukciji strižnih parametrov za faktor $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}025$.



Slika 4: Totalni pomiki pri c-phi redukciji za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}025$

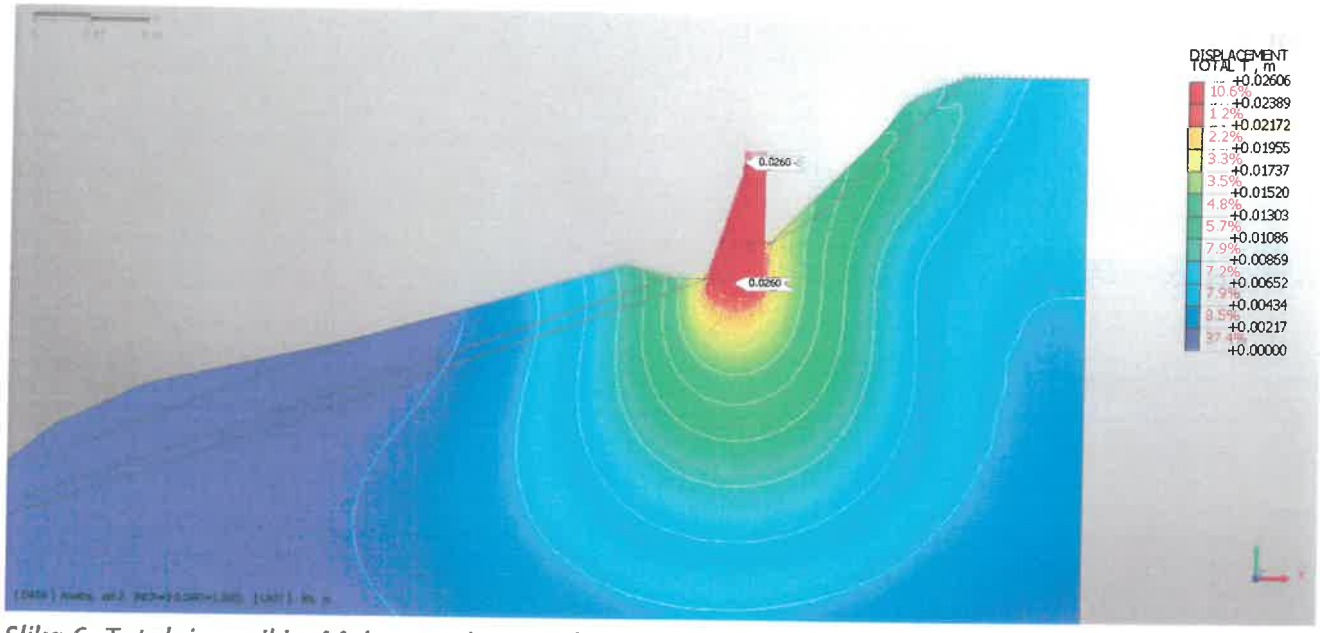


Slika 5: Maksimalne strižne deformacije pri c-phi redukciji za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}025$

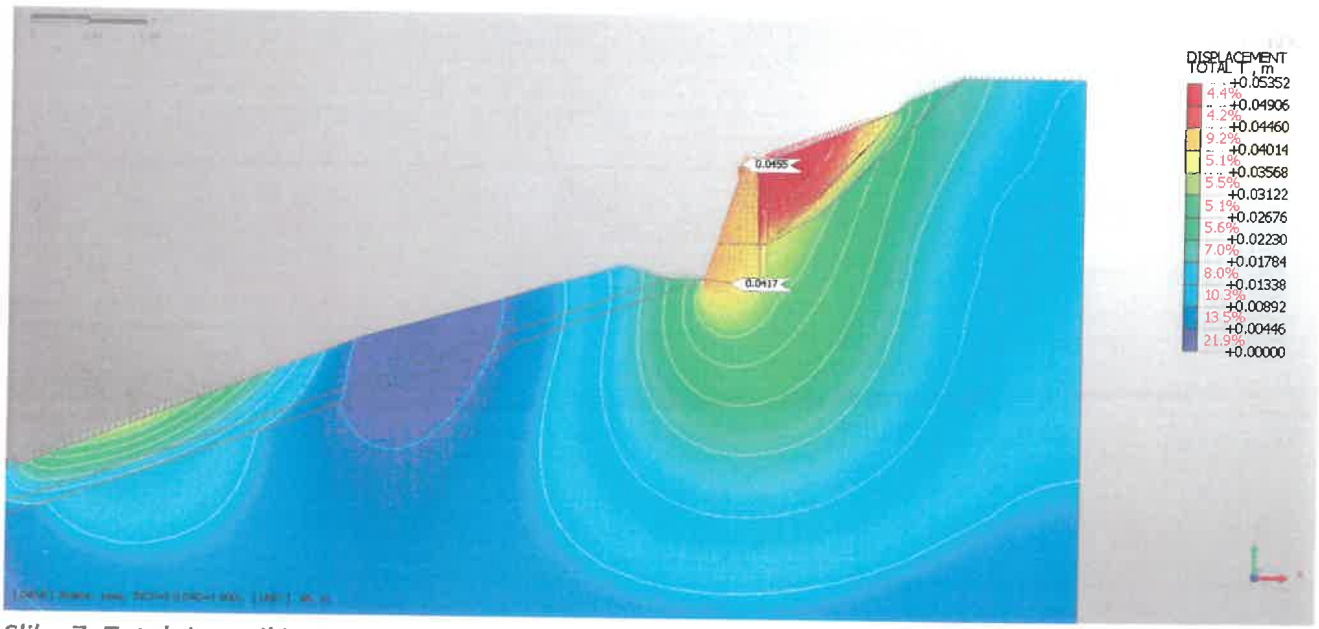
Po zdrsu zemljine se je vzpostavilo mejno ravnovesno stanje z izračunanim faktorjem varnosti proti porušitvi pobočja $F_{OS} = 1{,}025$. Za sanacijo plazu se izvedejo drenaže in kamnitobetonski zid na vrhu pobočja pod hišami.

3. REZULTATI NUMERIČNE ANALIZE

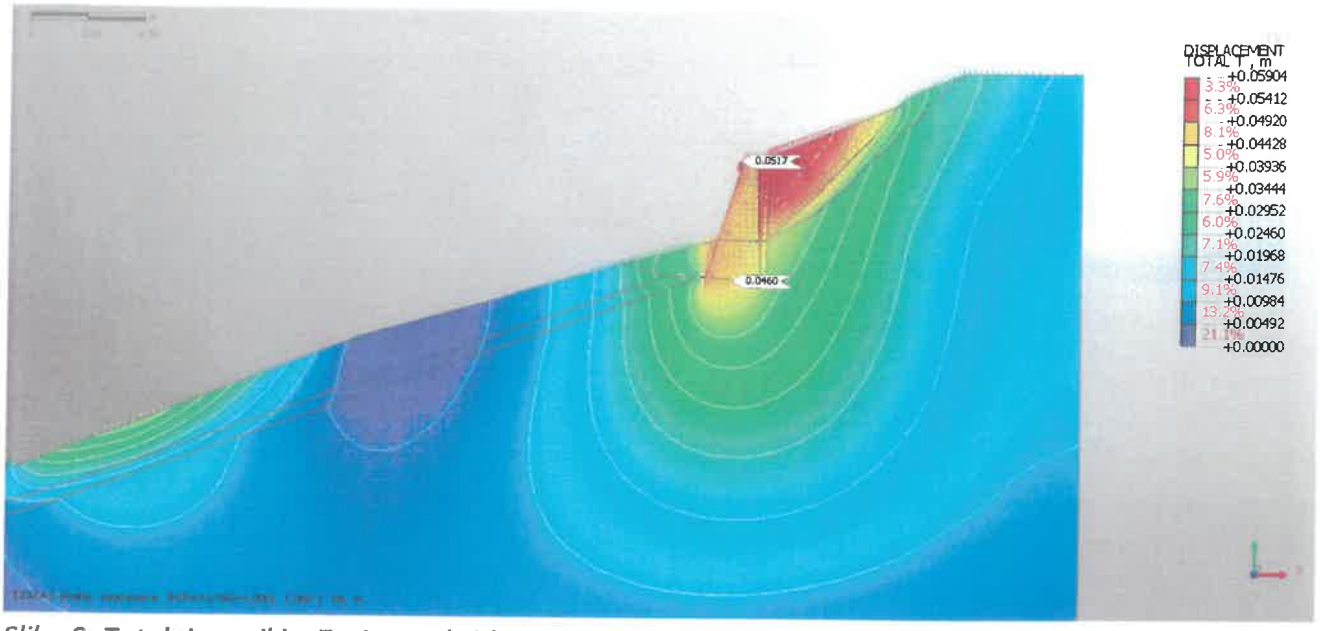
3.1) Pomiki



Slika 6: Totalni pomiki – Mejno stanje uporabnosti, izgradnja zidov

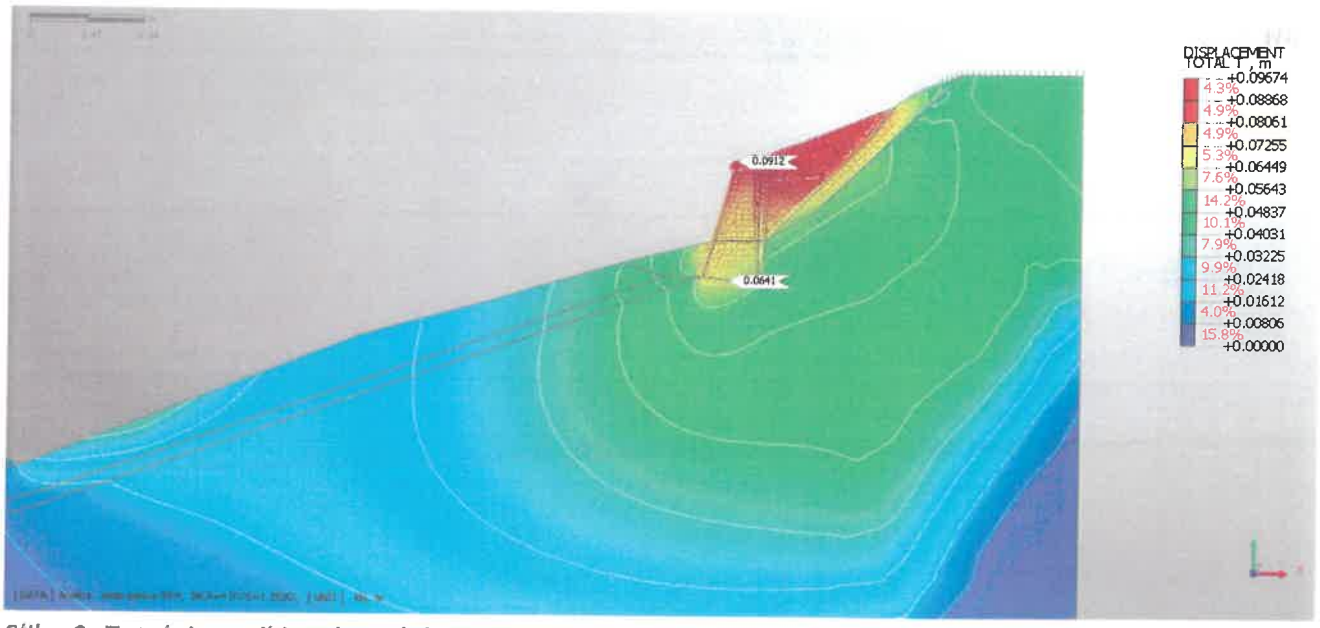


Slika 7: Totalni pomiki – Mejno stanje uporabnosti, zasip

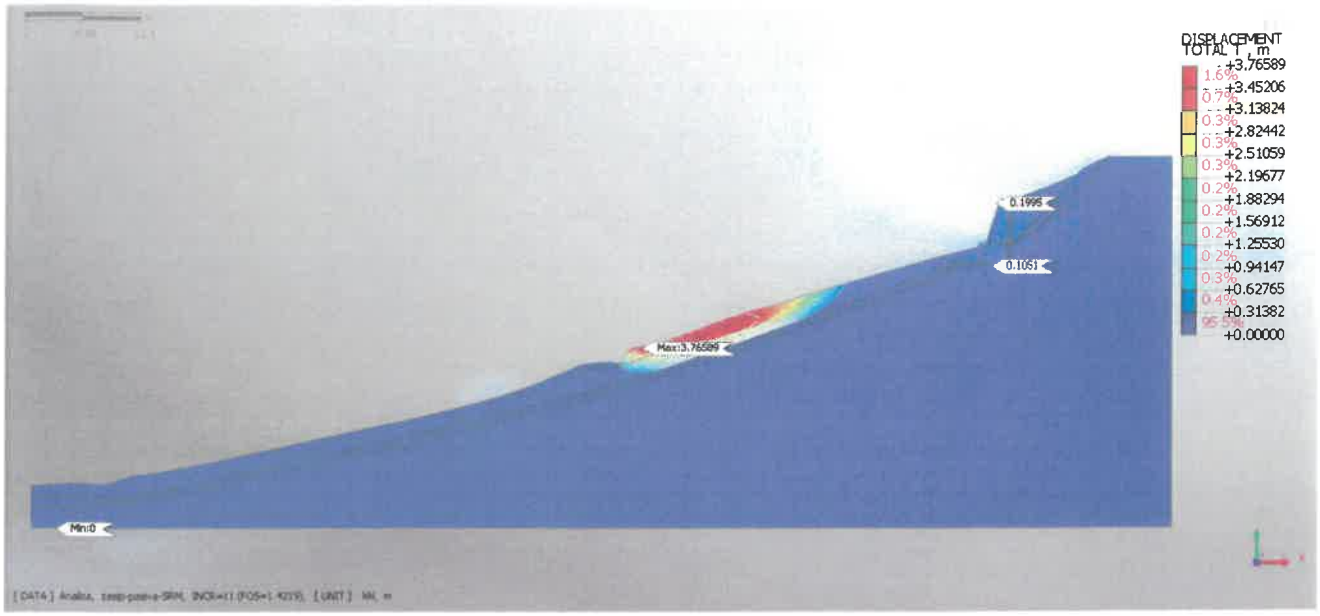


Slika 8: Totalni pomiki – Zasip pred zidom

- MSN

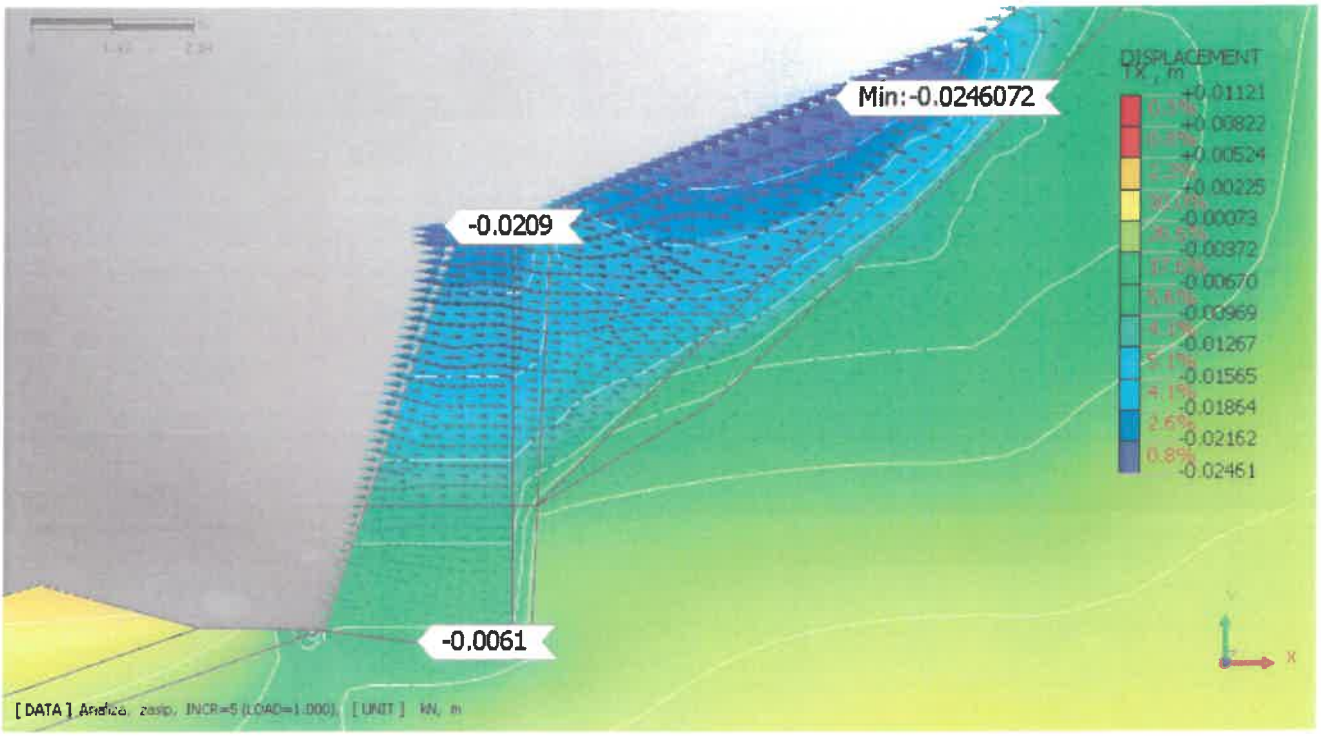


Slika 9: Totalni pomiki c-phi redukcija za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}25$

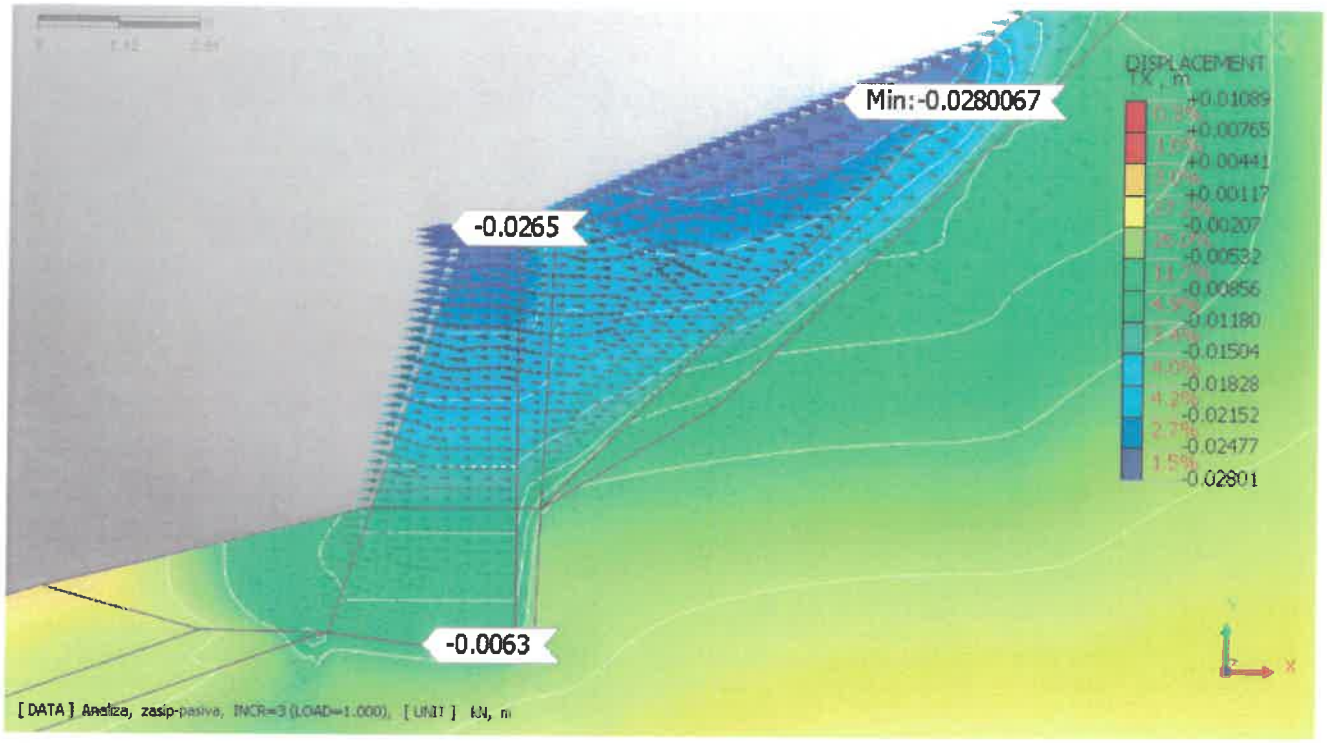


Slika 10: Totalni pomiki c-phi redukcija za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}422$

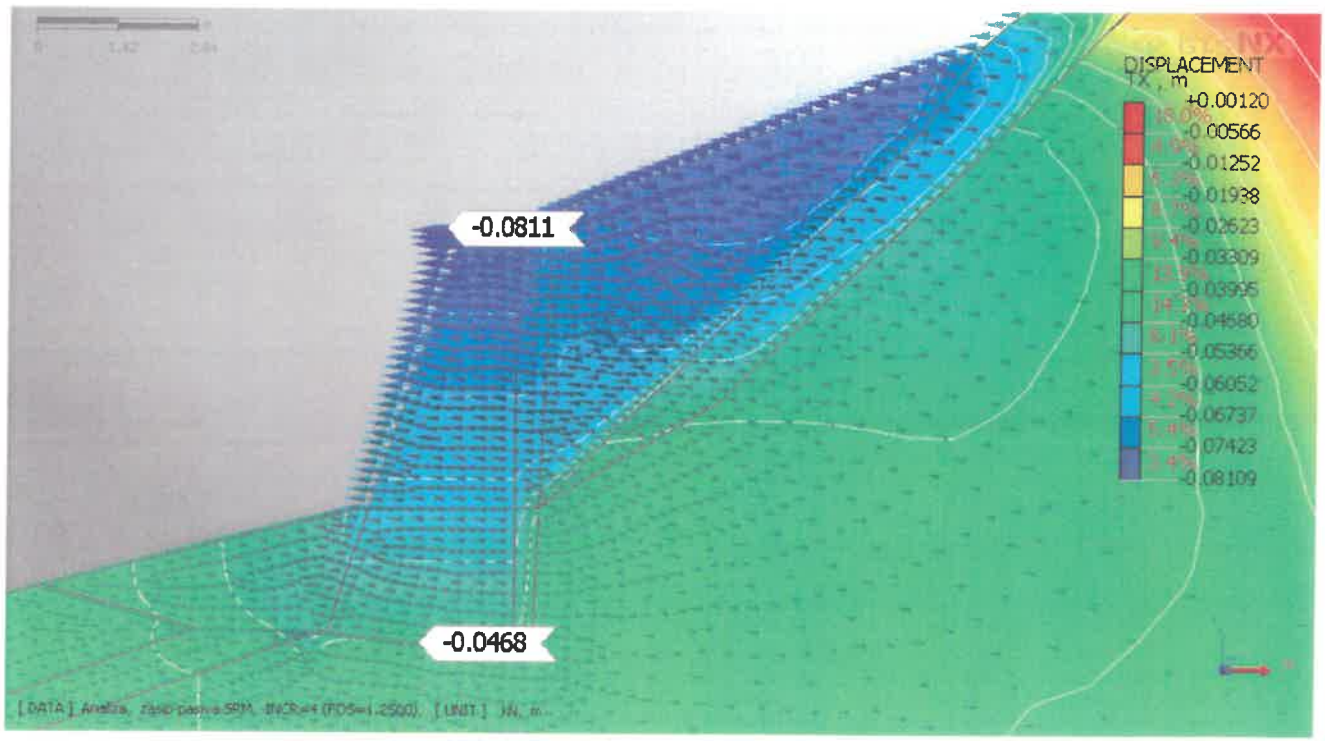
- HORIZONTALNI POMIK KRONE ZIDU



Slika 11: Horizontalni pomiki U_x = 20,9 mm - zasip



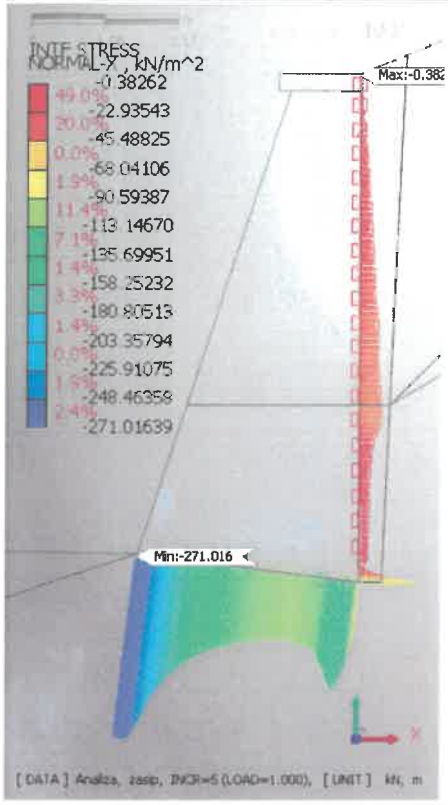
Slika 12: Horizontalni pomiki U_x = 26,5 mm – zasip zidu spredaj



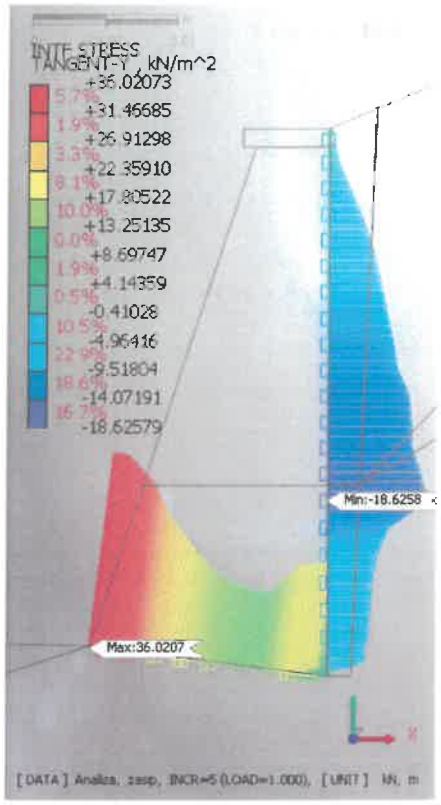
Slika 13: Pomiki –c-phi redukcija Fos = 1,25, U_x = 81,1 mm

3.2) Kontaktne napetosti

Napetosti v mejnem stanju uporabnosti:



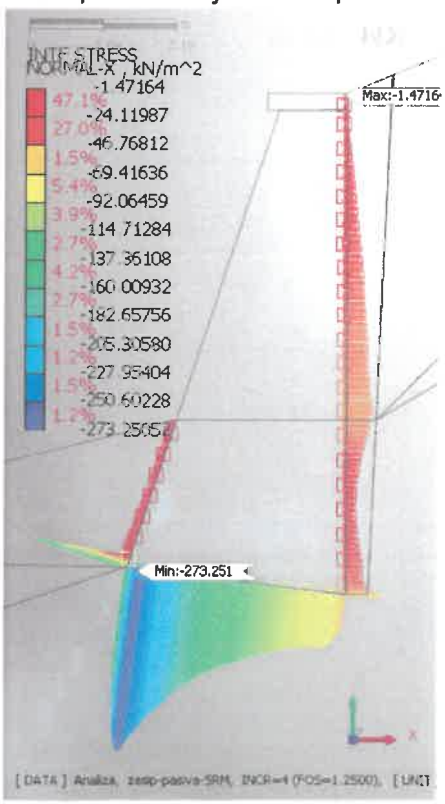
Slika 14: NORMALNE KONTAKTNE napetosti



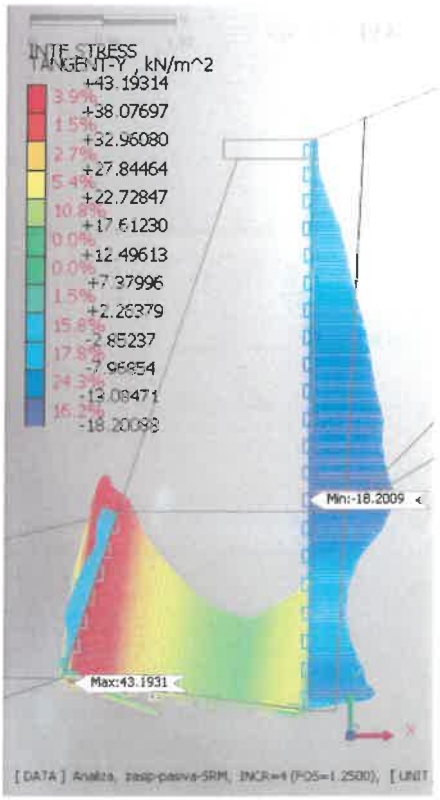
TANGENCIALNE KONTAKTNE napetosti

σ_v = 271,02 kPa; σ_h = 36,02 kPa

MSN pri redukciji strižnih parametrov za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}25$



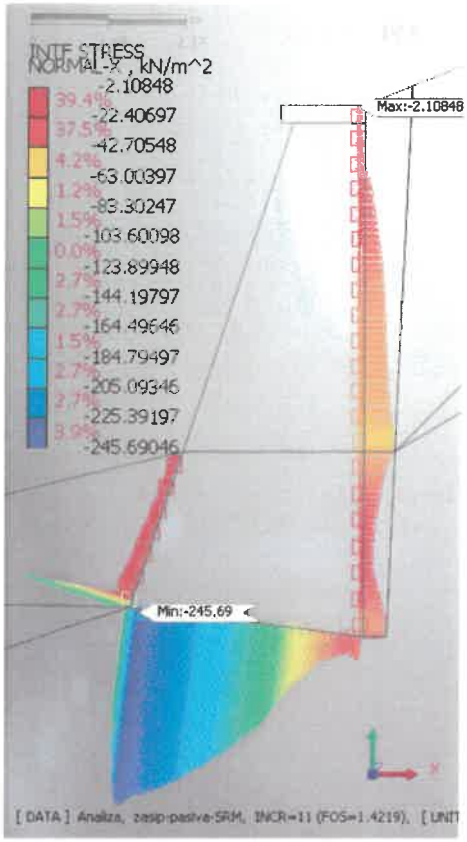
Slika 15: NORMALNE KONTAKTNE napetosti



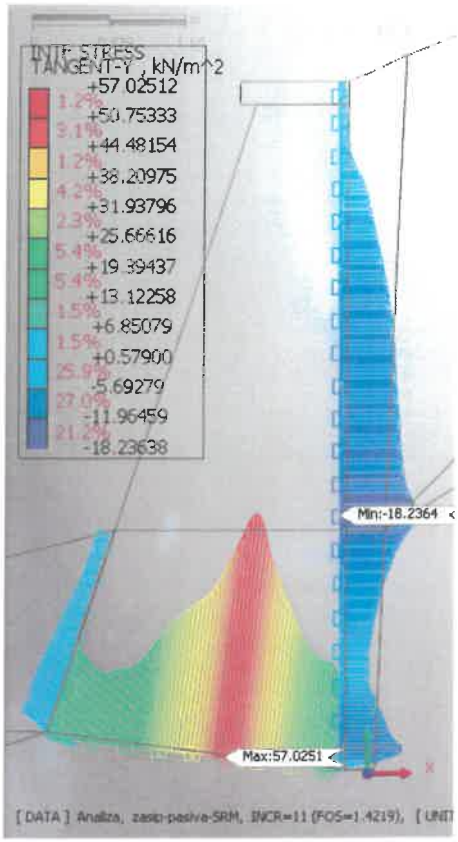
TANGENCIALNE KONTAKTNE napetosti

σ_v = 273,3 kPa; σ_h = 43,2 kPa

MSN pri redukciji strižnih parametrov za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}42$



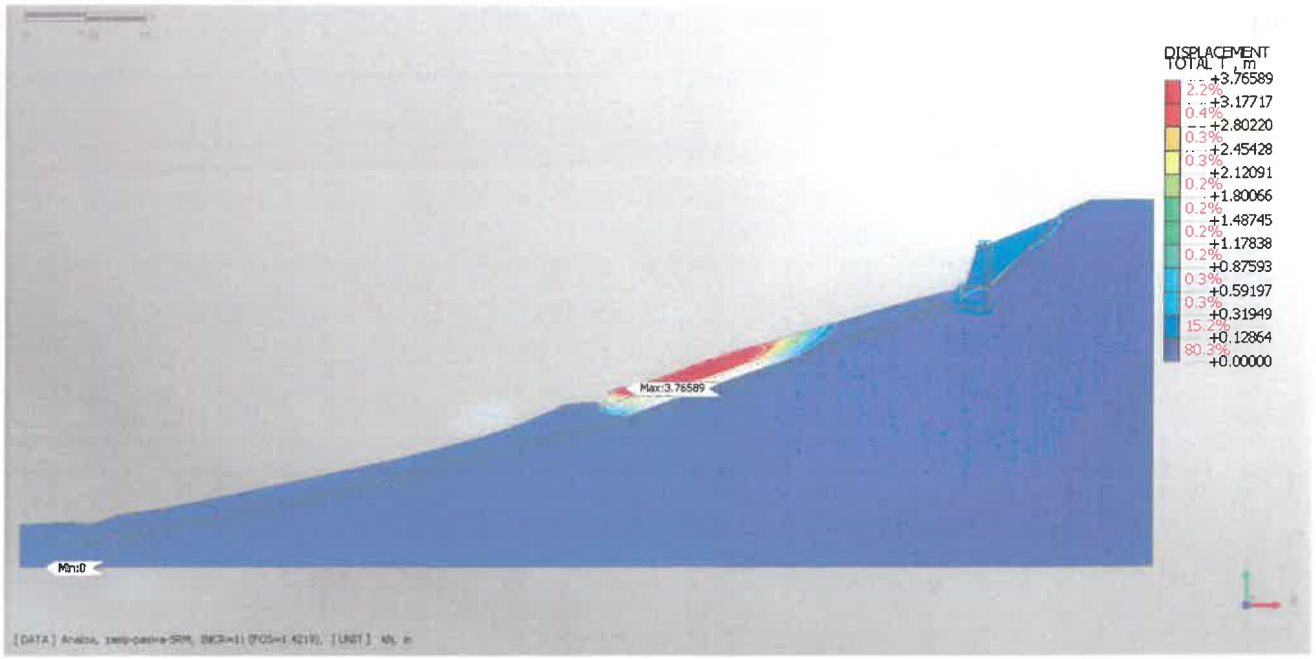
Slika 16: NORMALNE KONTAKTNE napetosti



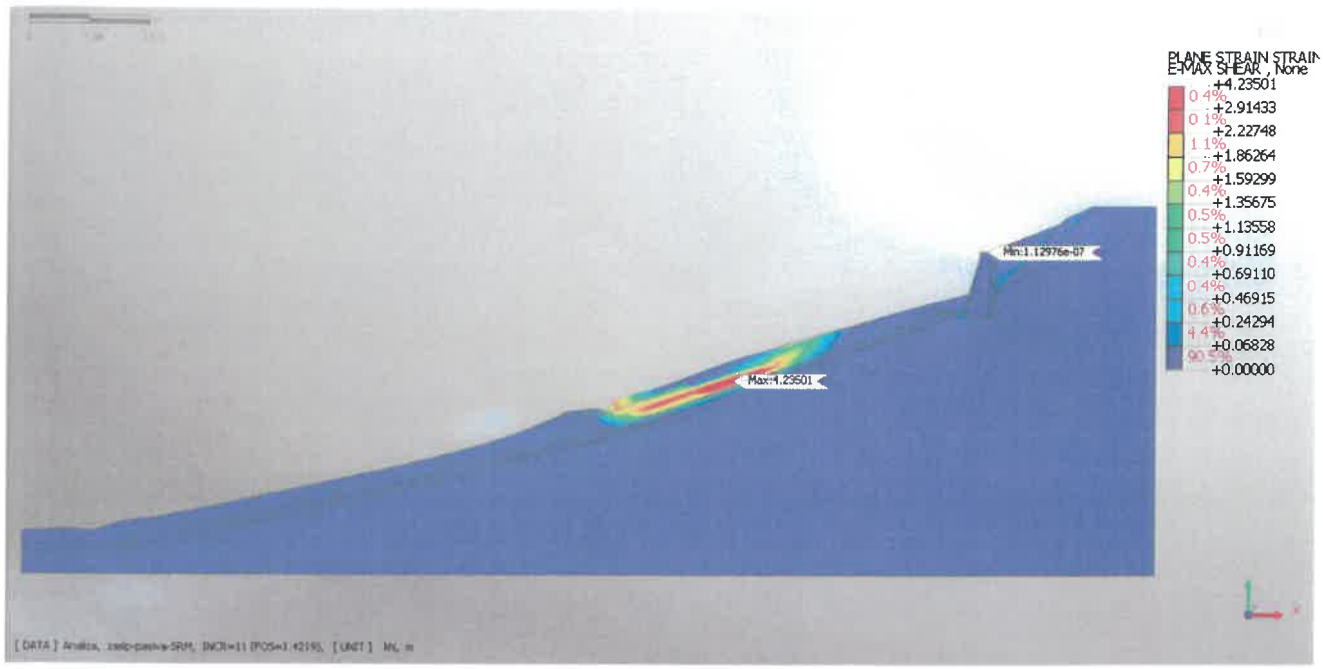
TANGENCIALNE KONTAKTNE napetosti

$\sigma_v = 245{,}7$ kPa; $\sigma_h = 57{,}03$ kPa

4. FAKTOR VARNOSTI PROTI PORUŠITVI SANACIJE



Slika 17: Pomiki – redukcija strižnih parametrov $F_{OS} = 1{,}42$



Slika 18: Maksimalne strižne deformacije – redukcija strižnih parametrov F_{OS} = 1,42

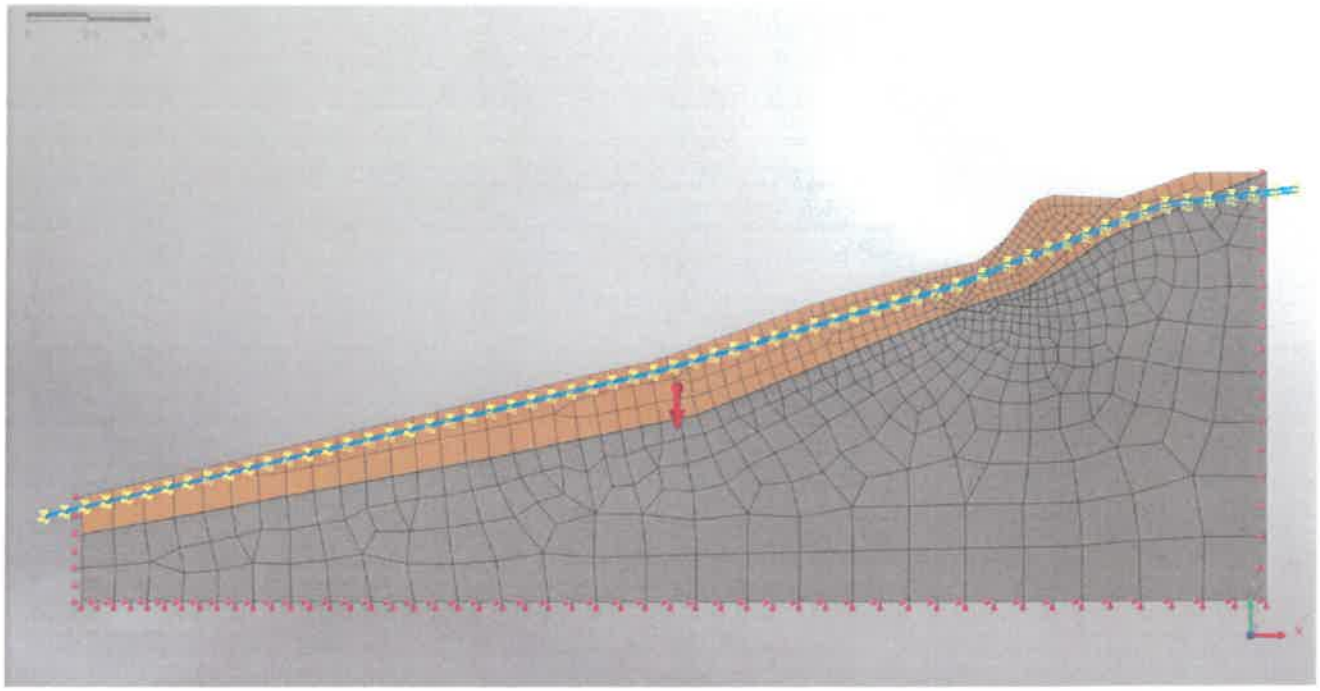
F_{OS} = 1,42 ≥ 1,25

Faktor varnosti proti porušitvi ustreza pogojem iz standarda SIST EN 1997-1:2005/A1:2014.

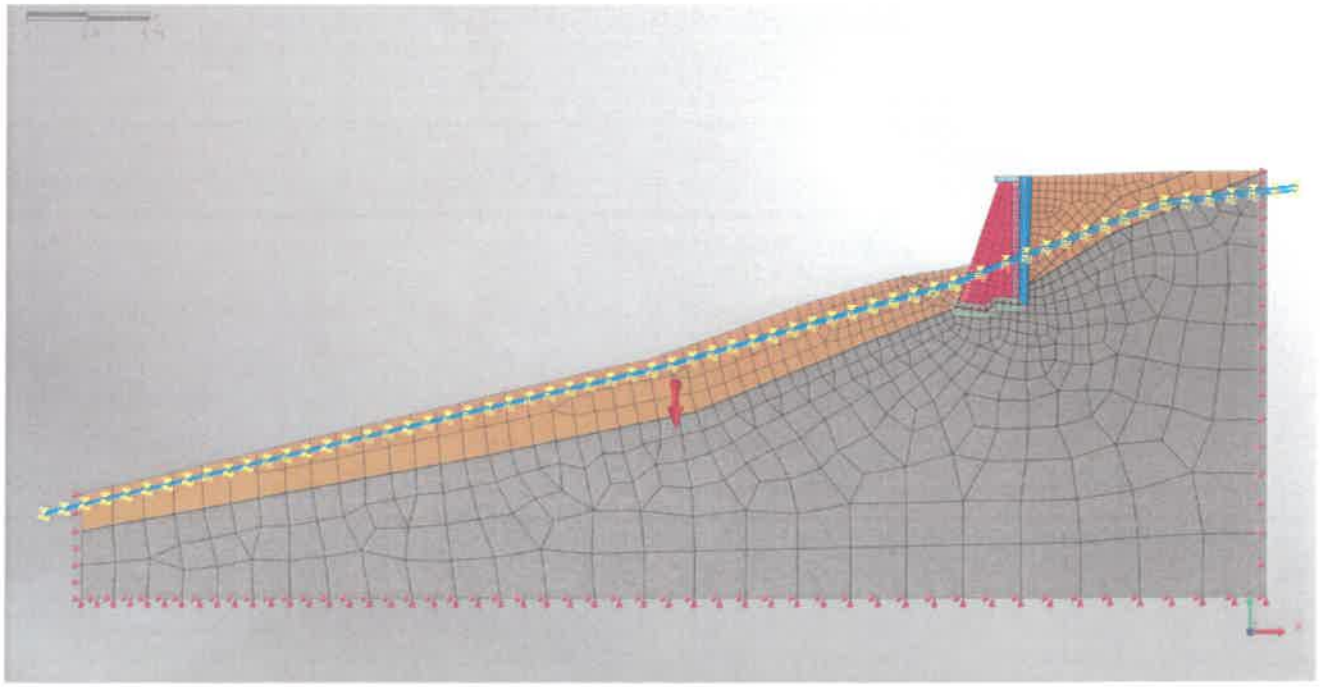
5. VHODNI PODATKI – PROFIL 3

5.1) Geometrija, materiali, vplivi

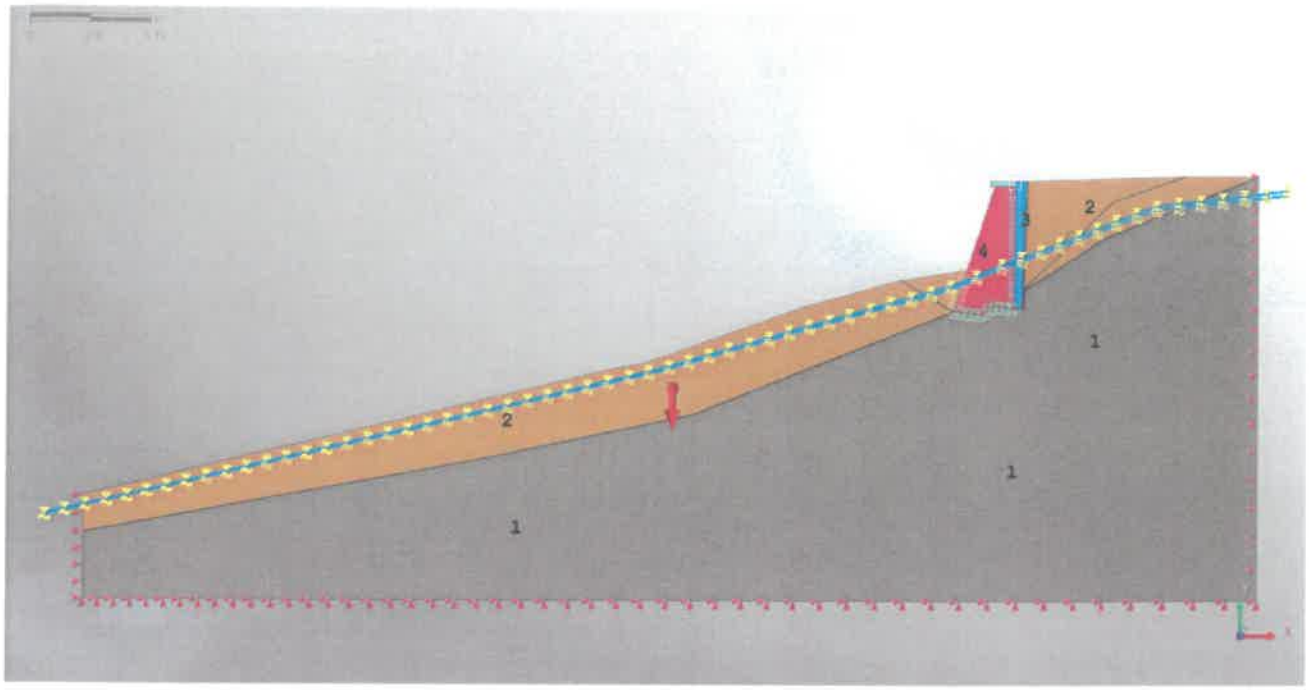
Za sanacijo pobočja se preveri stabilnost predvidene sanacije. S programom GTS NX 2024 v1.1 smo izvedli nelinearno elasto – plastičo analizo po računskih(gradbenih) fazah. Izračuni so narejeni po PP1 oziroma PP3 – globalna stabilnost z upoštevanjem SIST EN 1997-1:2005.



Slika 19: Prikaz računskega modela – obstoječe stanje



Slika 20: Računski model – sanacija



Slika 21: Oznake materialov

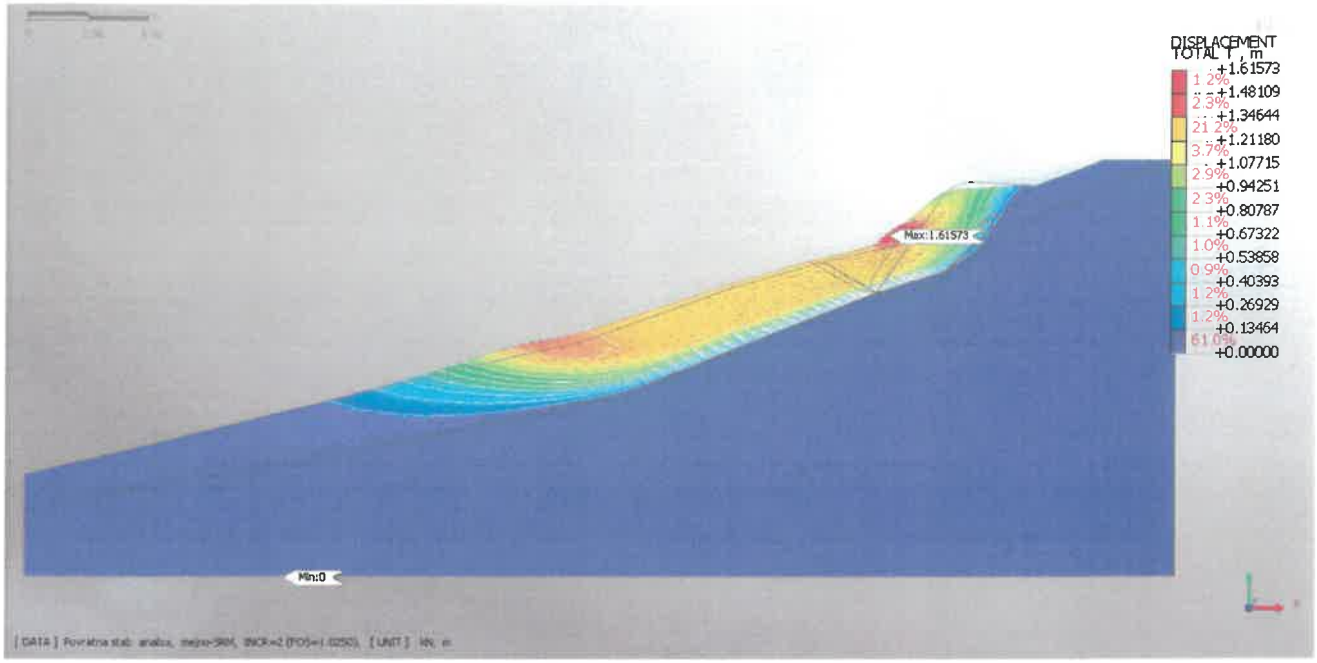
5.2) Fizikalne in trdnostne karakteristike zemljin in hribine

Tabela 2: Trdnostni parametri upoštevanih zemljin in hribine

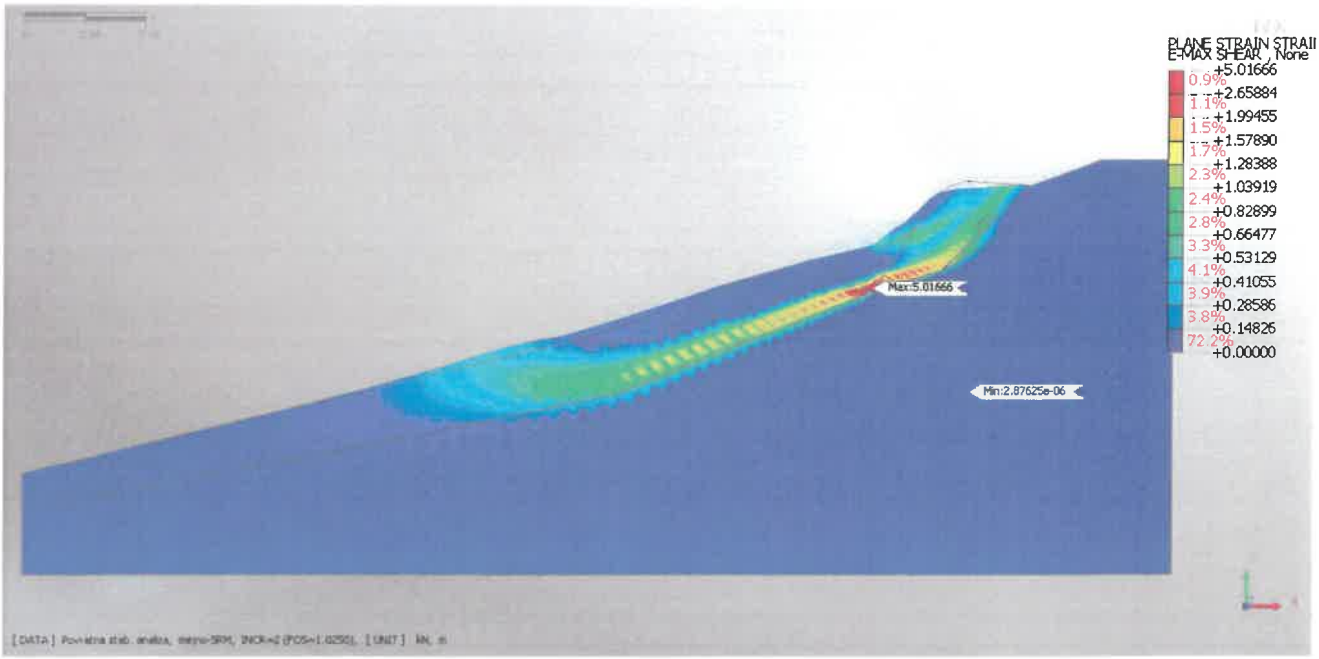
Material	E (kPa)	μ	γ gama (kN/m³)	c (kPa)	φ (°)	k (m/s)
(1) HRIBINA - LAPOR	25.000	0,3	20,5	20	25	/
(2) ZEMLJINA	3.000	0,35	15-18	3	20	/
(3) TAMPONSKI DROBLJENEC	45.000	0,3	20,5	0,5	34	
(4) KAMEN BETON	10.000.000	0,25	25	80	45	/

6. POVRATNA STABILNOSTNA ANALIZA

S povratno stabilnostno analizo smo izračunali nestabilen rob vozišča pri redukciji strižnih parametrov za faktor $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}025$.



Slika 22: Totalni pomiki pri c-phi redukciji za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}025$

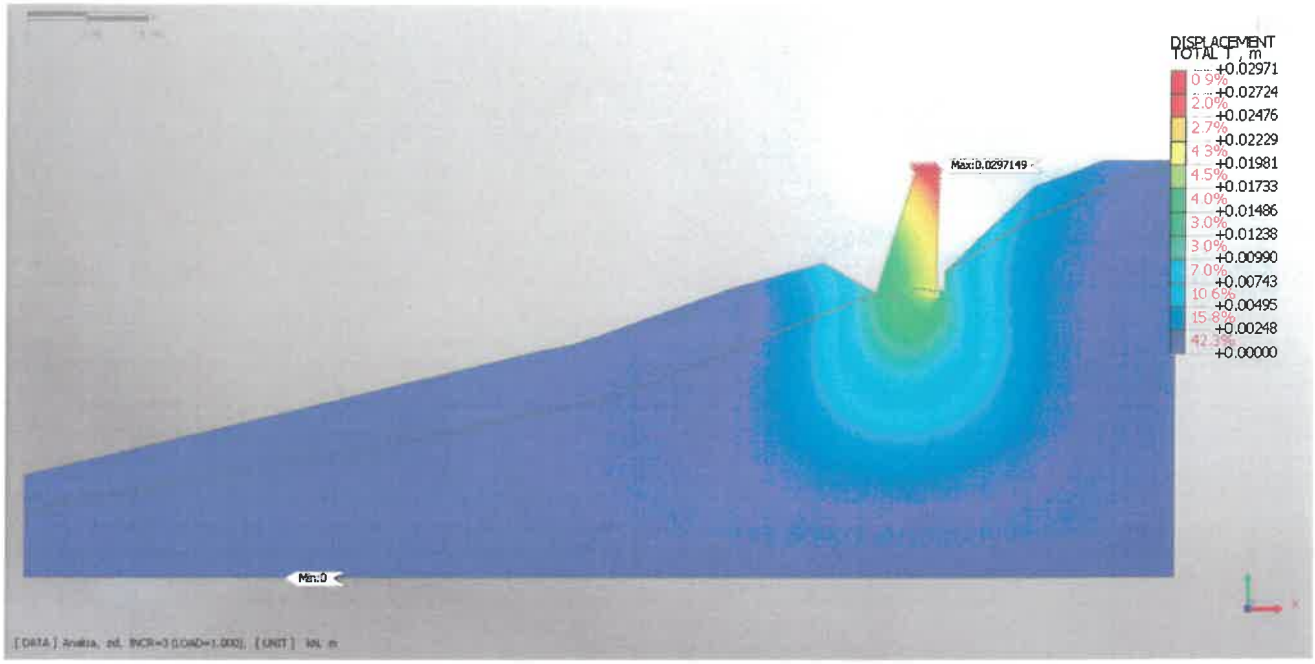


Slika 23: Maksimalne strižne deformacije pri c-phi redukciji za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}025$

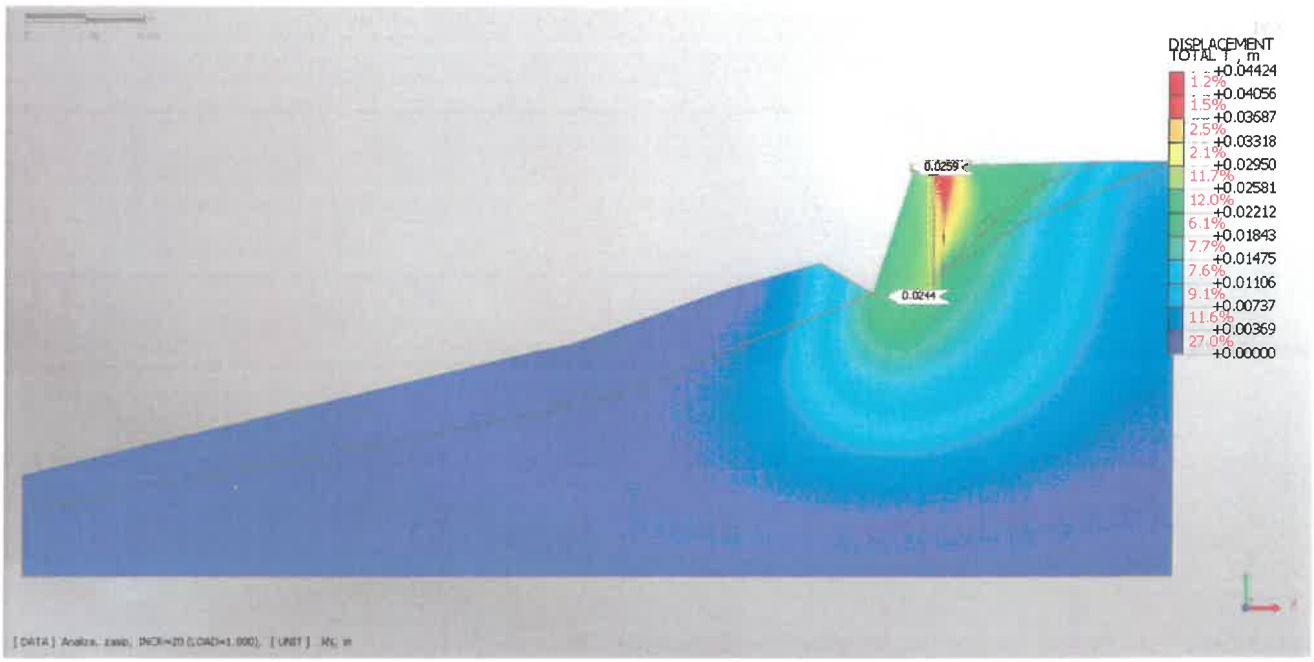
Po zdrsu zemljine se je vzpostavilo mejno ravnovesno stanje z izračunanim faktorjem varnosti proti porušitvi pobočja $F_{OS} = 1{,}025$. Za sanacijo plazu se izvedejo drenaže in kamnitobetonski zid na vrhu pobočja.

7. REZULTATI NUMERIČNE ANALIZE

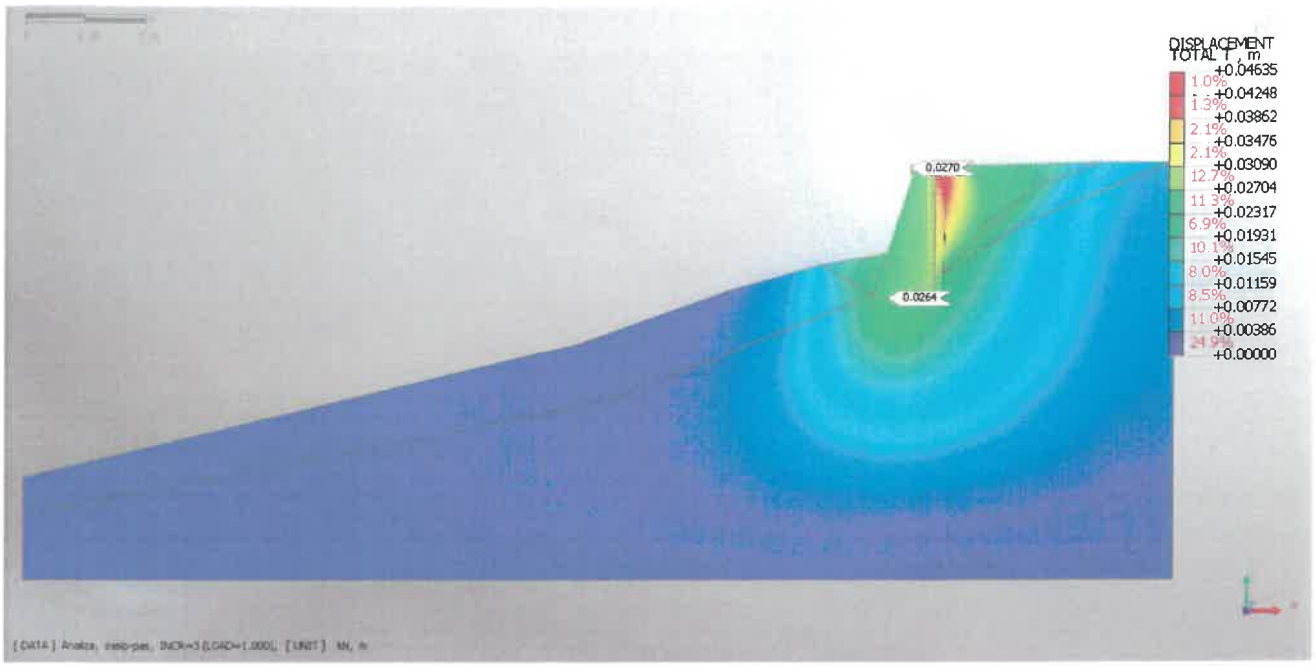
7.1) Pomiki



Slika 24: Totalni pomiki – Mejno stanje uporabnosti, izgradnja zidov

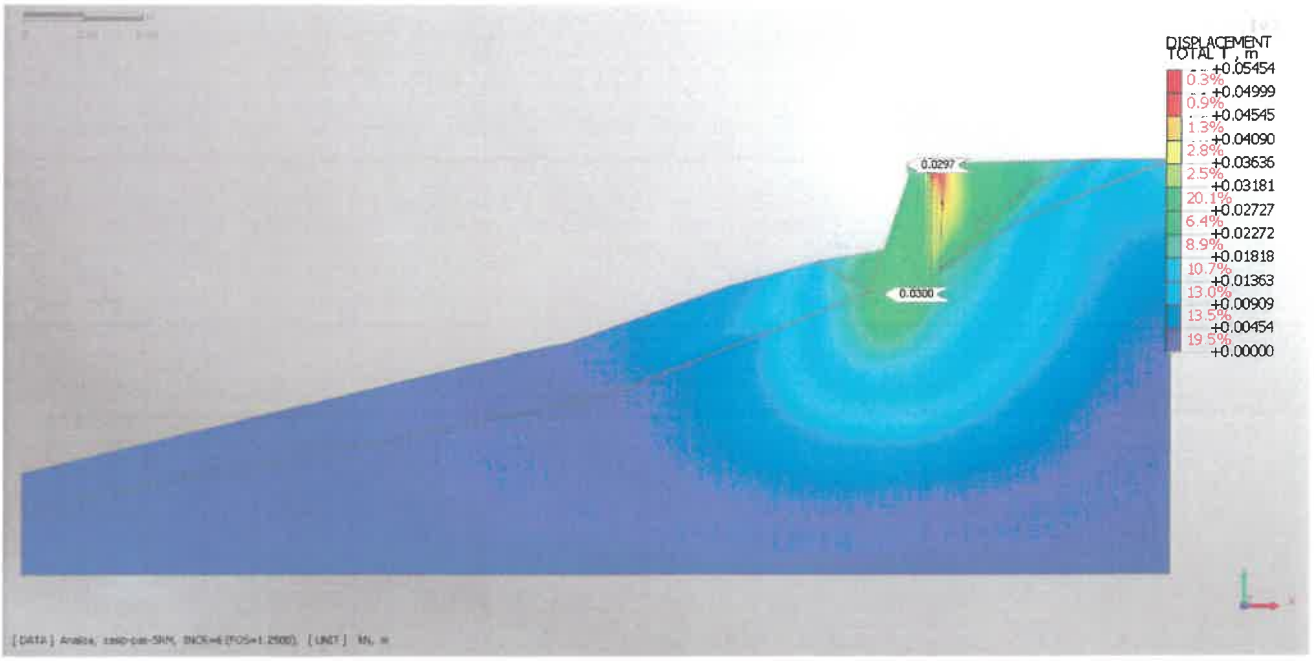


Slika 25: Totalni pomiki – Mejno stanje uporabnosti, zasip

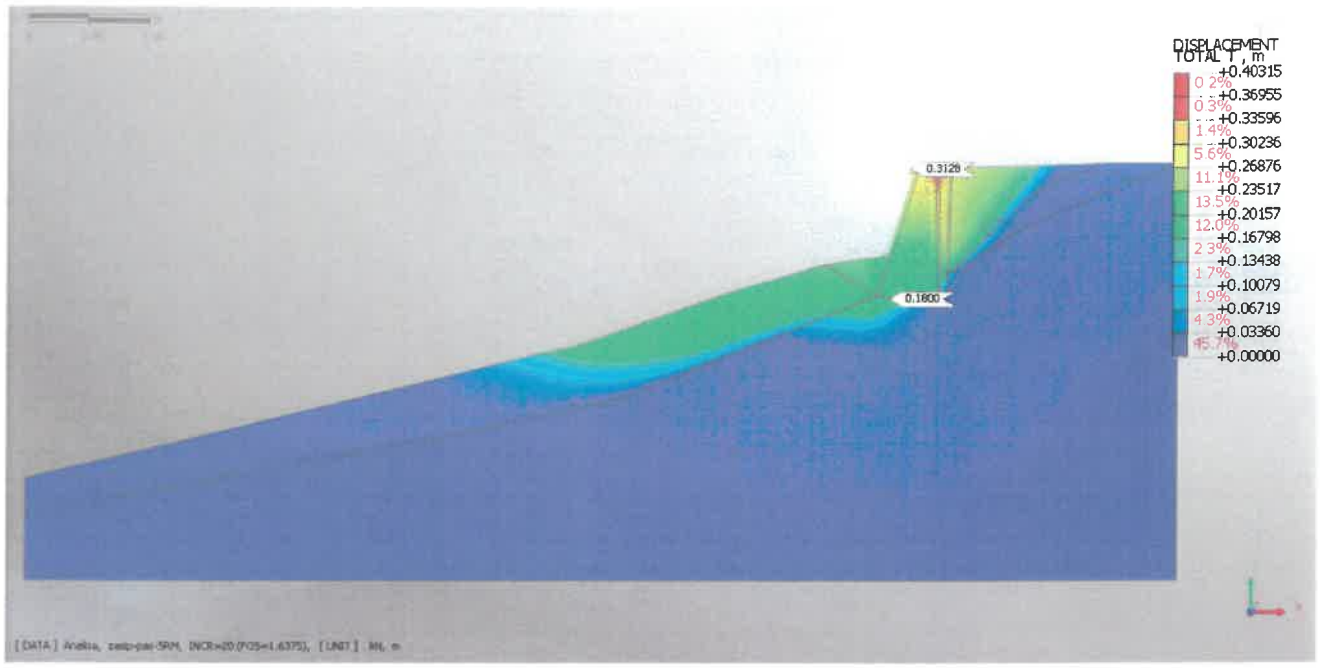


Slika 26: Totalni pomiki – Zasip pred zidom

- MSN

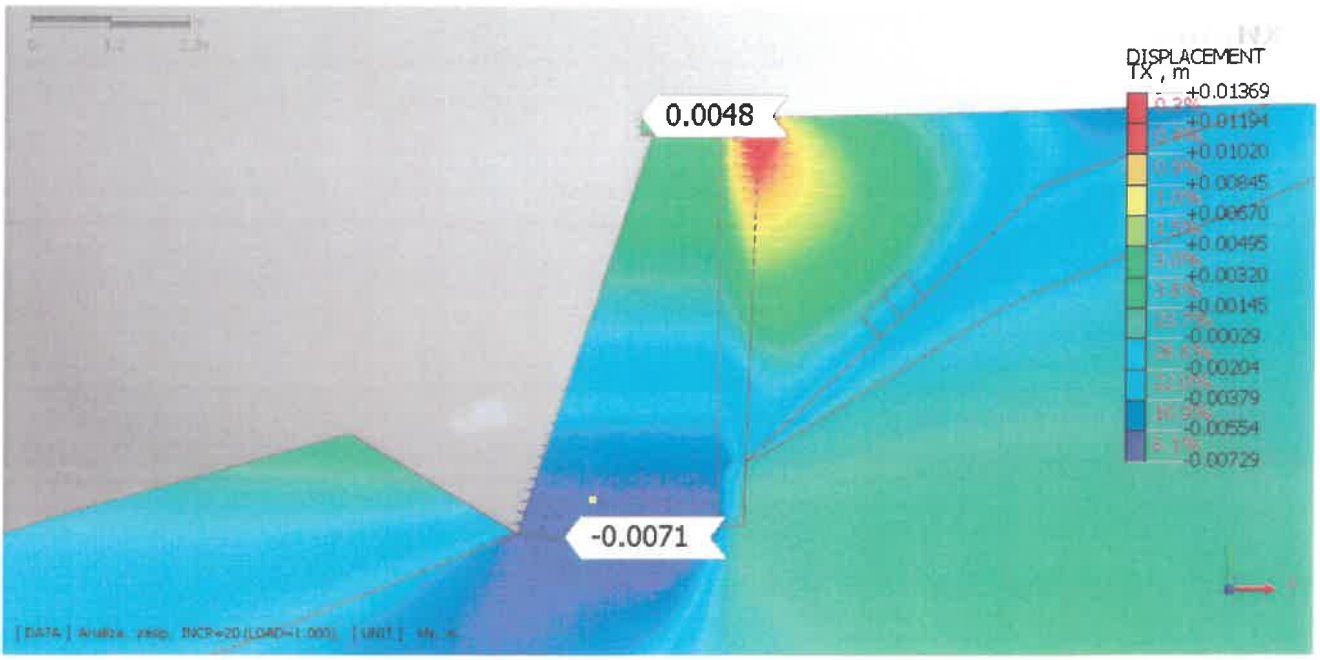


Slika 27: Totalni pomiki c-phi redukcija za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}25$

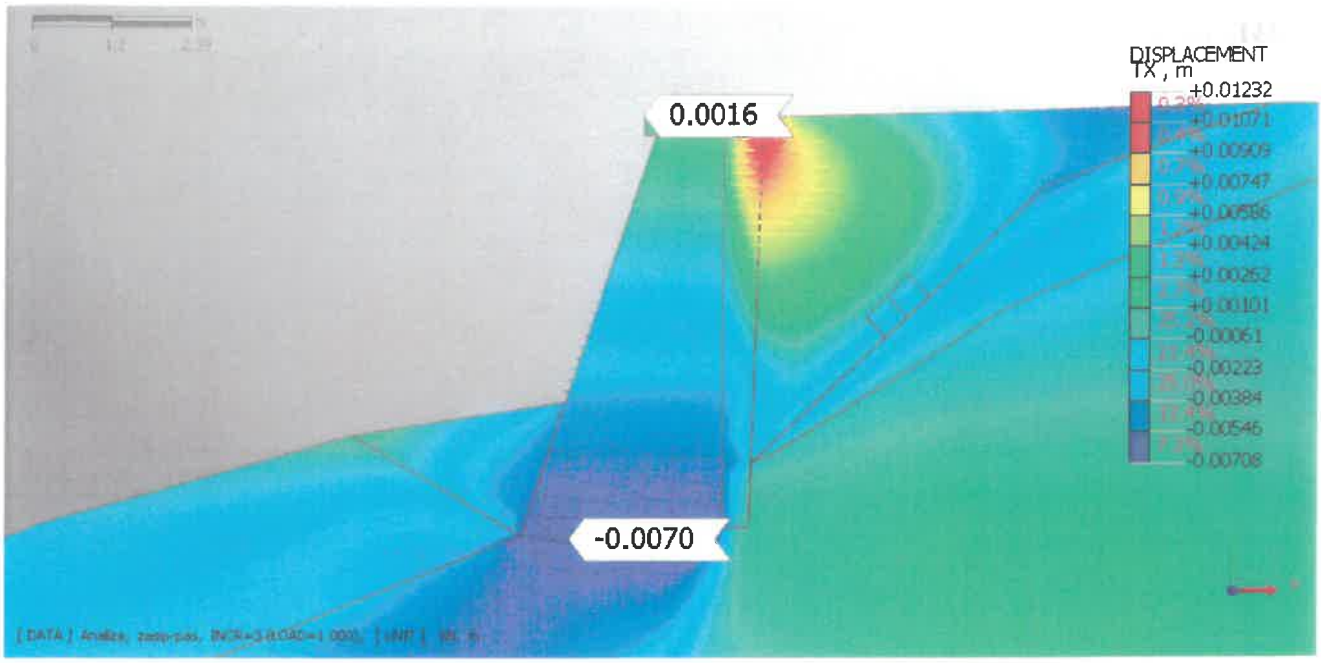


Slika 28: Totalni pomiki c-phi redukcija za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}422$

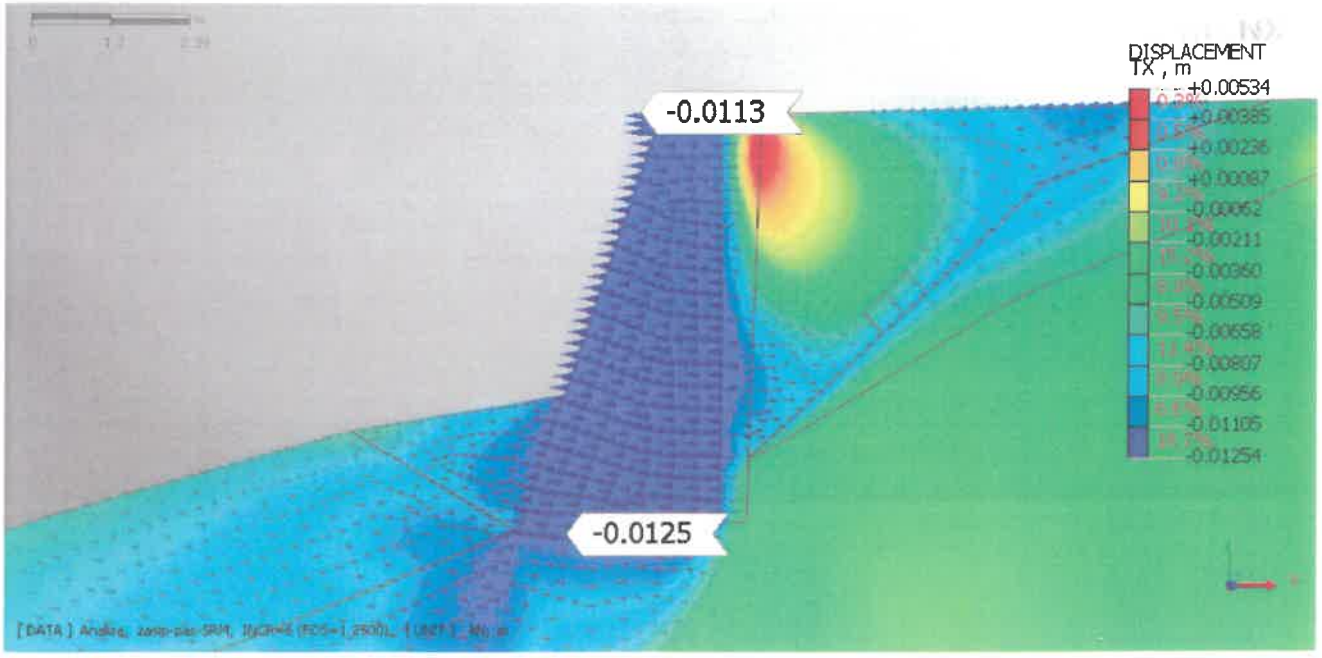
- HORIZONTALNI POMIK KRONE ZIDU



Slika 29: Horizontalni pomiki U_x = 4,8 mm - zasip



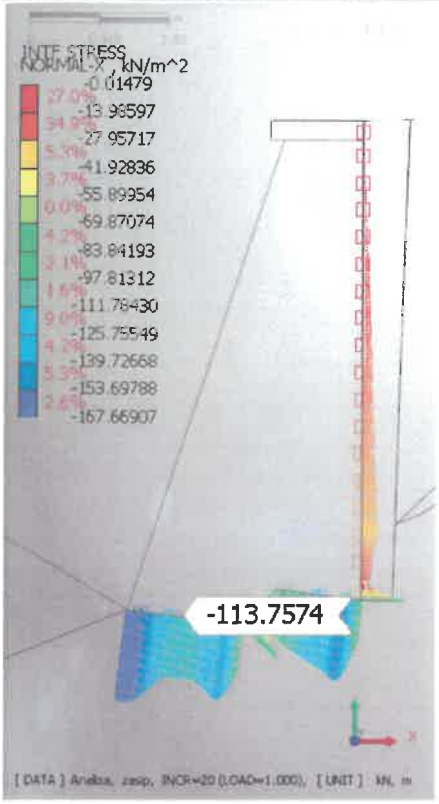
Slika 30: Horizontalni pomiki U_x = 1,6 mm – zasip zidu spredaj

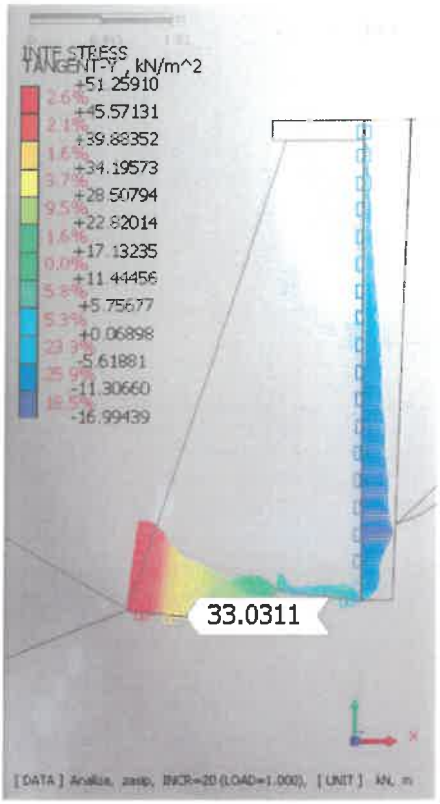


Slika 31: Pomiki –c-phi redukcija Fos = 1,25, U_x = 11,3 mm

7.2) Kontaktne napetosti

Napetosti v mejnem stanju uporabnosti:

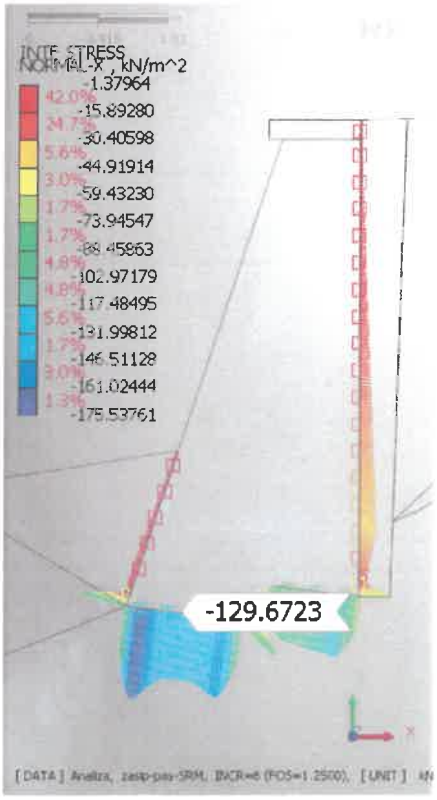


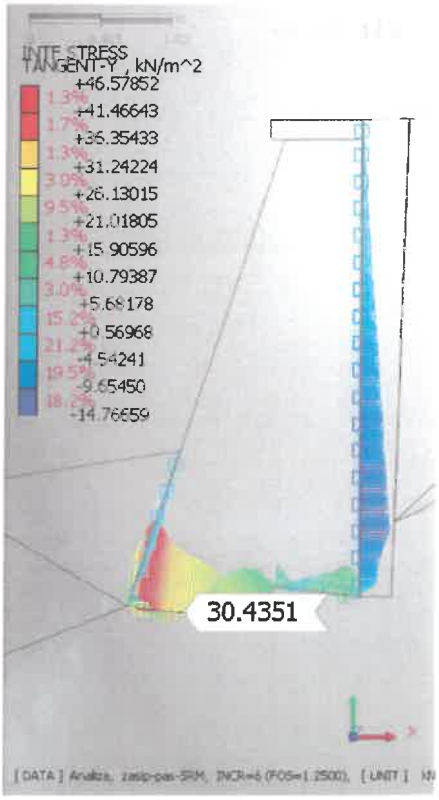


Slika 32: NORMALNE KONTAKTNE napetosti *TANGENCIALNE KONTAKTNE napetosti*

σ_v = 113,8 kPa; σ_h = 33,03 kPa

MSN pri redukciji strižnih parametrov za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}25$

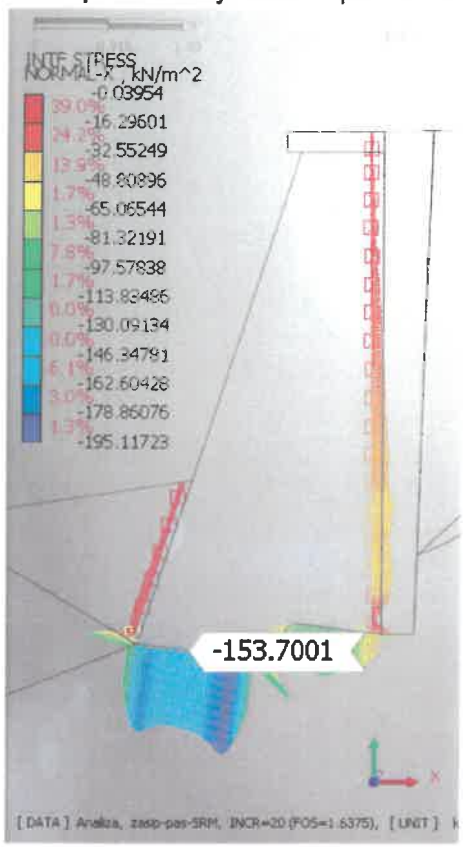




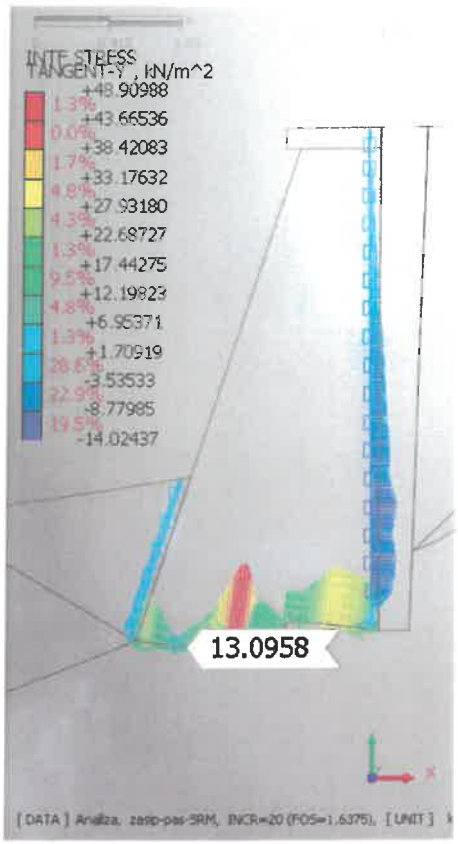
Slika 33: NORMALNE KONTAKTNE napetosti *TANGENCIALNE KONTAKTNE napetosti*

σ_v = 129,7 kPa; σ_h = 30,44 kPa

MSN pri redukciji strižnih parametrov za $\gamma_c = \gamma_\varphi = 1{,}637$



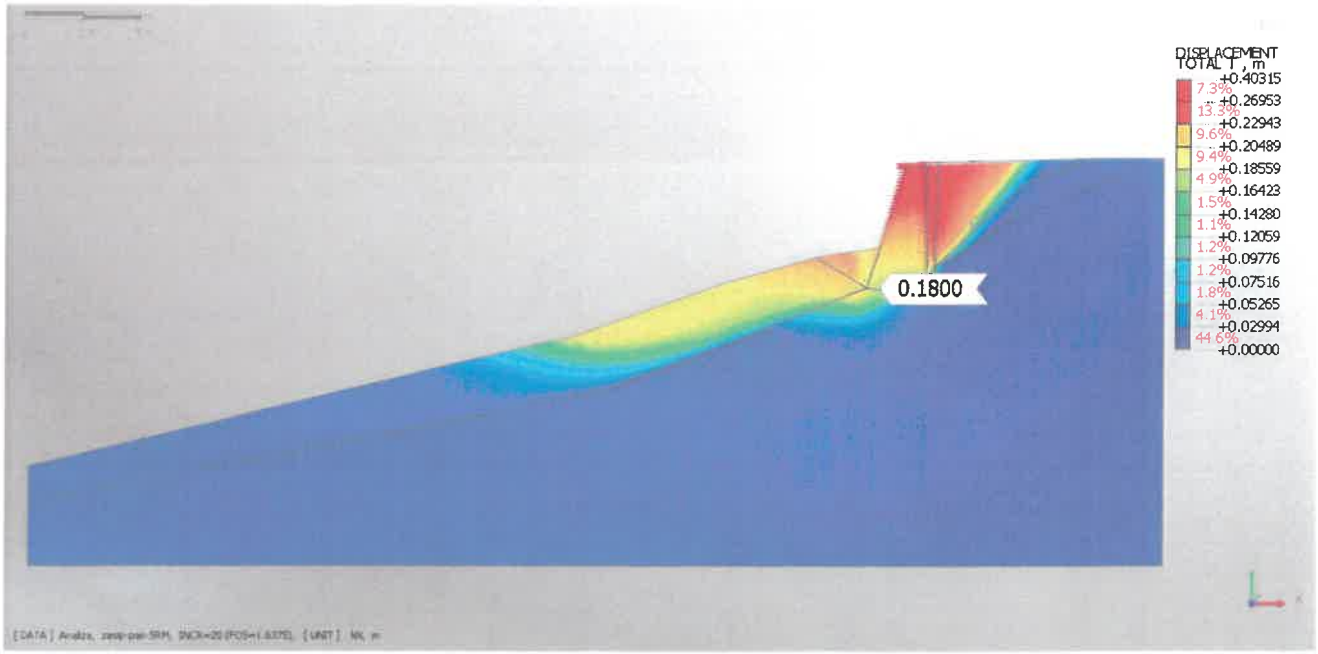
Slika 34: NORMALNE KONTAKTNE napetosti



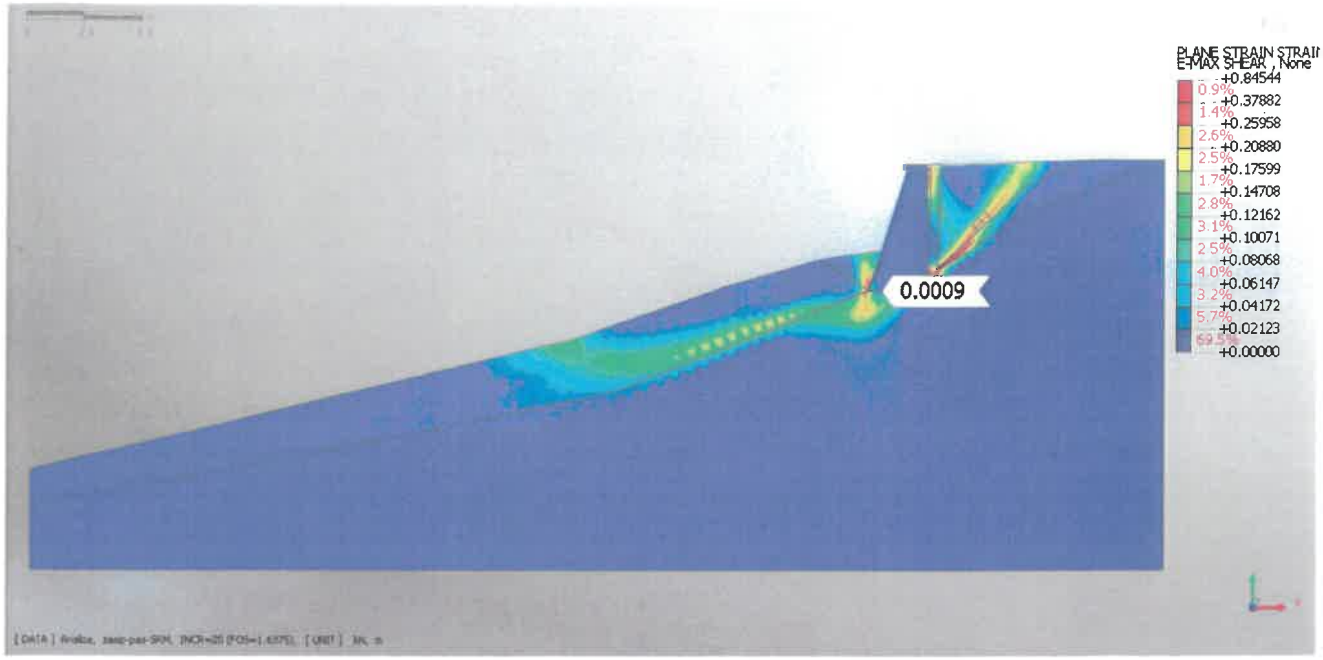
TANGENCIALNE KONTAKTNE napetosti

σ_v = 153,7 kPa; σ_h = 13,1 kPa

8. FAKTOR VARNOSTI PROTI PORUŠITVI SANACIJE



Slika 35: Pomiki – redukcija strižnih parametrov F_{OS} = 1,637



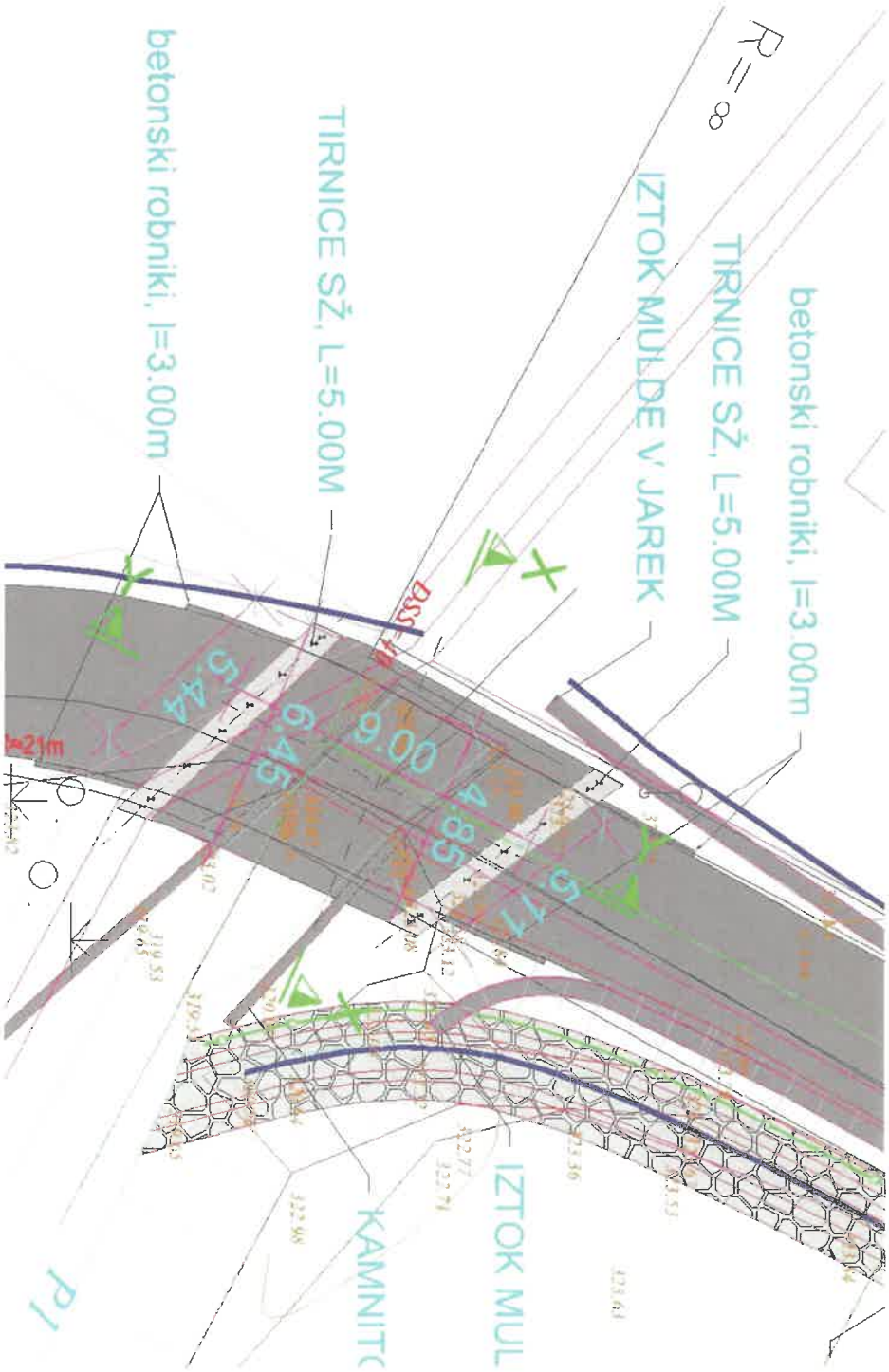
Slika 36: Maksimalne strižne deformacije – redukcija strižnih parametrov F_{OS} = 1,637

F_{OS} = 1,637 ≥ 1,25

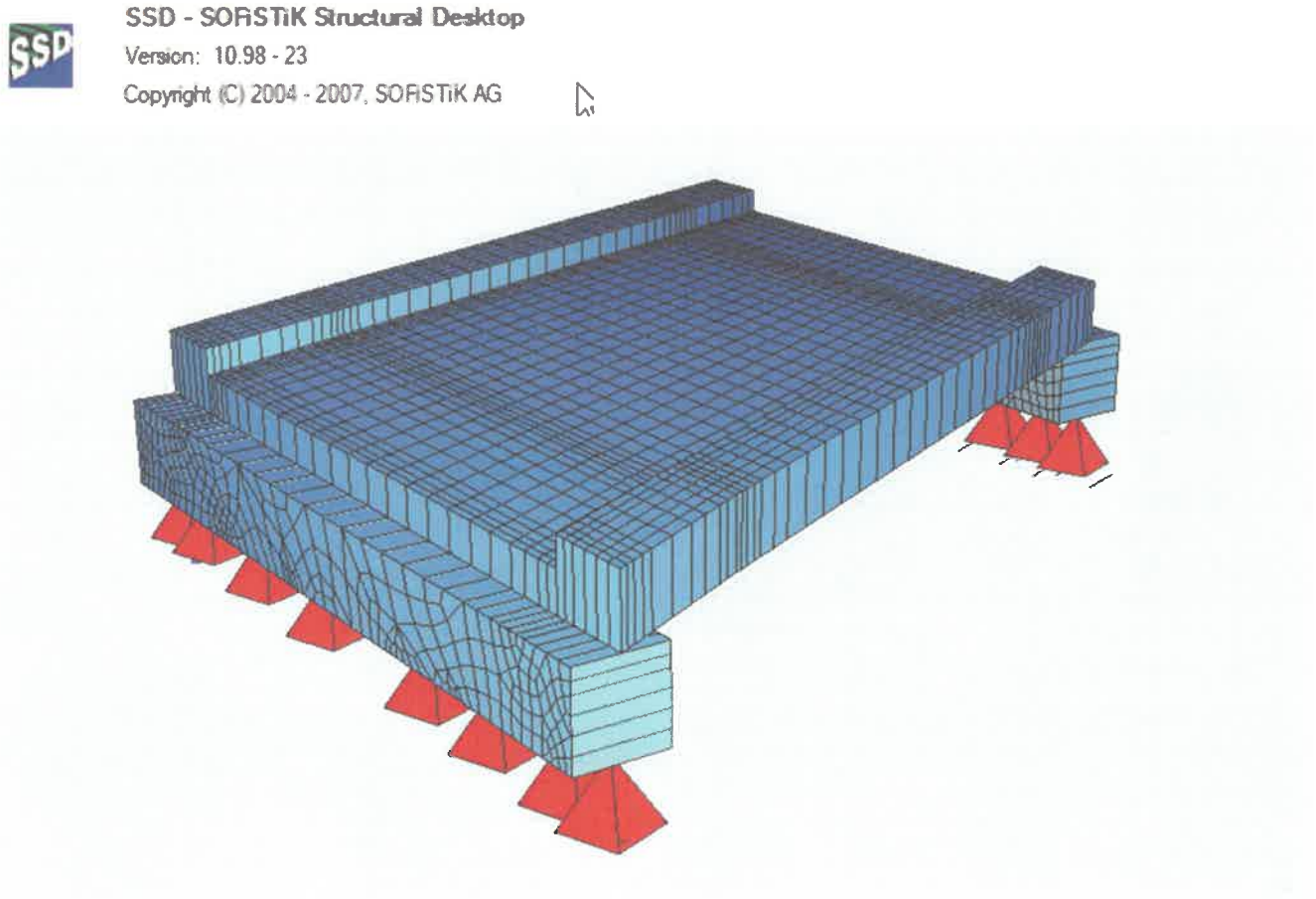
Faktor varnosti proti porušitvi ustreza pogojem iz standarda SIST EN 1997-1:2005/A1:2014.

9.0 STATIČNA ANALIZA VOZIŠČNE PLOŠČE PREPUSTA

Izdelali smo numerični model ploskovnimi končnimi elemetni v programu Sofistik ver. 10.98 – 23. Izračunali smo obremenitve v konstrukciji in pomike, ter izvedli dimenzioniranje konstrukcijskih elementov. Razpon prepusta je 9,0. Širina zgornje preklade konstrukcije prepusta je 6,45 m. Prečni prerez temeljne grede je 80 x 80 cm. Debelina plošče je h = 35 cm, robna nosilca sta dimenzij 80 x 60 cm.



Slika 1: Tloris



Slika 2: Numerični model

PRILOGA Izpis iz programa SOFISTIK

model-sk-1
Materials

Default design code is EuroCode 2 Concrete with country code 386 (Slowenija)
Class(Tab.7.1N): N
Snow load zone : 1

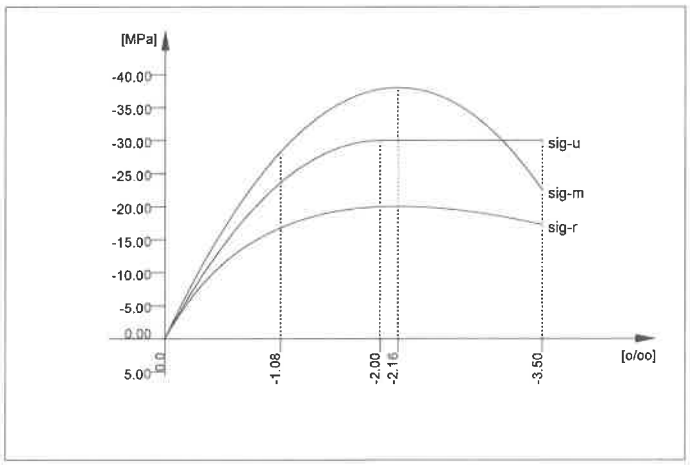
No. 1 C 30/37 (EN 1992)

Youngs-modulus	E	32837 [MPa]	Safetyfactor		1.50 [-]
Poisson-Ratio	mu	0.20 [-]	Strength	fc	30.00 [MPa]
Shear-modulus	G	13682 [MPa]	Nomin. strength	fcn	30.00 [MPa]
Compression modulus		18243 [MPa]	Tens. strength	fctm	2.90 [MPa]
Weight		25.0 [kN/m3]	5 % t.strength	fctk	2.03 [MPa]
Weight buoyancy		25.0 [kN/m3]	95 % t.strength	fctk	3.77 [MPa]
Temp.elongat.coeff.		1.00E-05 [1/°K]	Bond strength	fbd	3.04 [MPa]
			Service strength		38.00 [MPa]
			Fatigue strength		17.60 [MPa]

Stress-Strain for serviceability	eps[o/oo]	sig-m[MPa]	E-t[MPa]
Is only valid within the defined	0.000	0.00	34478
stress range	-1.081	-28.31	17746
	-2.162	-38.00	0
	-3.500	-22.47	-23499
	Safetyfactor		1.35

Stress-Strain for ultimate load	eps[o/oo]	sig-u[MPa]	E-t[MPa]
Is only valid within the defined	0.000	0.00	30000
stress range	-2.000	-30.00	0
	-3.500	-30.00	0
	Safetyfactor		1.50

Stress-Strain of calc. mean values	eps[o/oo]	sig-r[MPa]	E-t[MPa]
Is only valid within the defined	0.000	0.00	28732
stress range	-1.081	-16.78	7018
	-2.162	-20.00	0
	-3.500	-17.25	-3601
	Safetyfactor		(1.50)



No. 2 S 500 (EN 1992)

Youngs-modulus	E	200000 [MPa]	Safetyfactor		1.15 [-]
Poisson-Ratio	mu	0.30 [-]	Yield stress	fy	500.00 [MPa]
Shear-modulus	G	76923 [MPa]	Compr.yield val.	fyc	500.00 [MPa]
Compression modulus		166667 [MPa]	Tens. strength	ft	550.00 [MPa]
Weight		78.5 [kN/m3]	Compr. strength	fc	550.00 [MPa]
Weight buoyancy		78.5 [kN/m3]	Ultim. plast. strain		50.00 [o/oo]
Temp.elongat.coeff.		1.20E-05 [1/°K]	relative bond coeff.		1.00 [-]
max. thickness		32.00 [mm]	EC2 bondcoeff. K1		0.80 [-]
			Hardening modulus		0.00 [MPa]
			Proportional limit		500.00 [MPa]
			Dynamic stress range		141.30 [MPa]

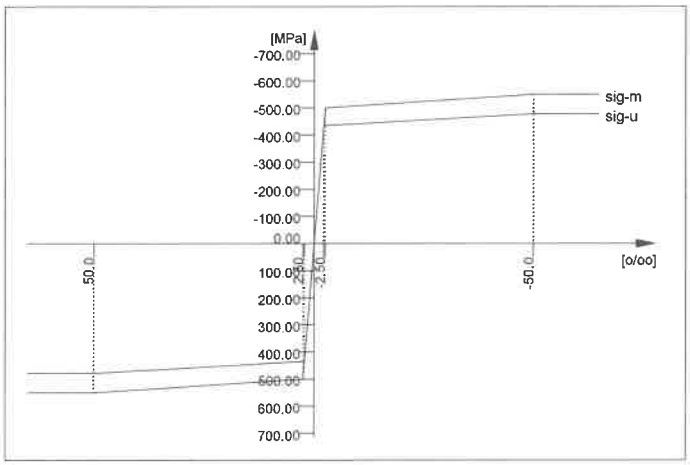
Stress-Strain for serviceability	eps[o/oo]	sig-m[MPa]	E-t[MPa]
Is also extended beyond the	1000.000	550.00	0

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Materials

No. 2 S 500 (EN 1992)

defined stress range	50.000	550.00	0
	2.500	500.00	1053
	0.000	0.00	200000
	-2.500	-500.00	200000
	-50.000	-550.00	1053
	-1000.000	-550.00	0
	Safetyfactor		1.15
Stress-Strain for ultimate load	eps[o/oo]	sig-u[MPa]	E-t[MPa]
Is also extended beyond the	1000.000	478.26	0
defined stress range	50.000	478.26	0
	2.174	434.78	909
	0.000	0.00	200000
	-2.174	-434.78	200000
	-50.000	-478.26	909
	-1000.000	-478.26	0
	Safetyfactor		(1.15)



Thermal material constants

No.	TEMP	S[J/Km3]	Kxx[W/Km]	Kyy[W/Km]	Kzz[W/Km]	
1		2.07E+06	1.951E+00	0.000E+00	0.000E+00	C 30/37 (EN 1992)
2		3.45E+06	5.333E+01	0.000E+00	0.000E+00	S 500 (EN 1992)

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Load Case 1 (G) stalna

Factor forces and moments	1.000	
Factor dead weight DL-ZZ	1.000	
unfavourable safety factor	1.350	
favourable safety factor	1.000	
Combination coefficient psi-0	1.000	(rare)
Combination coefficient psi-1'	1.000	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	1.000	(frequent)
Combination coefficient psi-2	1.000	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Line	ograja		-2.347	6.679	0.000	PG	1.00	[kN/m]
			6.667	5.762	0.000		1.00	[kN/m]
	gar -mult-				activated		100.00	percent
Line	ograja		-0.096	0.377	0.000	PG	1.00	[kN/m]
			8.696	0.377	0.000		1.00	[kN/m]
	vgrp -mult-				activated		100.00	percent
Area						PG	1.92	[kN/m2]
	GAR 1				activated		100.00	percent
Area						PG	1.92	[kN/m2]
	GAR 2				activated		100.00	percent
Area						PG	1.92	[kN/m2]
	GAR 3				activated		100.00	percent

Load Case 2 (Q) koristna

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.700	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.700	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.500	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.300	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Area						PG	3.00	[kN/m2]
	GAR 1				activated		100.00	percent
Area						PG	3.00	[kN/m2]
	GAR 2				activated		100.00	percent
Area						PG	3.00	[kN/m2]
	GAR 3				activated		100.00	percent

Load Case 3 (L) P-1

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-1		2.667	4.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto 0				activated		100.00	percent
Point	p-1		3.867	4.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto 0				activated		100.00	percent
Point	p-1		3.867	2.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto 0				activated		100.00	percent
Point	p-1		2.667	2.070	0.800	PG	50.0	[kN]

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 4 (L) P-2

Factor forces and moments	1.000
unfavourable safety factor	1.500
favourable safety factor	0.000
Combination coefficient psi-0	0.750 (rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800 (non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750 (frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200 (permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-2		3.267	4.070	2.050	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-2		4.467	4.070	2.050	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-2		4.467	2.070	2.050	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-2		3.267	2.070	2.050	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 5 (L) P-3

Factor forces and moments	1.000
unfavourable safety factor	1.500
favourable safety factor	0.000
Combination coefficient psi-0	0.750 (rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800 (non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750 (frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200 (permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-3		4.777	4.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-3		5.977	4.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-3		5.977	2.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-3		4.777	2.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 6 (L) P-4

Factor forces and moments	1.000
unfavourable safety factor	1.500
favourable safety factor	0.000
Combination coefficient psi-0	0.750 (rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800 (non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750 (frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200 (permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-4		6.427	4.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-4		7.627	2.070	0.800	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-4			6.427	2.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent

Load Case 7 (L) P-5

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-5			-0.545	4.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-5			0.655	4.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-5			0.655	2.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-5			-0.545	2.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	gar	10			activated			100.00 percent

Load Case 8 (L) P-6

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-6			1.100	4.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-6			2.300	4.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-6			2.300	2.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-6			1.100	2.070	0.800	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent

Load Case 9 (L) P-7

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-7			-0.152	2.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated			100.00 percent
Point	p-7			1.048	2.997	1.250	PG	50.0 [kN]

SOFISTIK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-7		1.048	0.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-7		-0.152	0.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent

Load Case 10 (L) P-8

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-8		1.579	2.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-8		2.779	2.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-8		2.779	0.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-8		1.579	0.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent

Load Case 11 (L) P-9

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection Coordinates W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-9		3.111	2.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-9		4.311	2.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-9		4.311	0.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent
Point	p-9		3.111	0.997	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0			activated		100.00 percent

Load Case 12 (L) P-10

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-10		4.657	2.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-10		5.857	2.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-10		5.857	0.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-10		4.657	0.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 13 (L) P-11

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-11		6.186	2.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-11		7.386	2.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-11		7.386	0.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-11		6.186	0.997	1.463	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 14 (L) P-12

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-12		-1.819	5.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-12		-0.619	5.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-12		-0.619	3.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 15 (L) P-13

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

SOFISTIK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-13		-0.156	5.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-13		1.044	5.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-13		1.044	3.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-13		-0.156	3.787	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 16 (L) P-14

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-14		1.409	5.639	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-14		2.609	5.639	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-14		2.609	3.639	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-14		1.409	3.639	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 17 (L) P-15

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection	Coordinates			Type	Loadvalue	
		W[m]	X[m]	Y[m]	Z[m]			
Point	p-15		2.987	5.479	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-15		4.187	5.479	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-15		4.187	3.479	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent
Point	p-15		2.987	3.479	1.250	PG	50.0	[kN]
	auto	0			activated		100.00	percent

Load Case 18 (L) P-16

Factor forces and moments	1.000	
unfavourable safety factor	1.500	
favourable safety factor	0.000	
Combination coefficient psi-0	0.750	(rare)
Combination coefficient psi-1'	0.800	(non frequent)
Combination coefficient psi-1	0.750	(frequent)
Combination coefficient psi-2	0.200	(permanent)

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

Meshfree Loading

Kind	Referenceto	Projection W[m]	Coordinates X[m]	Y[m]	Z[m]	Type	Loadvalue
Point	p-16		4.595	5.326	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0		activated			100.00 percent
Point	p-16		5.795	5.326	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0		activated			100.00 percent
Point	p-16		5.795	3.326	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0		activated			100.00 percent
Point	p-16		4.595	3.326	1.250	PG	50.0 [kN]
	auto	0		activated			100.00 percent

Sum of Loads

LC	Title	PXX[kN]	PYY[kN]	PZZ[kN]
1	stalna	0.0	0.0	907.9
2	koristna	0.0	0.0	132.0
3	P-1	0.0	0.0	200.0
4	P-2	0.0	0.0	200.0
5	P-3	0.0	0.0	200.0
6	P-4	0.0	0.0	150.0
7	P-5	0.0	0.0	200.0
8	P-6	0.0	0.0	200.0
9	P-7	0.0	0.0	200.0
10	P-8	0.0	0.0	200.0
11	P-9	0.0	0.0	200.0
12	P-10	0.0	0.0	200.0
13	P-11	0.0	0.0	200.0
14	P-12	0.0	0.0	150.0
15	P-13	0.0	0.0	200.0
16	P-14	0.0	0.0	200.0
17	P-15	0.0	0.0	200.0
18	P-16	0.0	0.0	200.0

Sum of Reactions and Loads

LC	Title	PXX[kN]	PYY[kN]	PZZ[kN]
1	stalna	0.0	0.0	-907.9
		0.0	0.0	907.9
2	koristna	0.0	0.0	-132.0
		0.0	0.0	132.0
3	P-1	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
4	P-2	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
5	P-3	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
6	P-4	0.0	0.0	-150.0
		0.0	0.0	150.0
7	P-5	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
8	P-6	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
9	P-7	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
10	P-8	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
11	P-9	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
12	P-10	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
13	P-11	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
14	P-12	0.0	0.0	-150.0
		0.0	0.0	150.0
15	P-13	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0

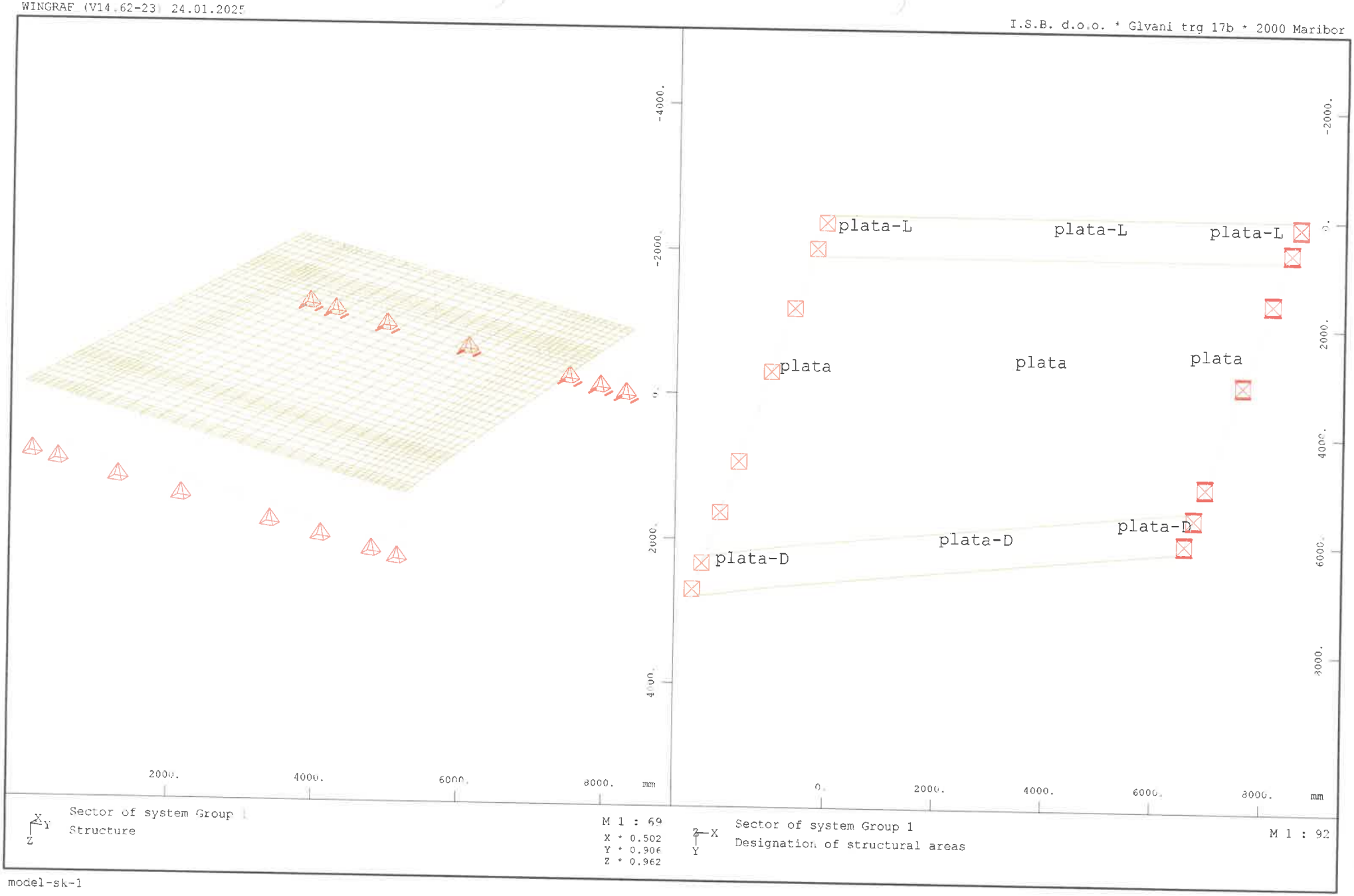
SOFiSTiK AG - www.sofistik.com

model-sk-1
Calculation of forces and moments

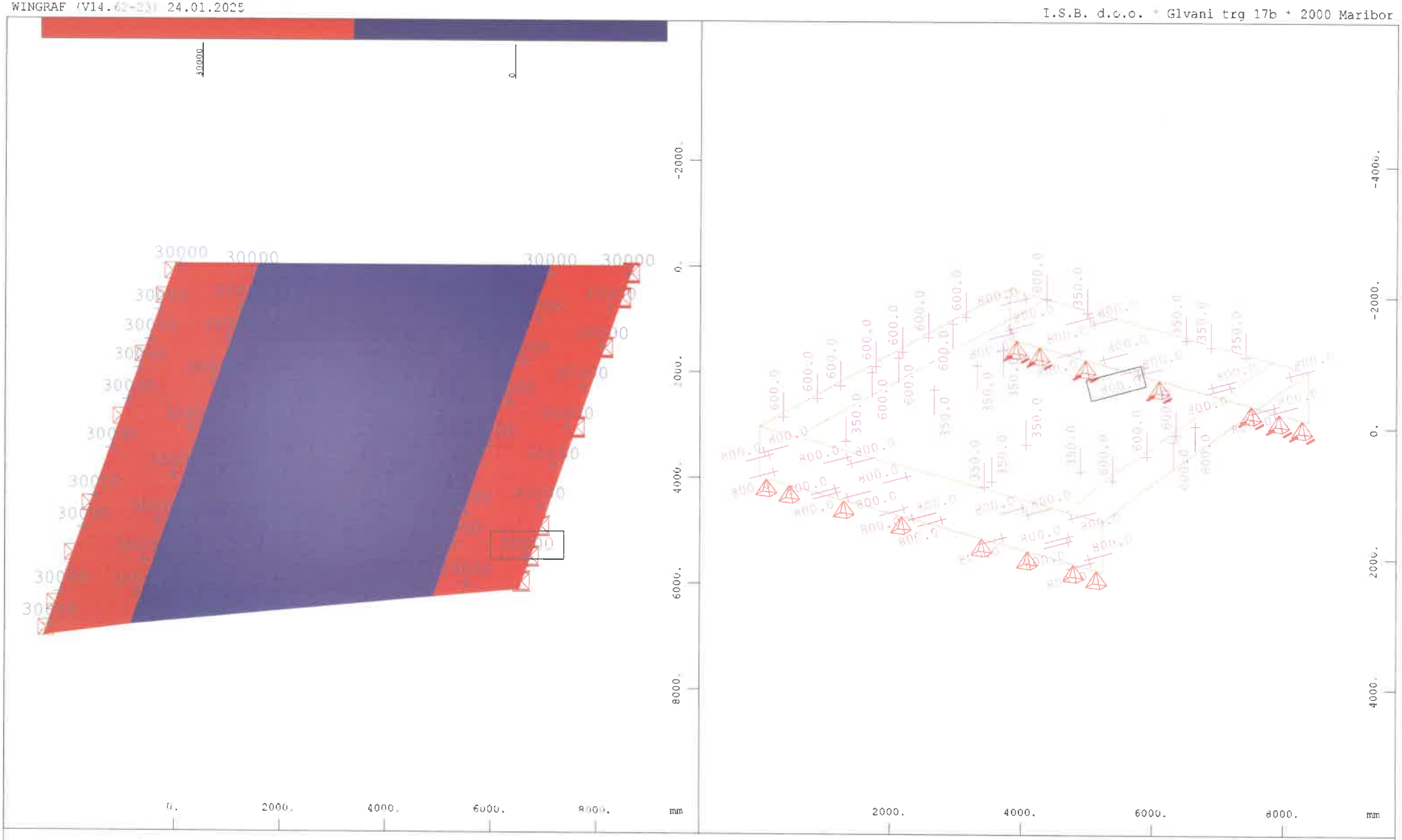
Sum of Reactions and Loads

LC	Title	PXX[kN]	PYY[kN]	PZZ[kN]
16	P-14	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
17	P-15	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0
18	P-16	0.0	0.0	-200.0
		0.0	0.0	200.0

SOFiSTiK AG - www.sofistik.com


-4000.
-2000.
2000.
4000.
2000.
4000.
6000.
8000.
mm
Sector of system Group 1
Structure
M 1 : 69
X + 0.502
Y + 0.906
Z + 0.962
plata-L
plata-L
plata-L
plata
plata
plata
plata-D
plata-D
plata-D
-2000.
2000.
4000.
6000.
3000.
0.
2000.
4000.
6000.
8000.
mm
Sector of system Group 1
Designation of structural areas
M 1 : 92

model-sk-1



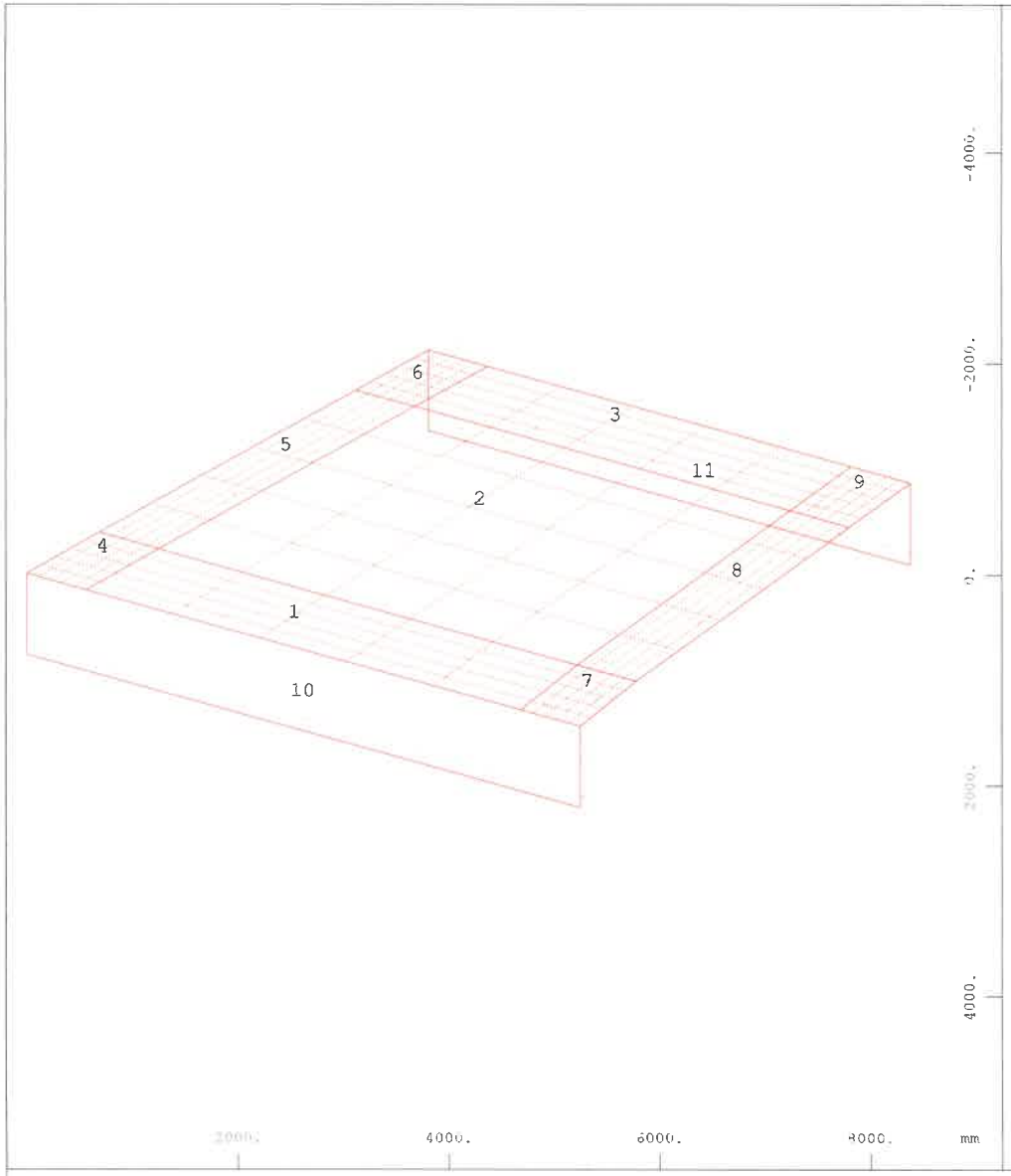
Sector of system Group 1
Elastic bedding in Elements in kN/m3 (Max=30000.)

M 1 : 99

Nodes plate thickness in mm (Max=800.0)

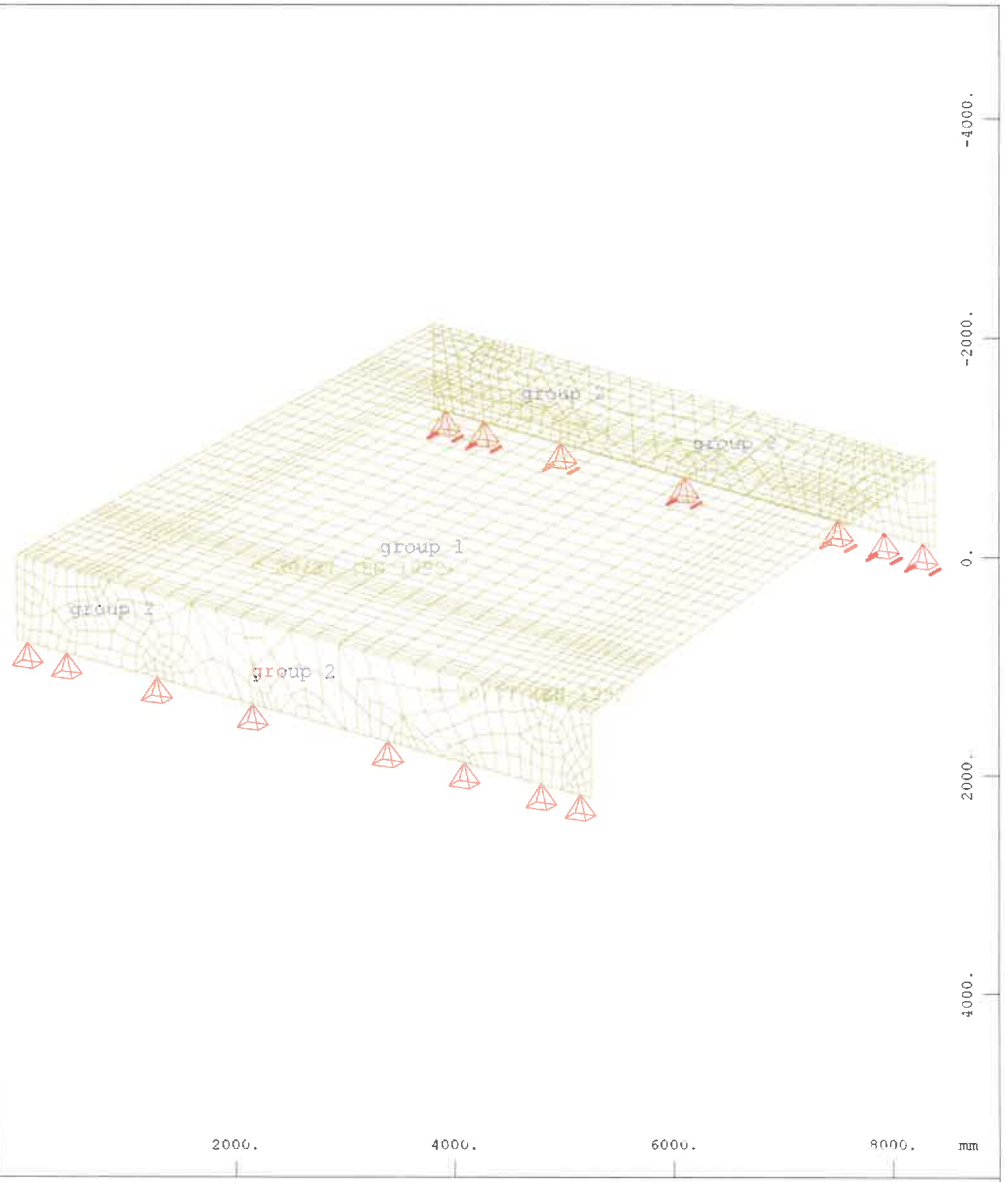
M 1 : 80
X = 0.502
Y = 0.906
Z = 0.962

model-sk-1



Structural Areas

M 1 : 71
X = 0.502
Y = 0.906
Z = 0.962

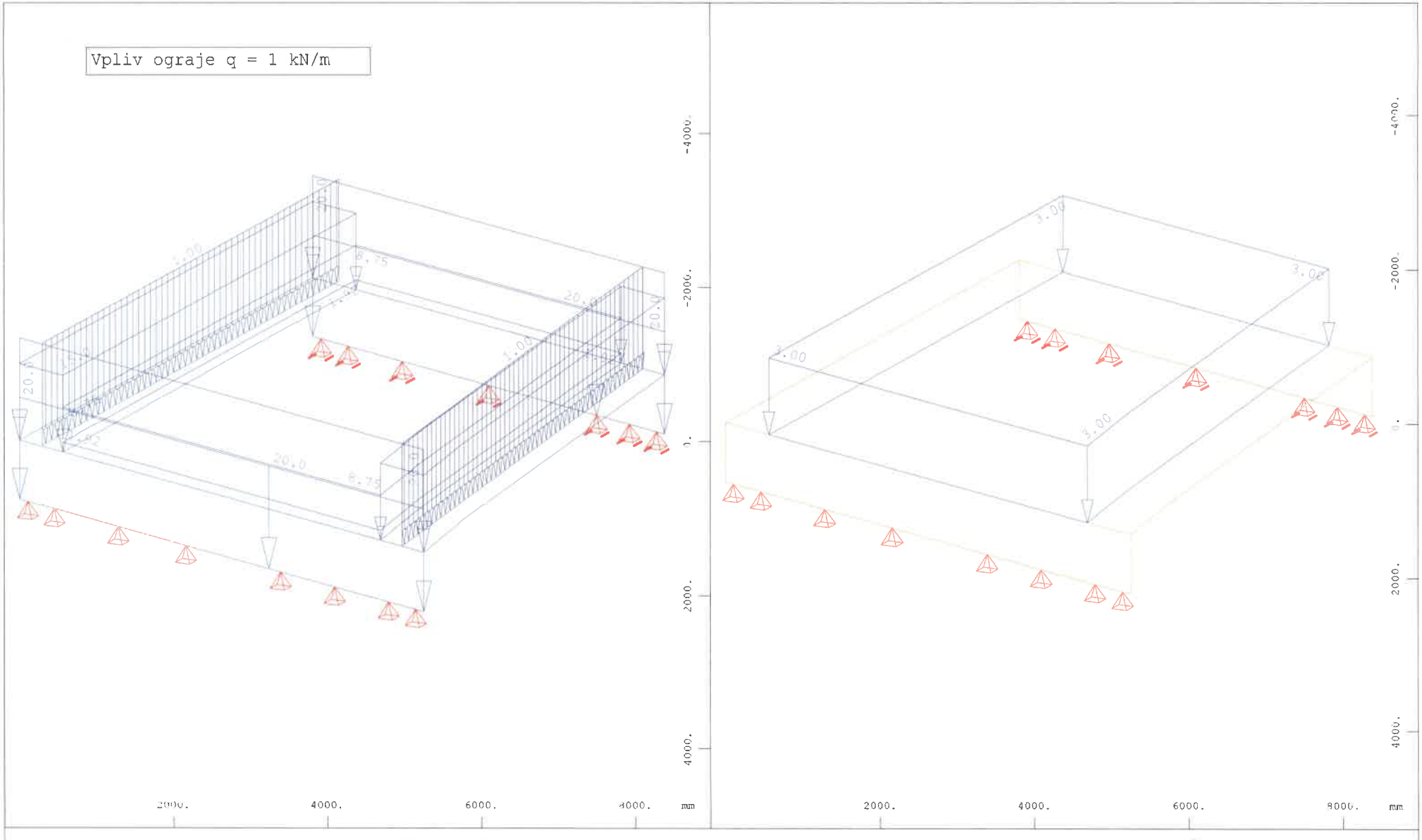


Contour
Quadrilateral Elements , Designation of groups
Quadrilateral Elements , Material designations

M 1 : 69
X = 0.502
Y = 0.906
Z = 0.962

model-sk-1

Vpliv ograje q = 1 kN/m



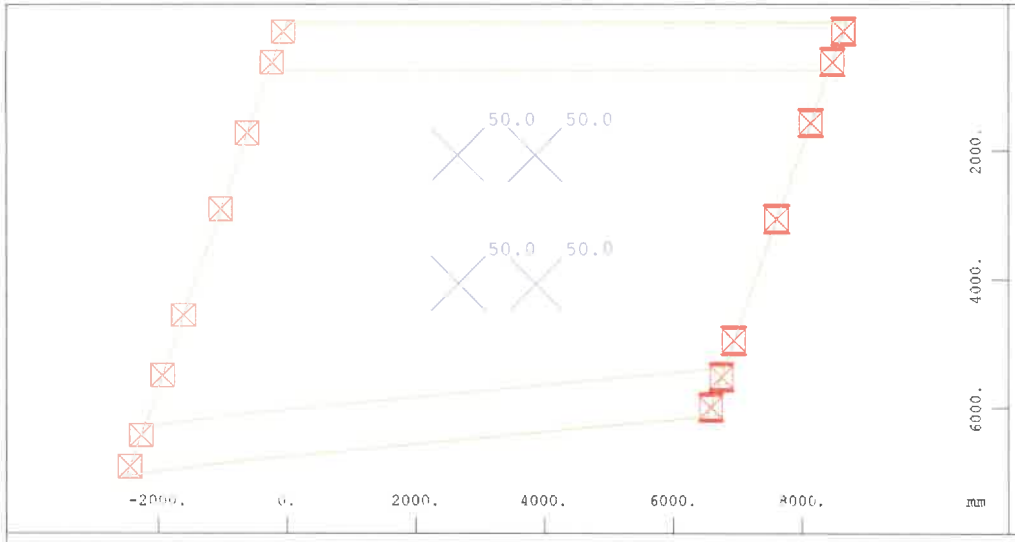
All loads, Loadcase 1 stalna , (1 cm 3D = unit) QUAD-Area
dead load in global Z in Elements (Unit=10.0 kN/m2), Free
line load (force) in global Z (Unit=0.500 kN/m), Free area

M 1 : 69
X = 0.502
Y = 0.906
Z = 0.962

All loads, Loadcase 2 koristna , (1 cm 3D = unit) Free area
load (force) in global Z (Unit=2.00 kN/m2) (Max=3.00)

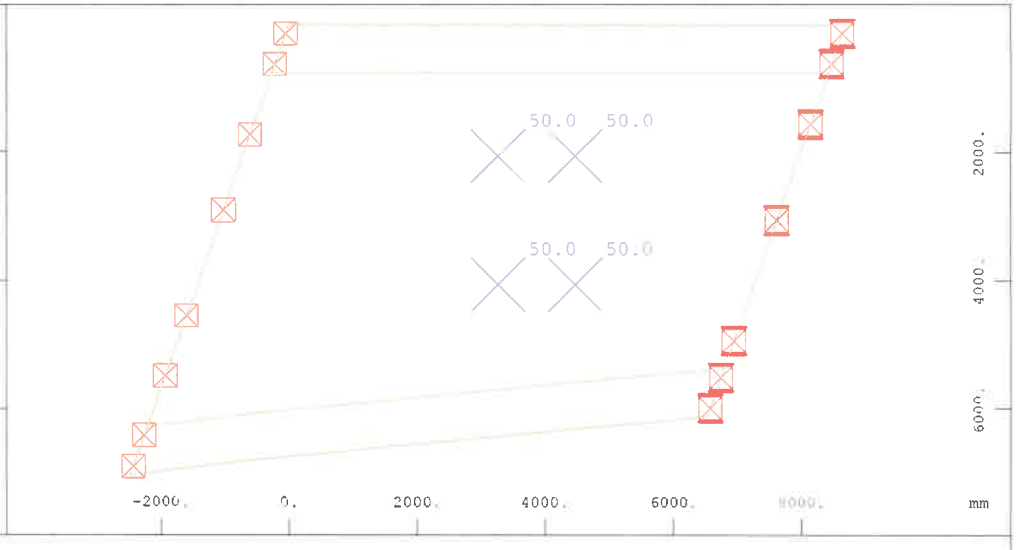
M 1 : 69
X = 0.502
Y = 0.906
Z = 0.962

model-sk-1



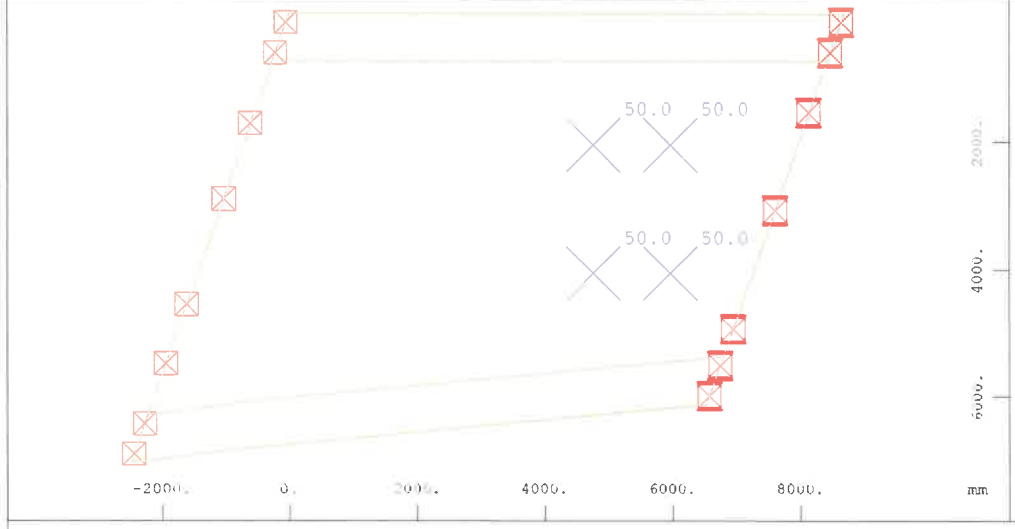
All loads, Loadcase 3 P-1 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 117



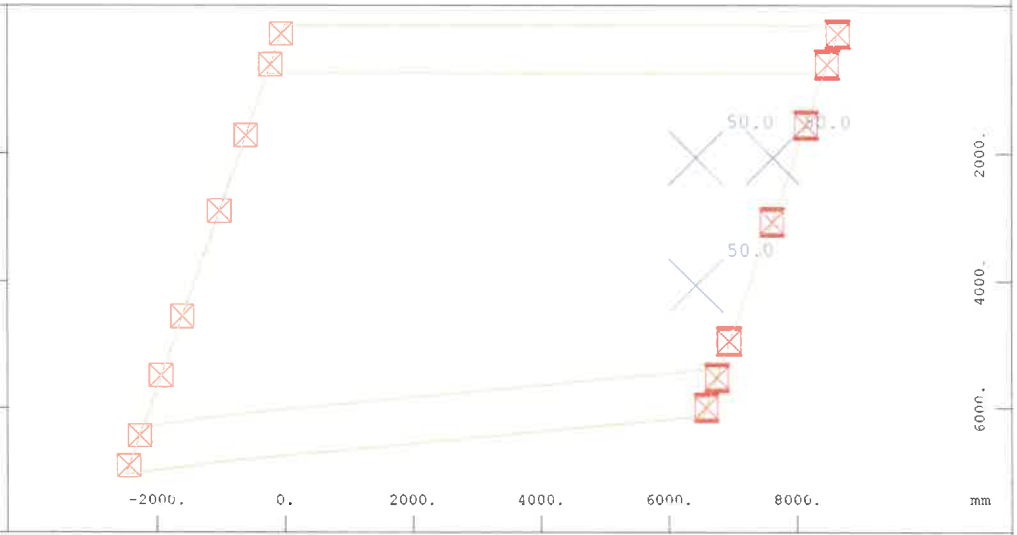
All loads, Loadcase 4 P-2 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



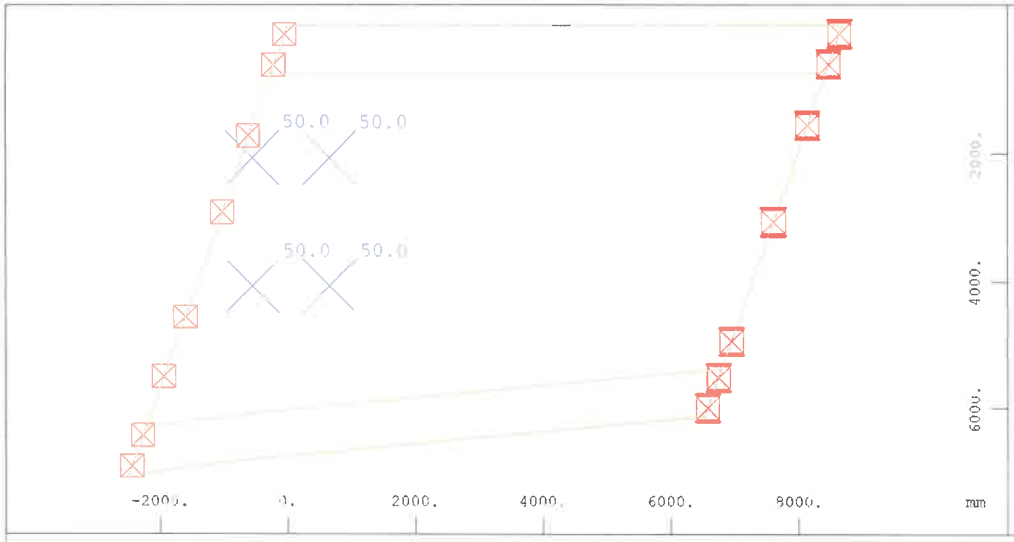
All loads, Loadcase 5 P-3 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



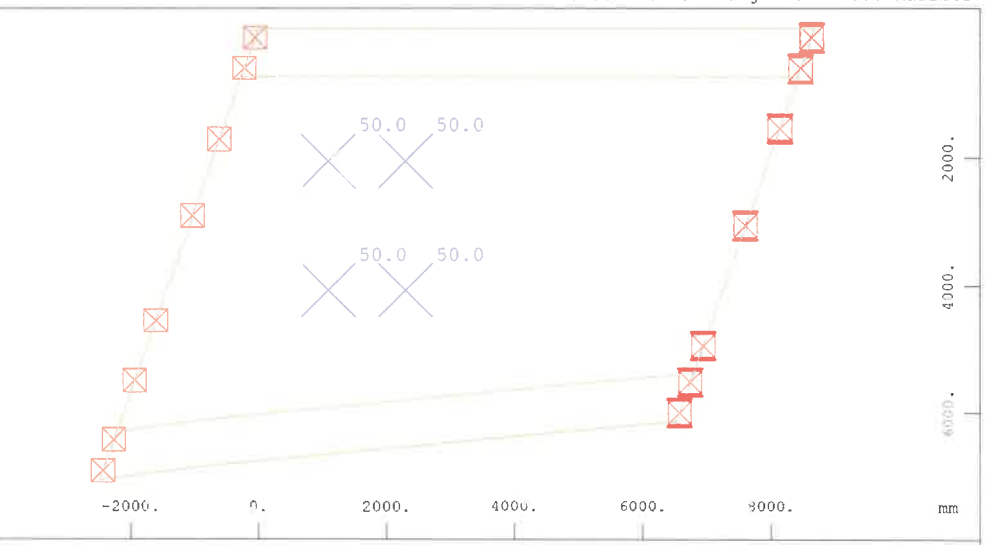
All loads, Loadcase 6 P-4 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



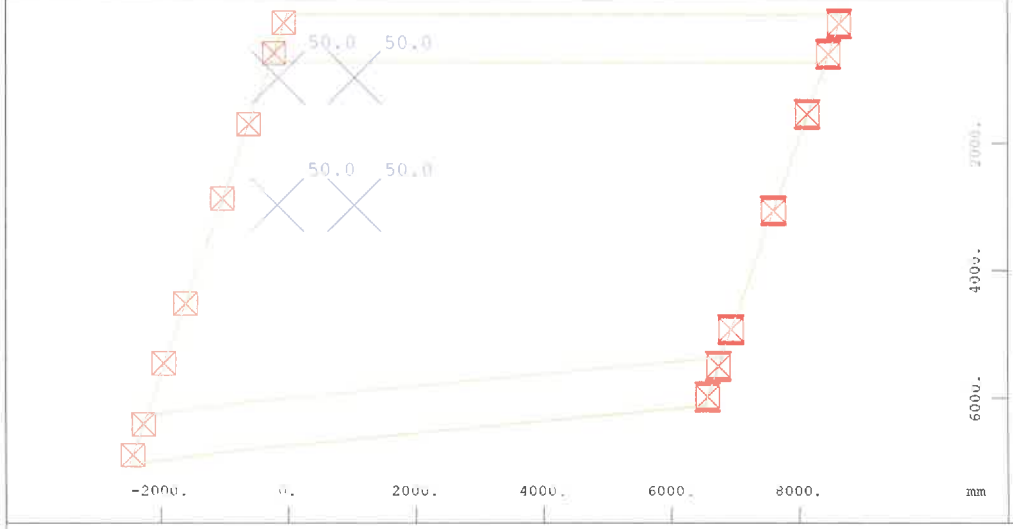
All loads, Loadcase 7 P-5 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



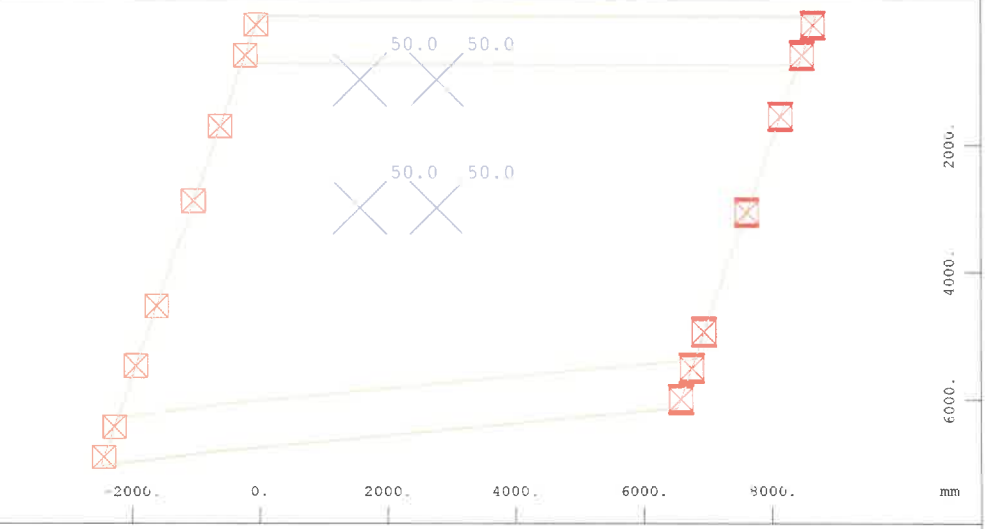
All loads, Loadcase 8 P-6 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



All loads, Loadcase 9 P-7 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

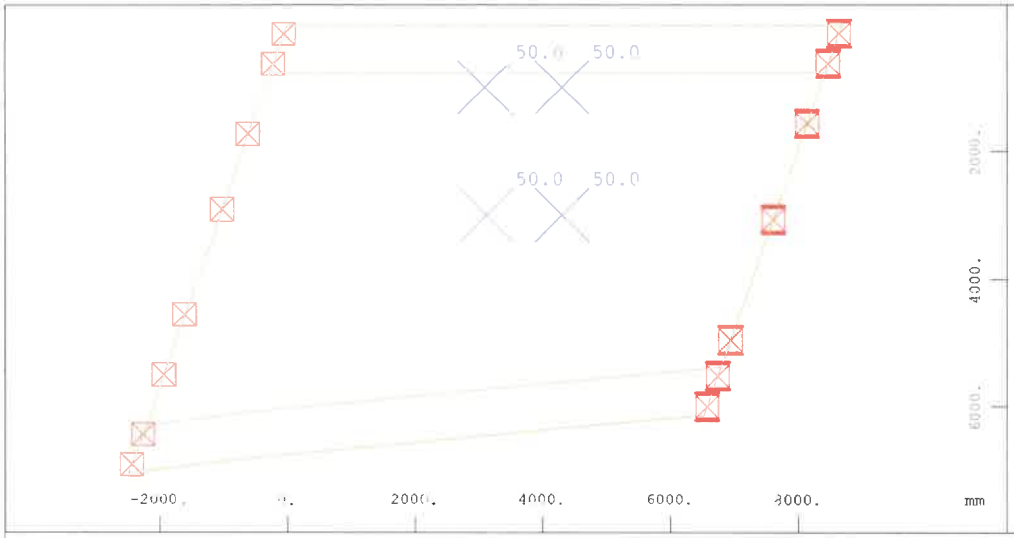
M 1 : 118



All loads, Loadcase 10 P-8 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

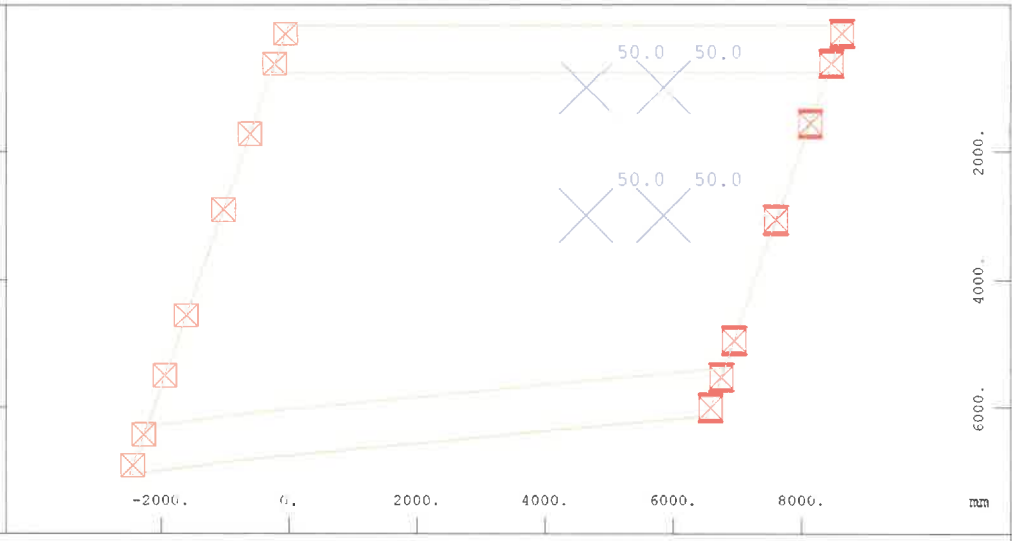
M 1 : 118

model-sk-1



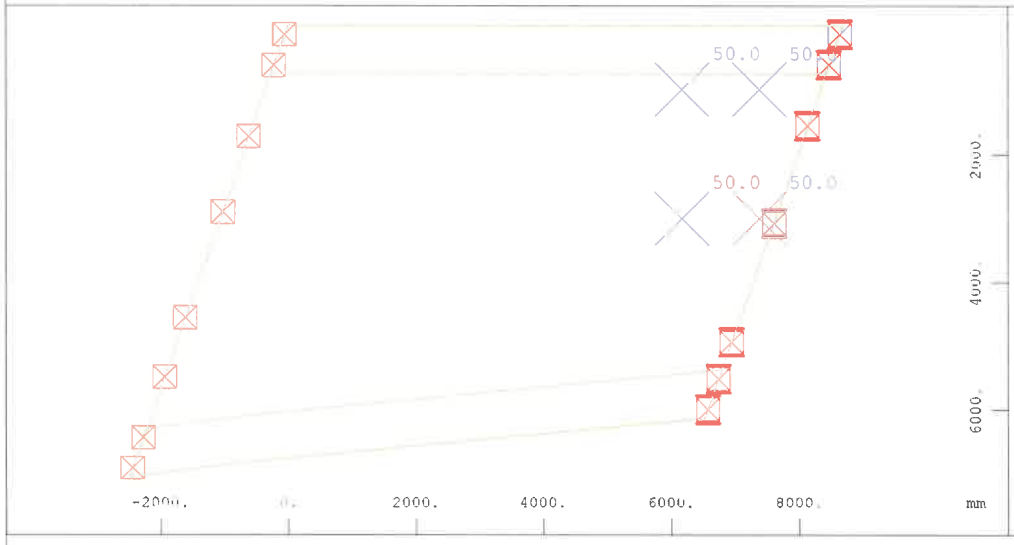
All loads, Loadcase 11 P-9 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



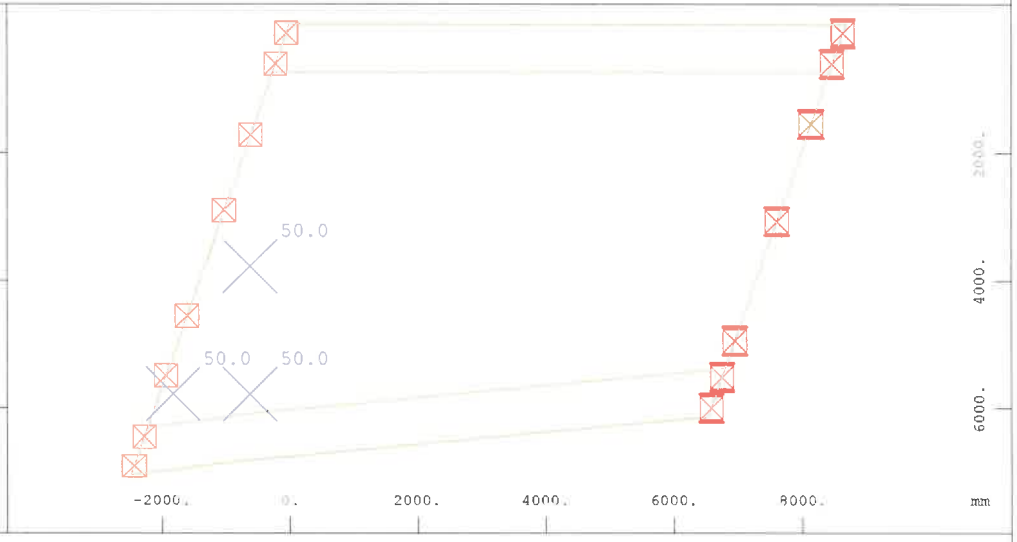
All loads, Loadcase 12 P-10 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



All loads, Loadcase 13 P-11 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

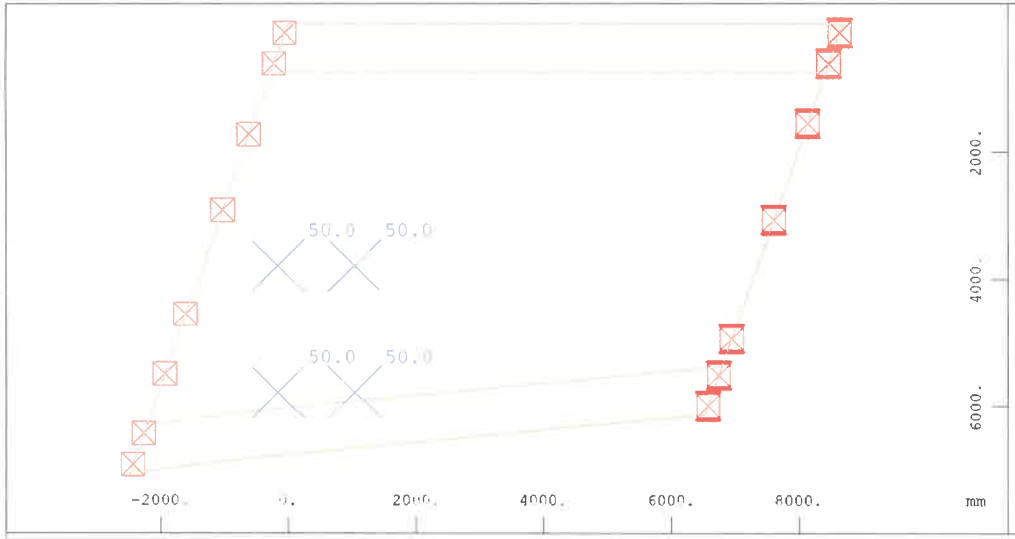
M 1 : 118



All loads, Loadcase 14 P-12 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

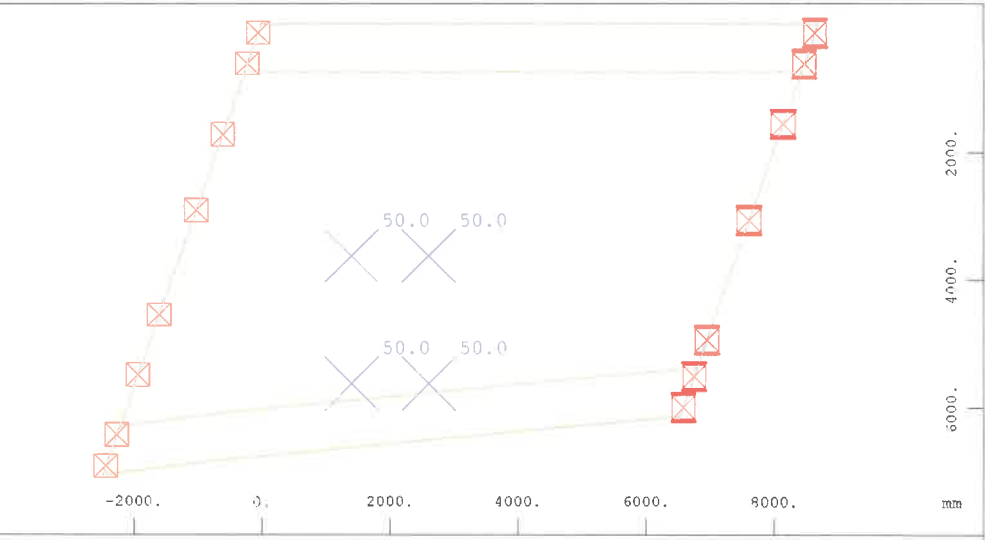
M 1 : 118

model-sk-1



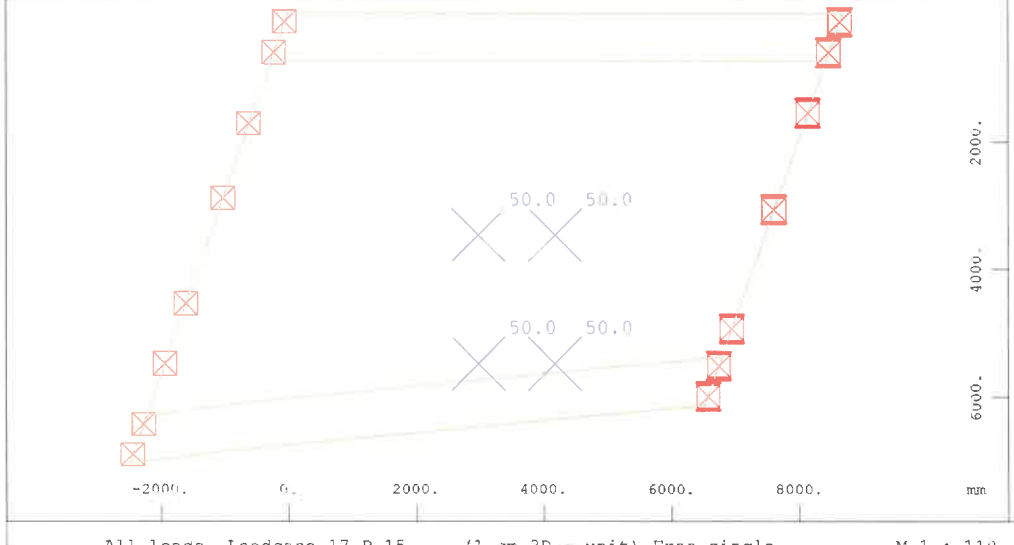
All loads, Loadcase 15 P-13 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



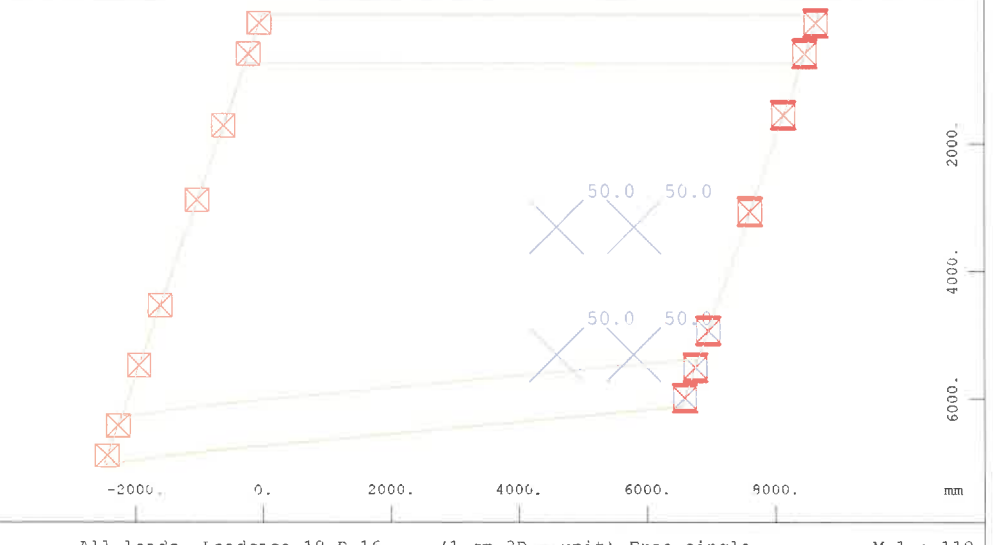
All loads, Loadcase 16 P-14 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



All loads, Loadcase 17 P-15 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



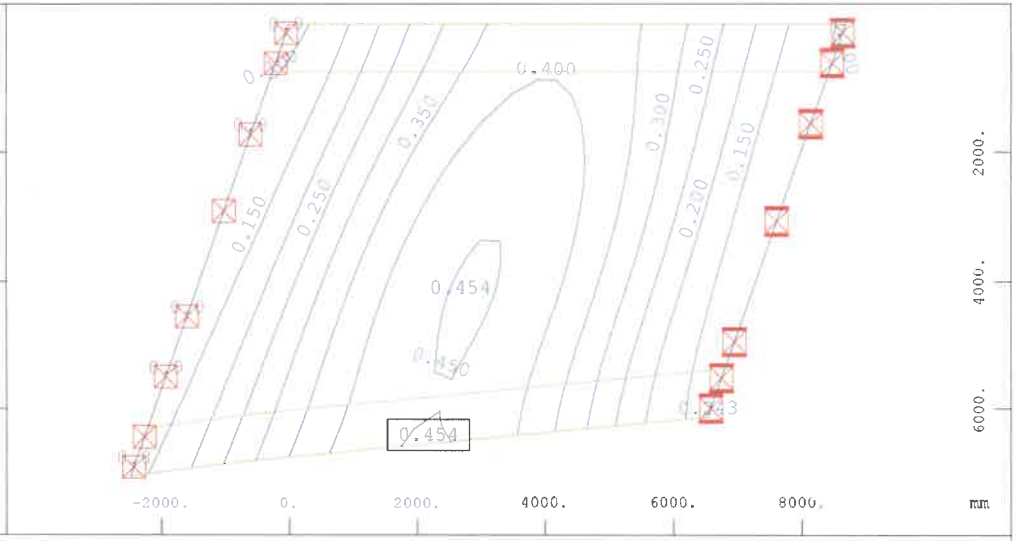
All loads, Loadcase 18 P-16 , (1 cm 3D = unit) Free single load (force) in global Z (Unit=50.0 kN) (Max=50.0)

M 1 : 118



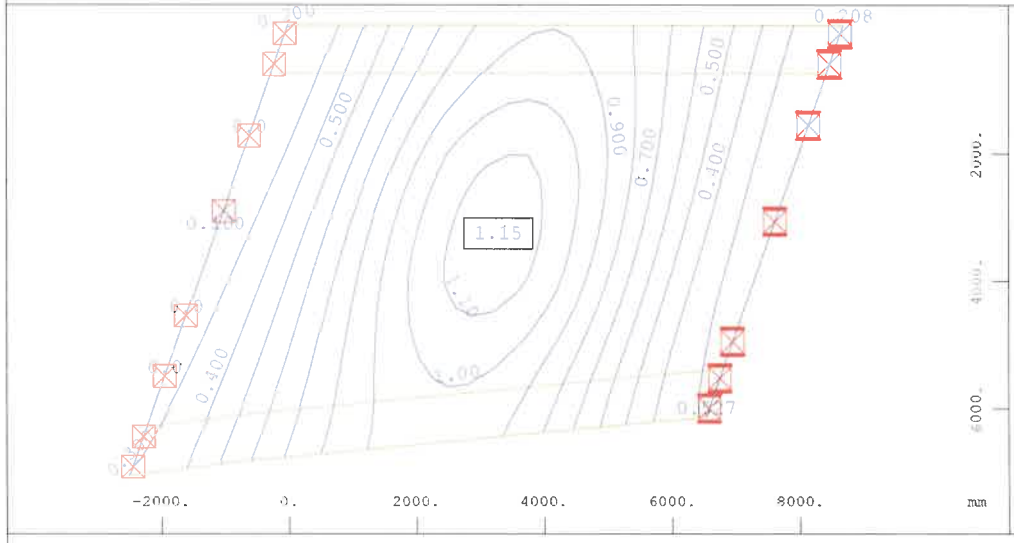
Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 1 stalna , from 0 to 2.52 step 0.200 mm

M 1 : 118



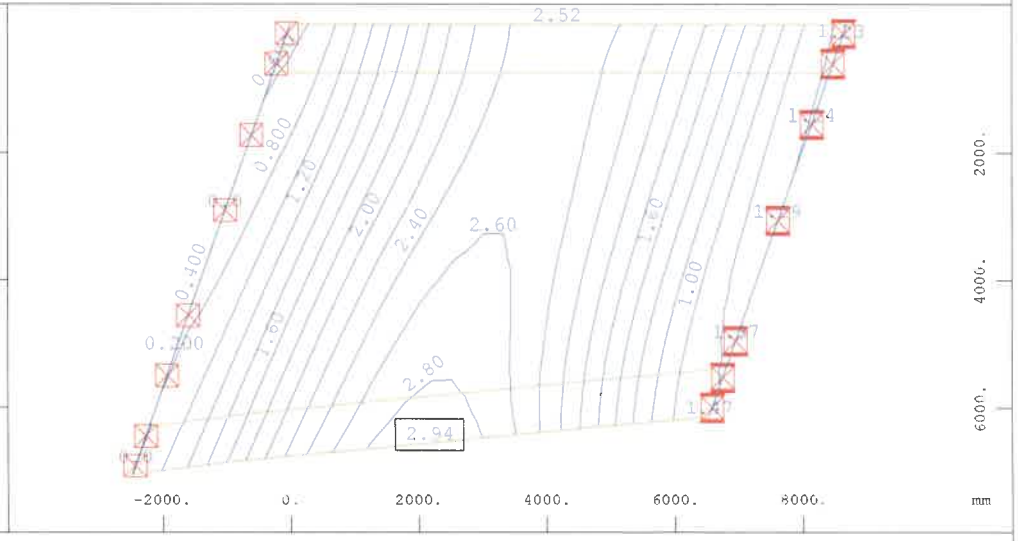
Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 2 koristna , from 0 to 0.454 step 0.0500 mm

M 1 : 118



Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 3 P-1 , from 0 to 1.15 step 0.100 mm

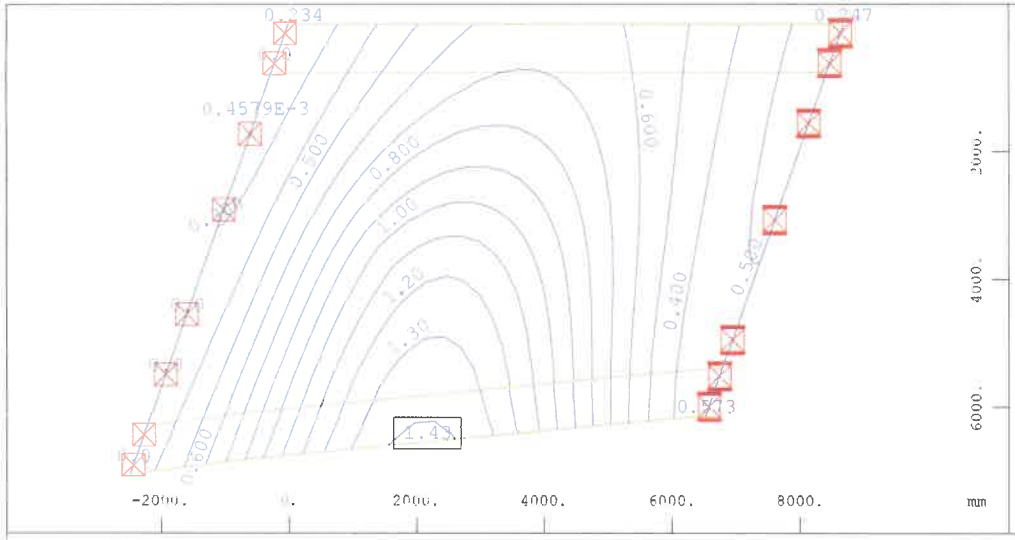
M 1 : 118



Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 1475 MAXP-UZ NODE Displacements , from 0 to 2.94 step 0.200 mm

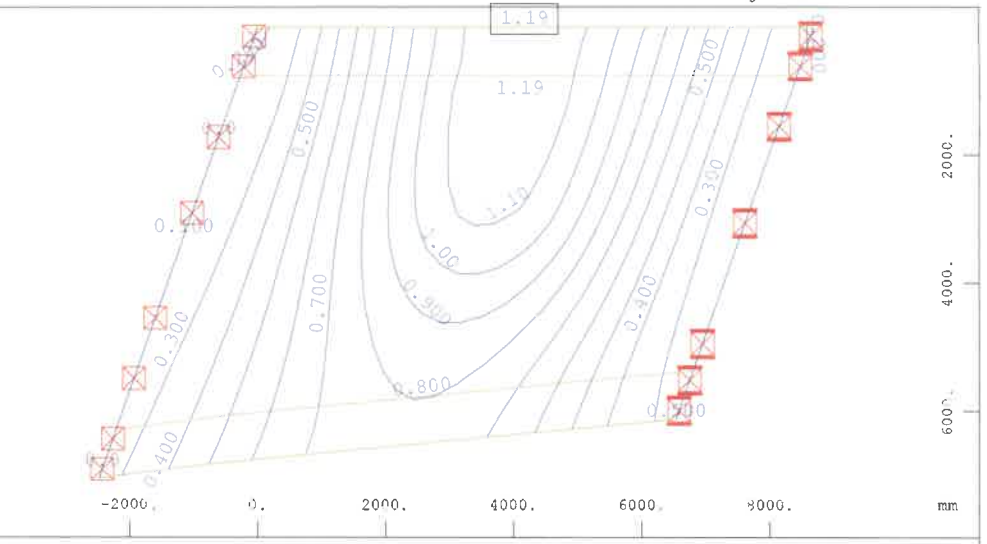
M 1 : 118

model-mk-1



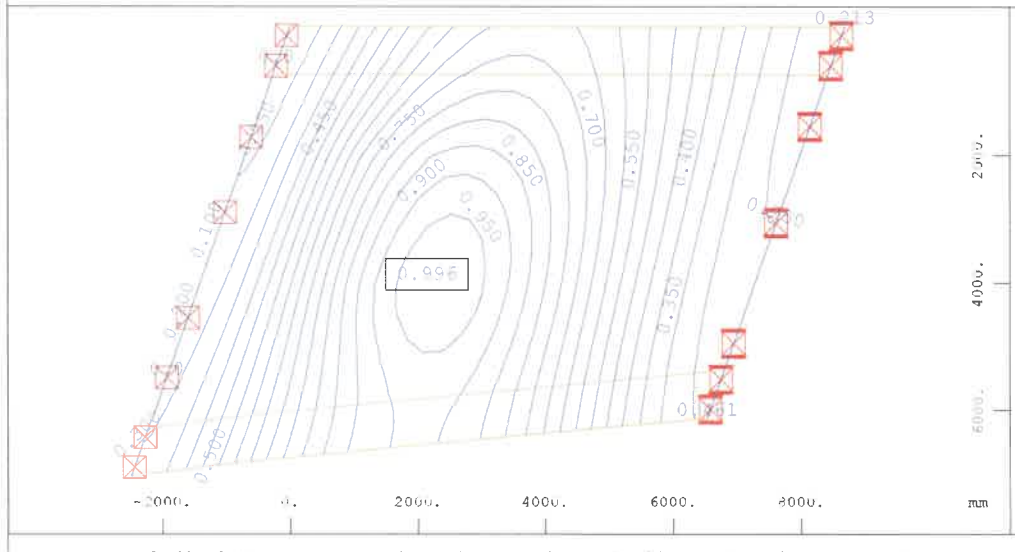
Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 16 P-14 , from 0 to 1.43 step 0.100 mm

M 1 : 118



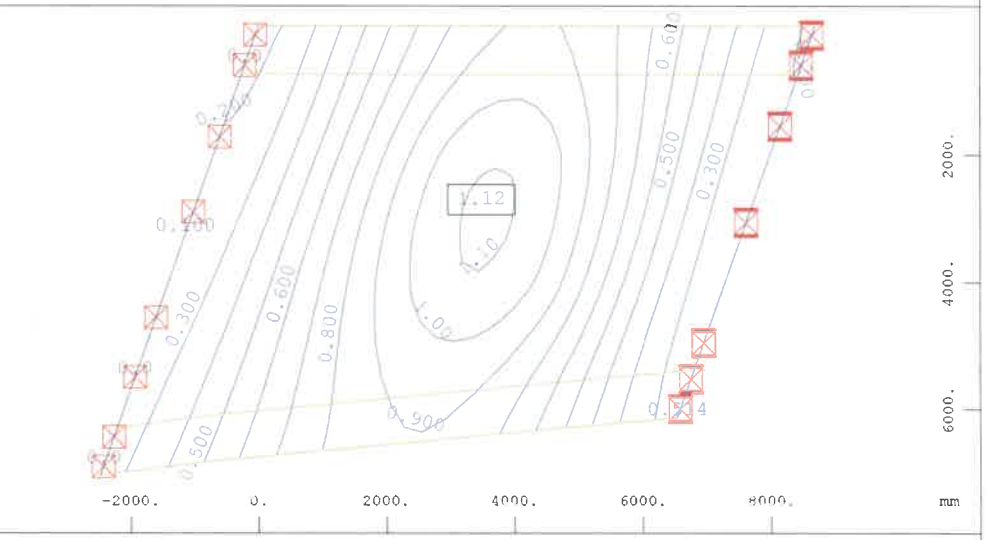
Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 11 P-9 , from 0 to 1.19 step 0.100 mm

M 1 : 118



Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 8 P-6 , from 0 to 0.996 step 0.0500 mm

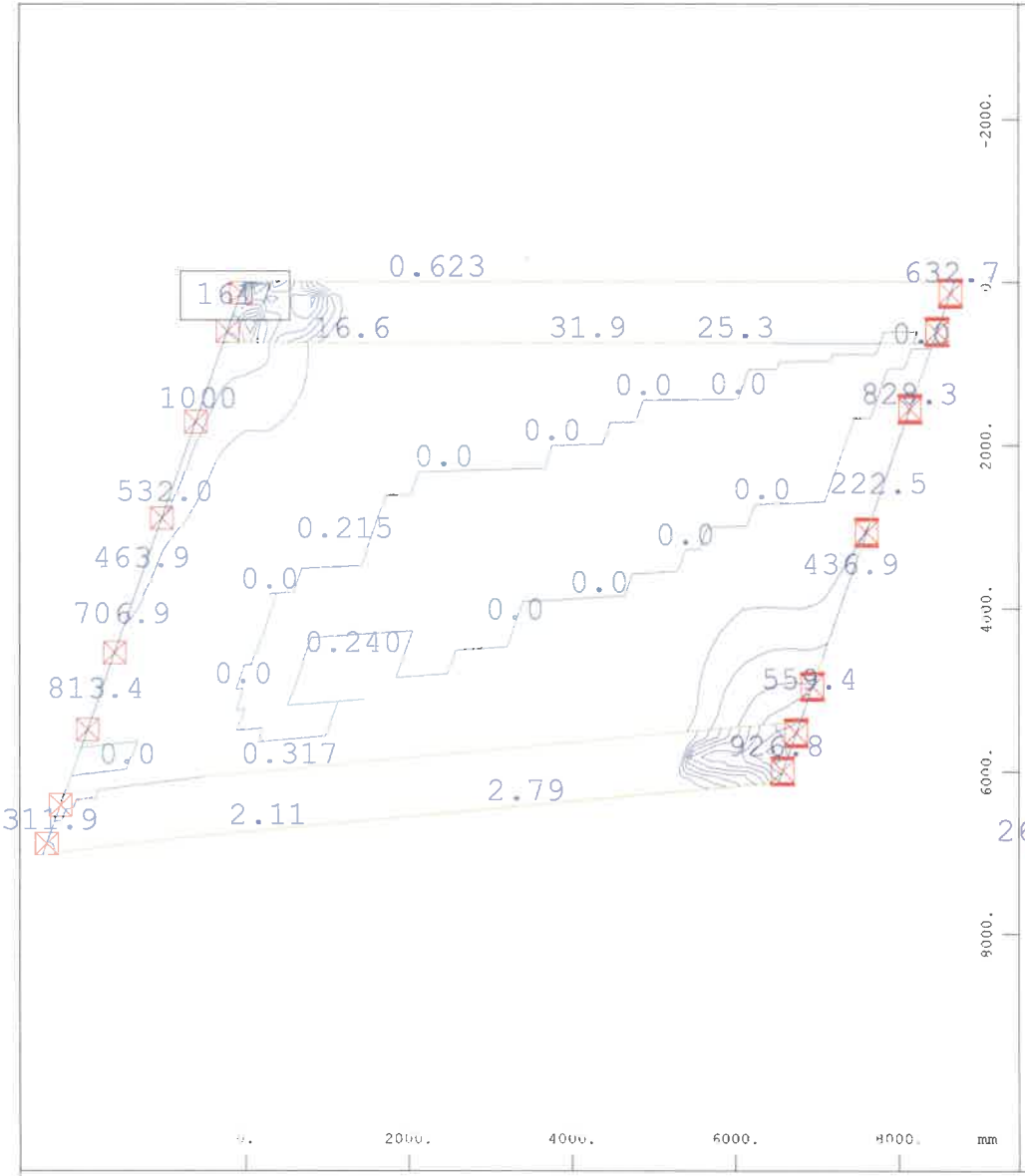
M 1 : 118



Nodal displacement vector in Nodes, Loadcase 4 P-2 , from 0 to 1.12 step 0.100 mm

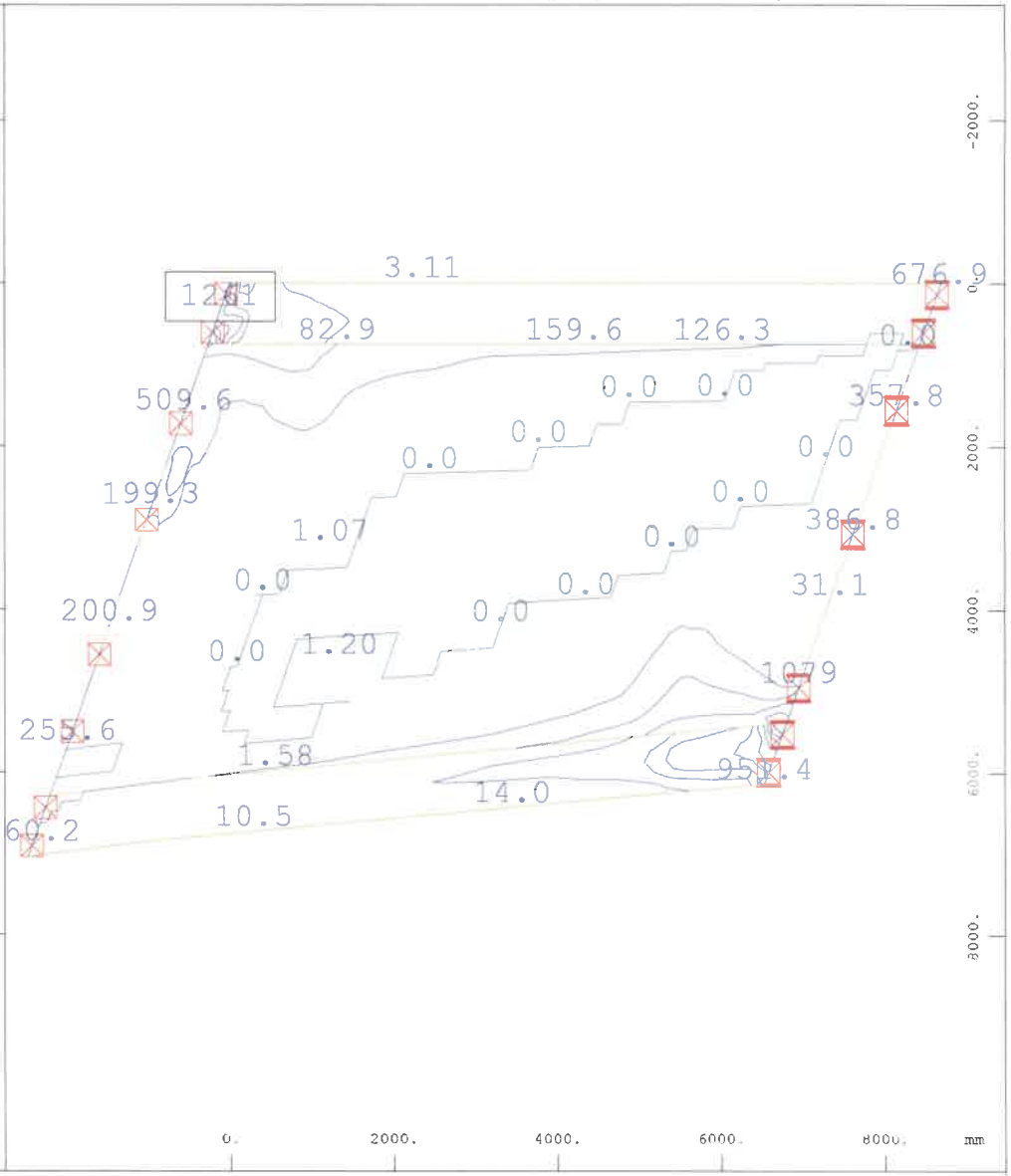
M 1 : 118

model-sk-1



upper Principal reinforcements (1st layer) from middle of element, Design Case 2 , from 0 to 1617. step 100.0 mm2/m

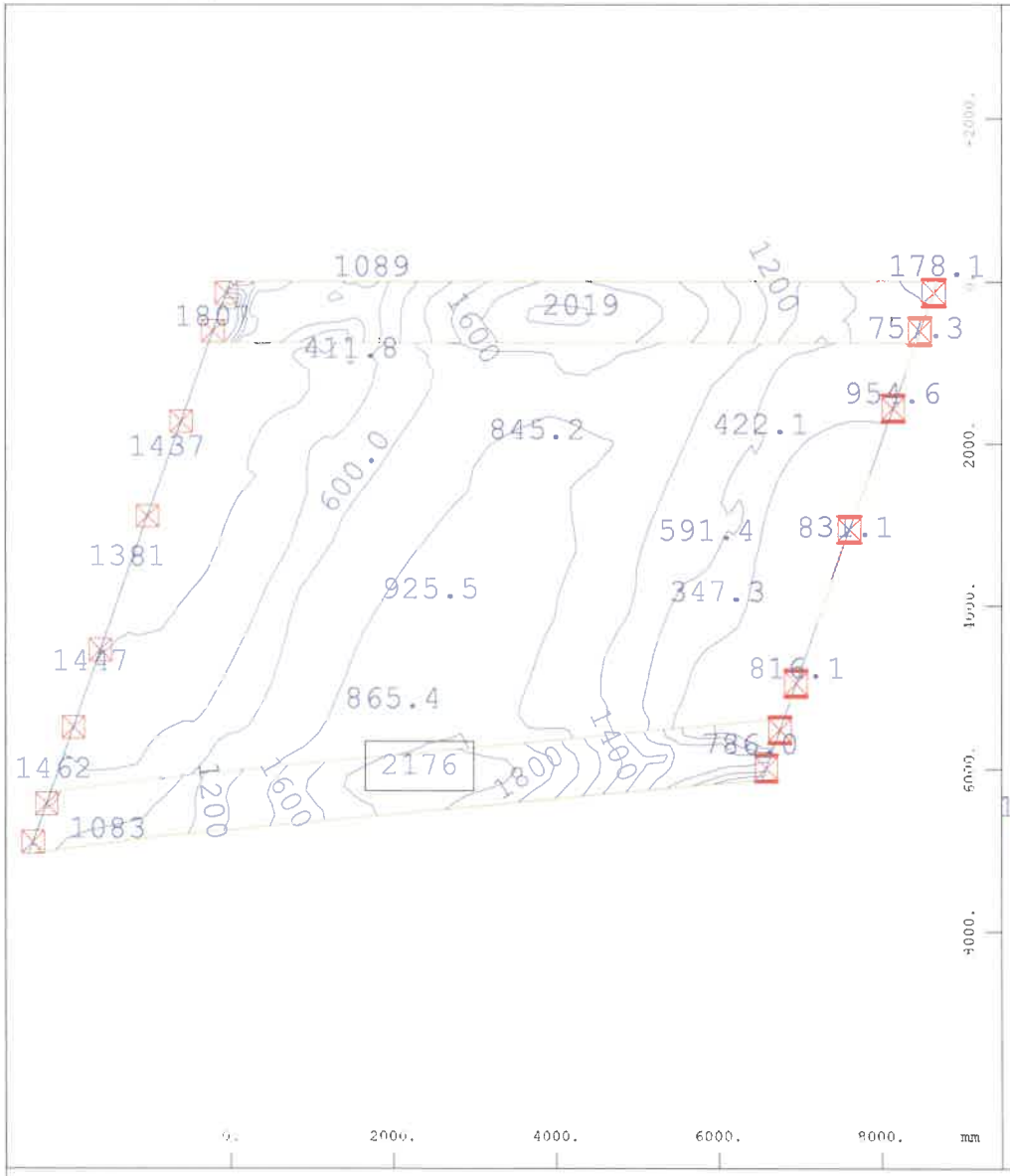
M 1 : 92



upper Cross reinforcements (2nd layer) from middle of element, Design Case 2 , from 0 to 1261. step 100.0 mm2/m

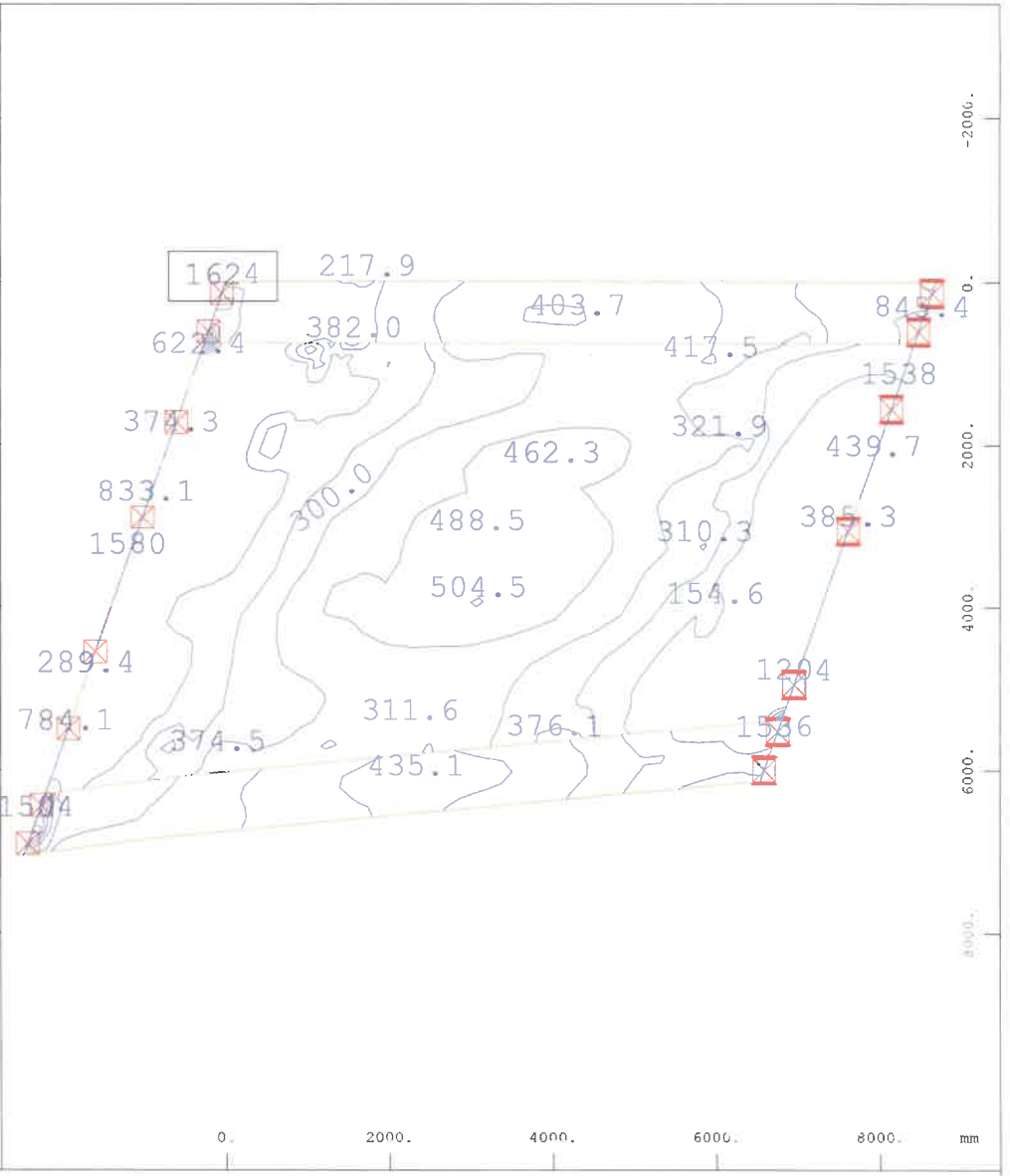
M 1 : 92

model-sk-1



lower Principal reinforcements (1st layer) from middle of element, Design Case 2 , from 0 to 2176, step 200.0 mm2/m

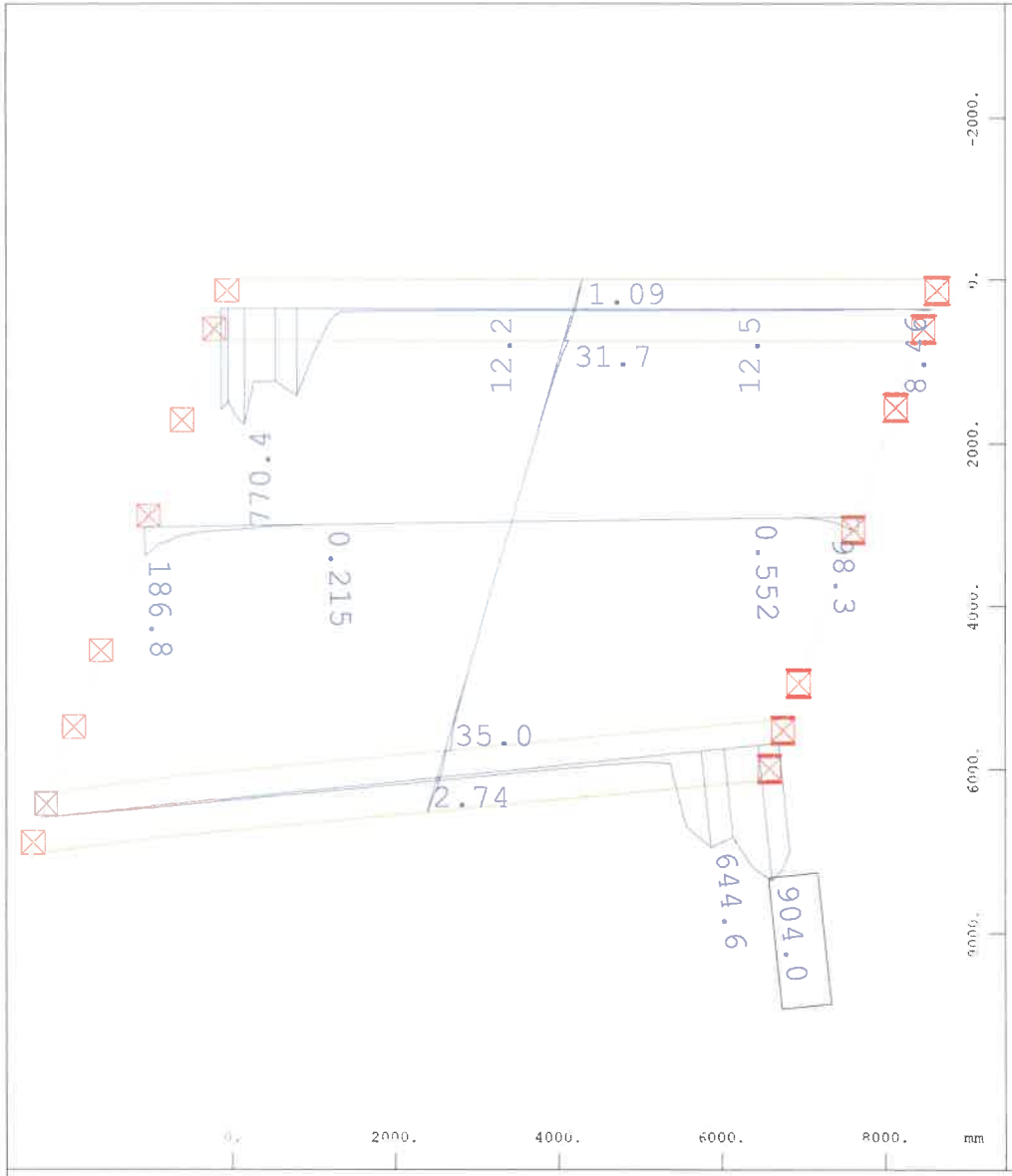
M 1 : 92



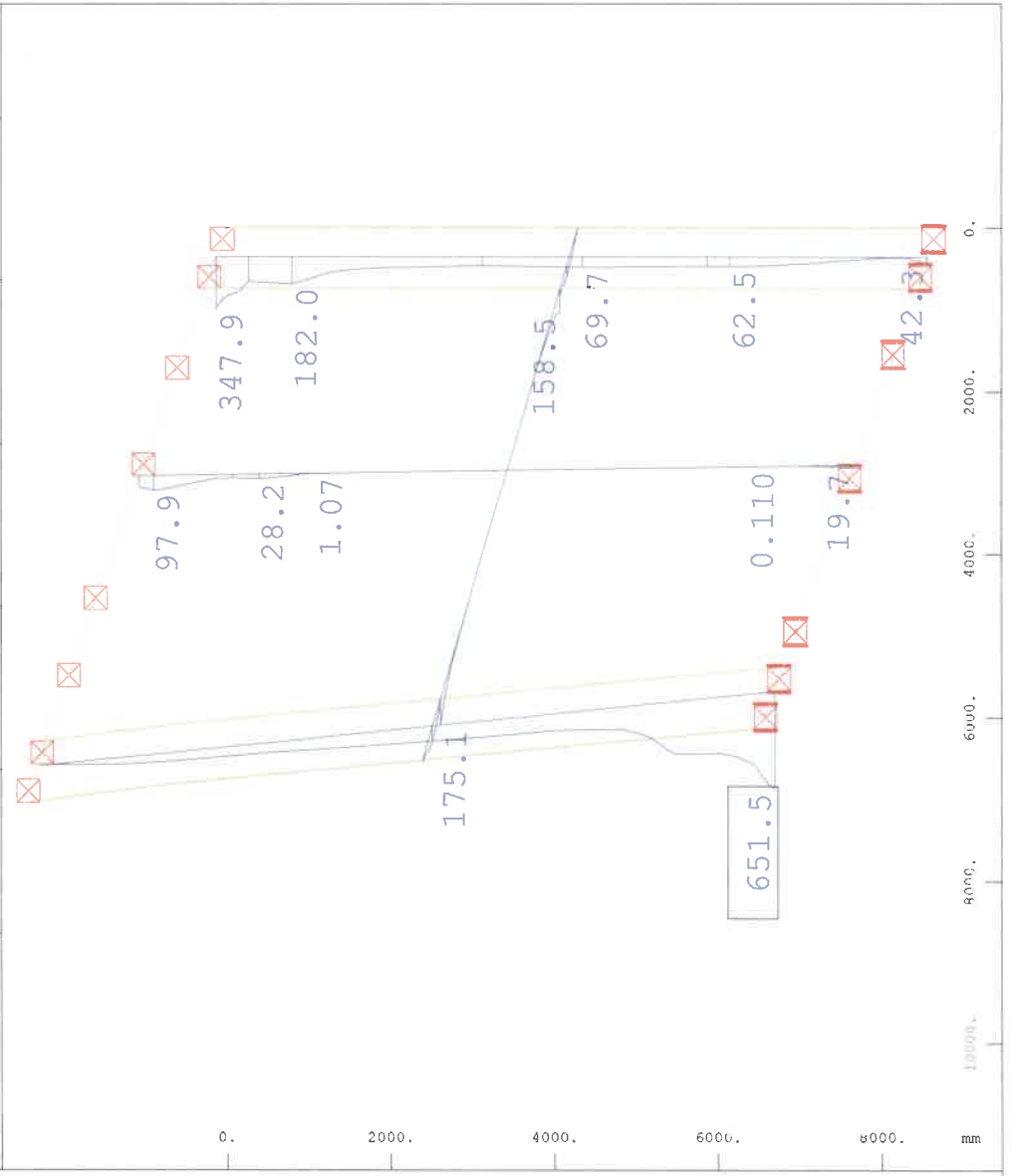
lower Cross reinforcements (2nd layer) from middle of element, Design Case 2 , from 0 to 1624. step 100.0 mm2/m

M 1 : 92

model-sk-1

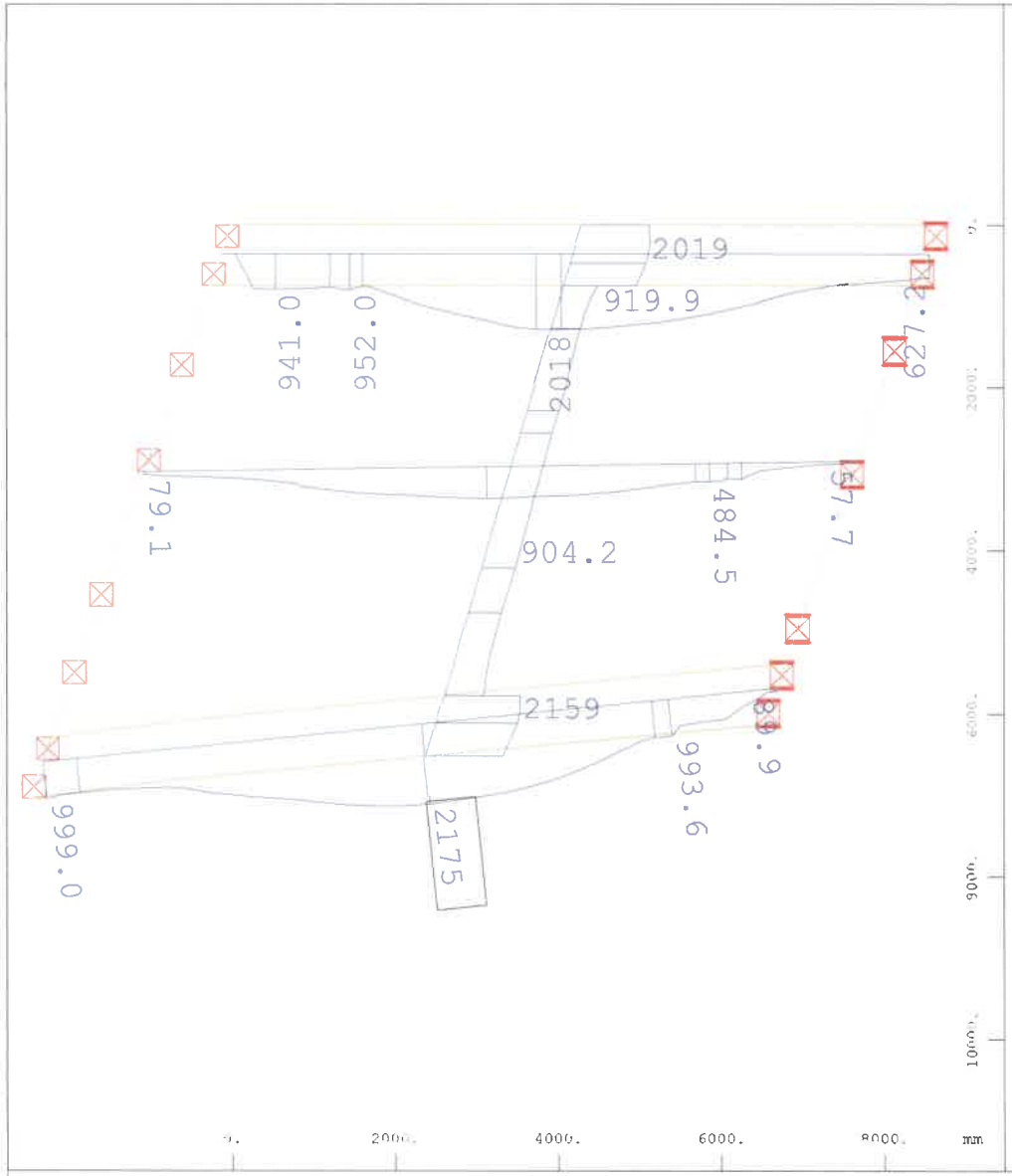


Sector of system Group 1 M 1 : 92
upper Principal reinforcements (1st layer) from middle of
element ⇄, Design Case 2 , 1 cm 3D = 500.0 mm2/m (Max=904.0)

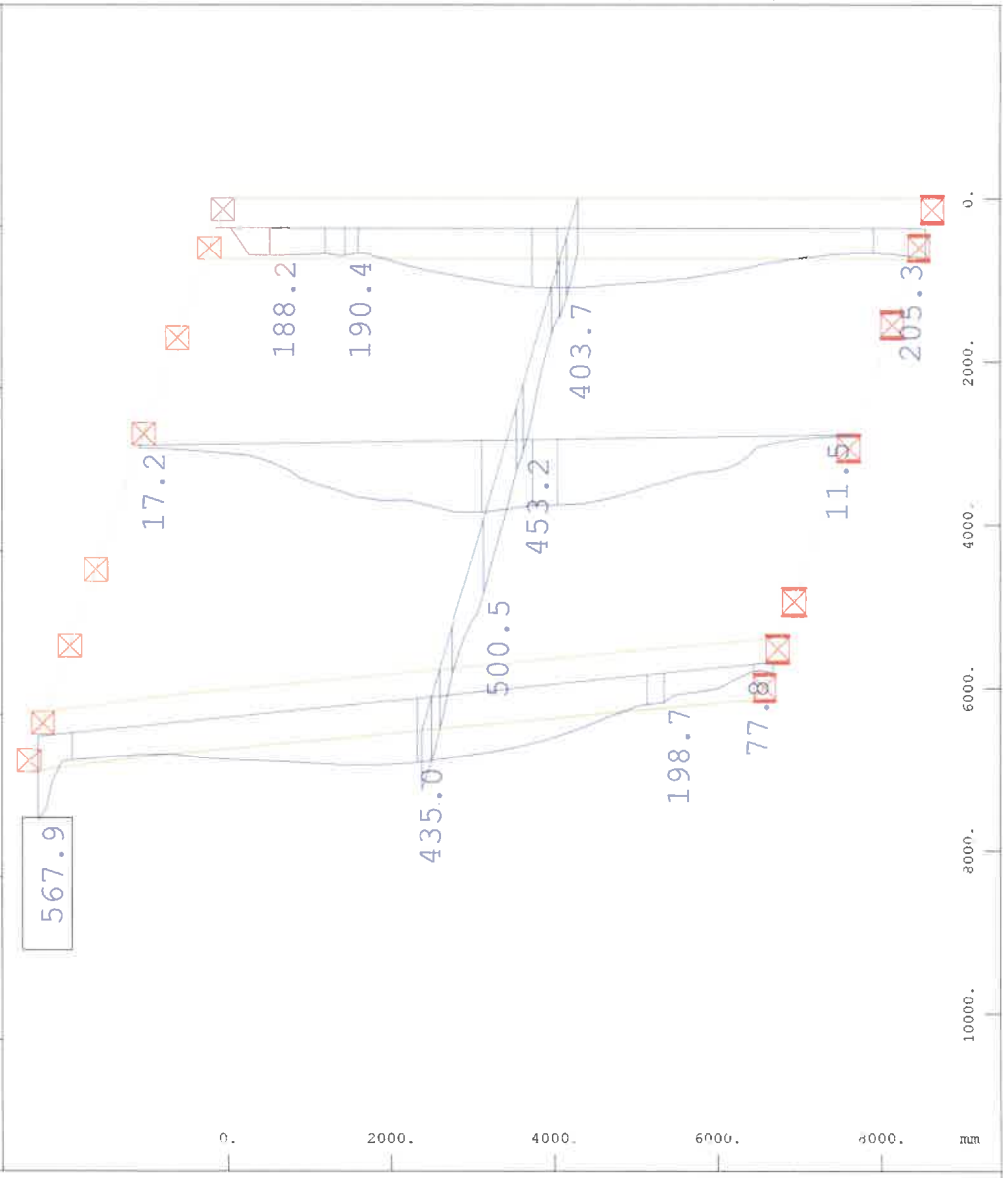


Sector of system Group 1 M 1 : 92
upper Cross reinforcements (2nd layer) from middle of
element ⇄, Design Case 2 , 1 cm 3D = 500.0 mm2/m (Max=651.5)

model-sk-1

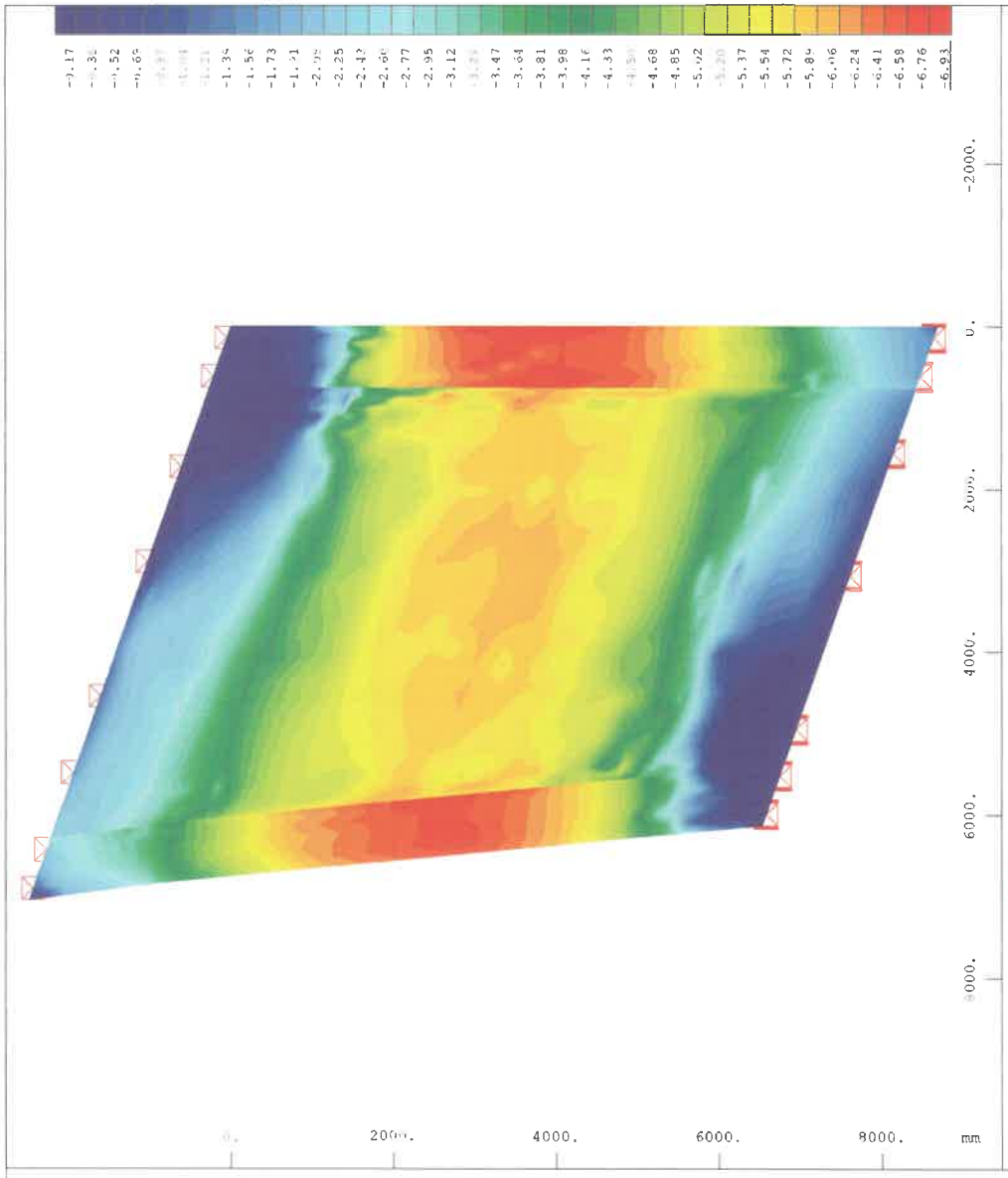


Sector of system Group 1 M 1 : 92
lower Principal reinforcements (1st layer) from middle of
element ⇄, Design Case 2 , 1 cm 3D = 2000. mm2/m (Max=2175.)

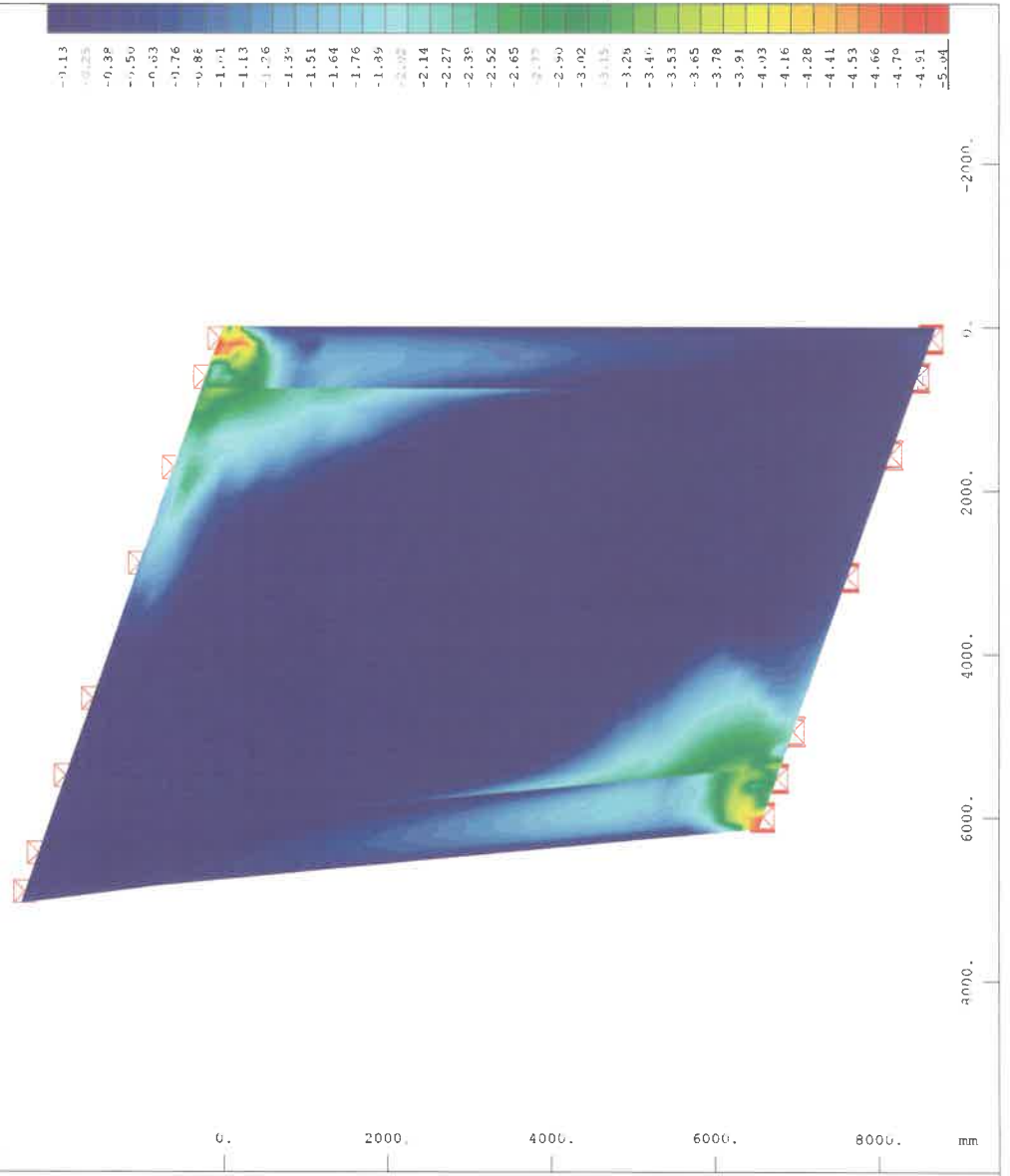


Sector of system Group 1 M 1 : 92
lower Cross reinforcements (2nd layer) from middle of
element ↿, Design Case 2 , 1 cm 3D = 500.0 mm2/m (Max=567.9)

model-sk-1

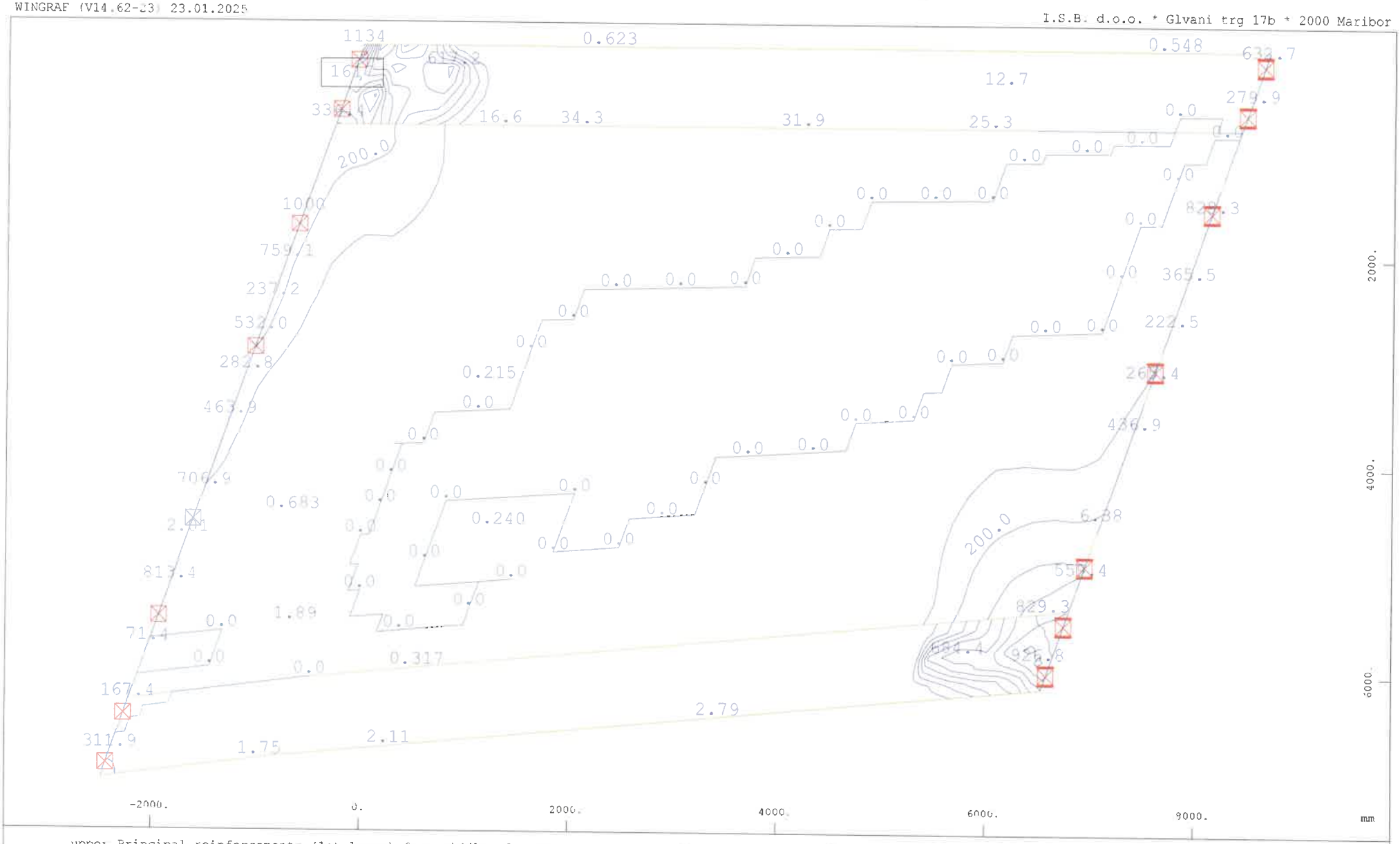


Sector of system Group 1
Top Maximum SLS design concrete pressure in Nodes
Case 2 , from -6.93 to 0 step 0.173 N/mm2
, Design
M 1 : 92



Sector of system Group 1
Bottom Maximum SLS design concrete pressure in Nodes
Case 2 , from -5.04 to 0 step 0.126 N/mm2
, Design
M 1 : 92

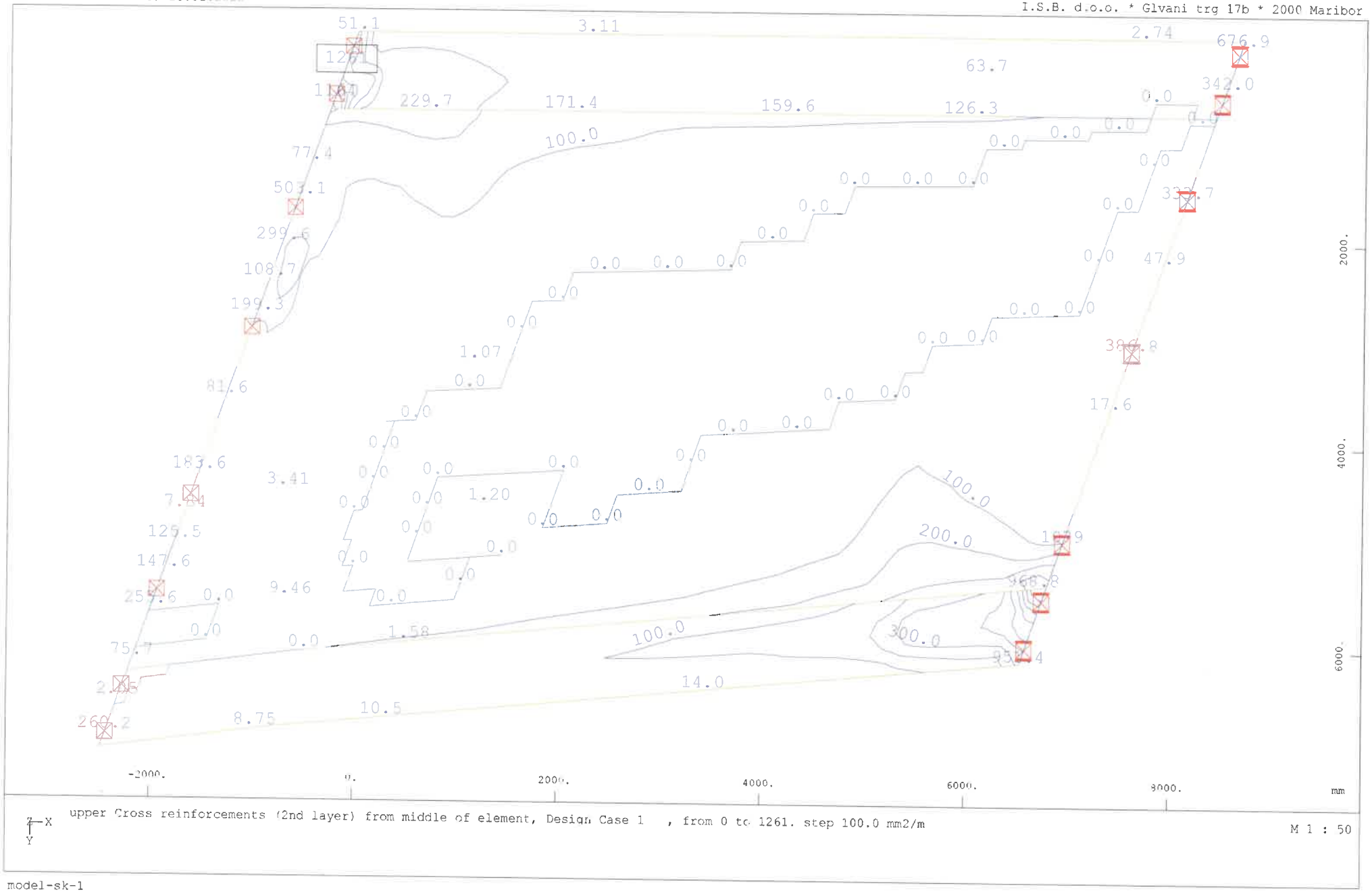
model-sk-1



upper Principal reinforcements (1st layer) from middle of element, Design Case 1 , from 0 to 1617. step 100.0 mm2/m

M 1 : 50

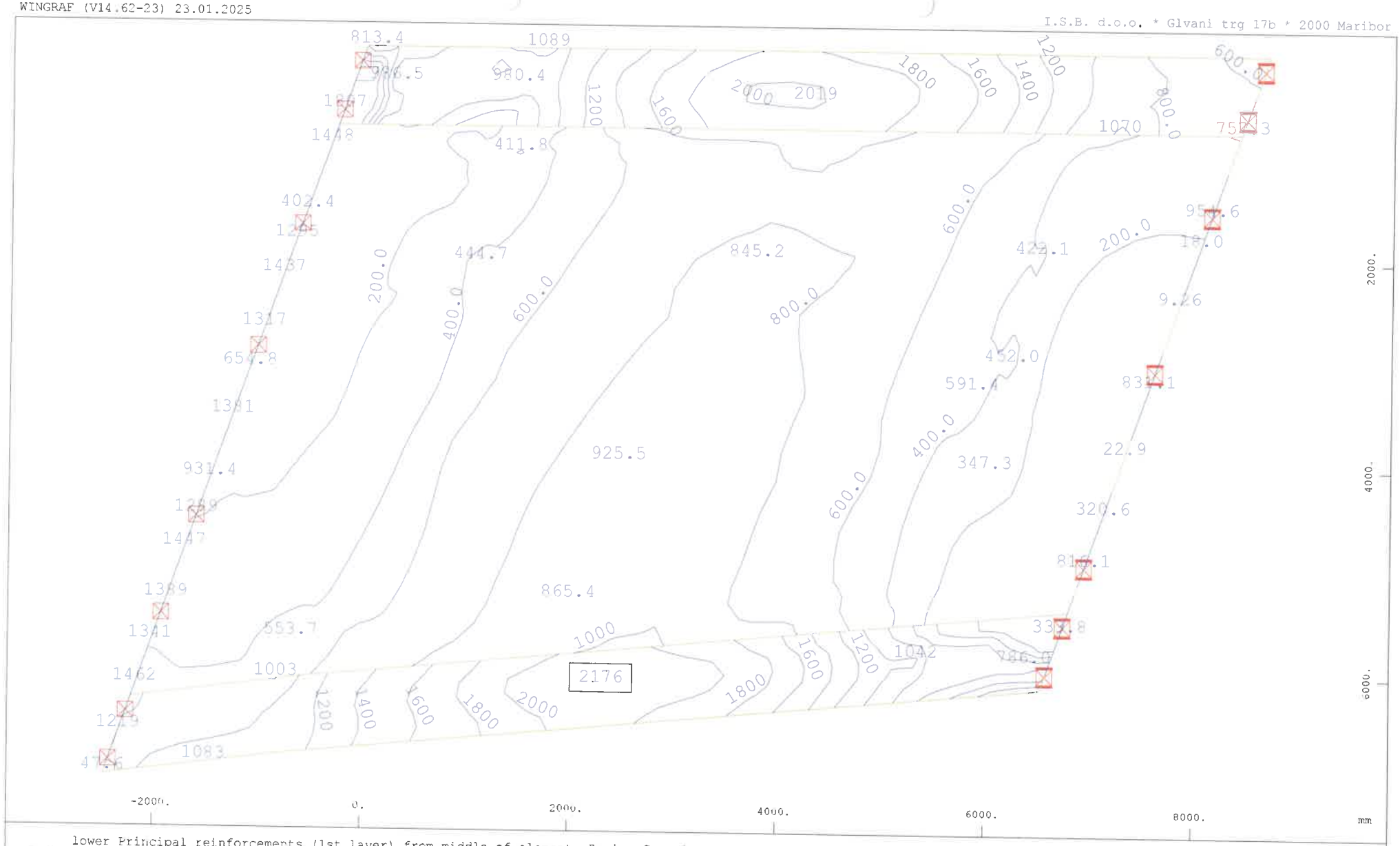
model-sk-1



upper Cross reinforcements (2nd layer) from middle of element, Design Case 1 , from 0 to 1261. step 100.0 mm2/m

M 1 : 50

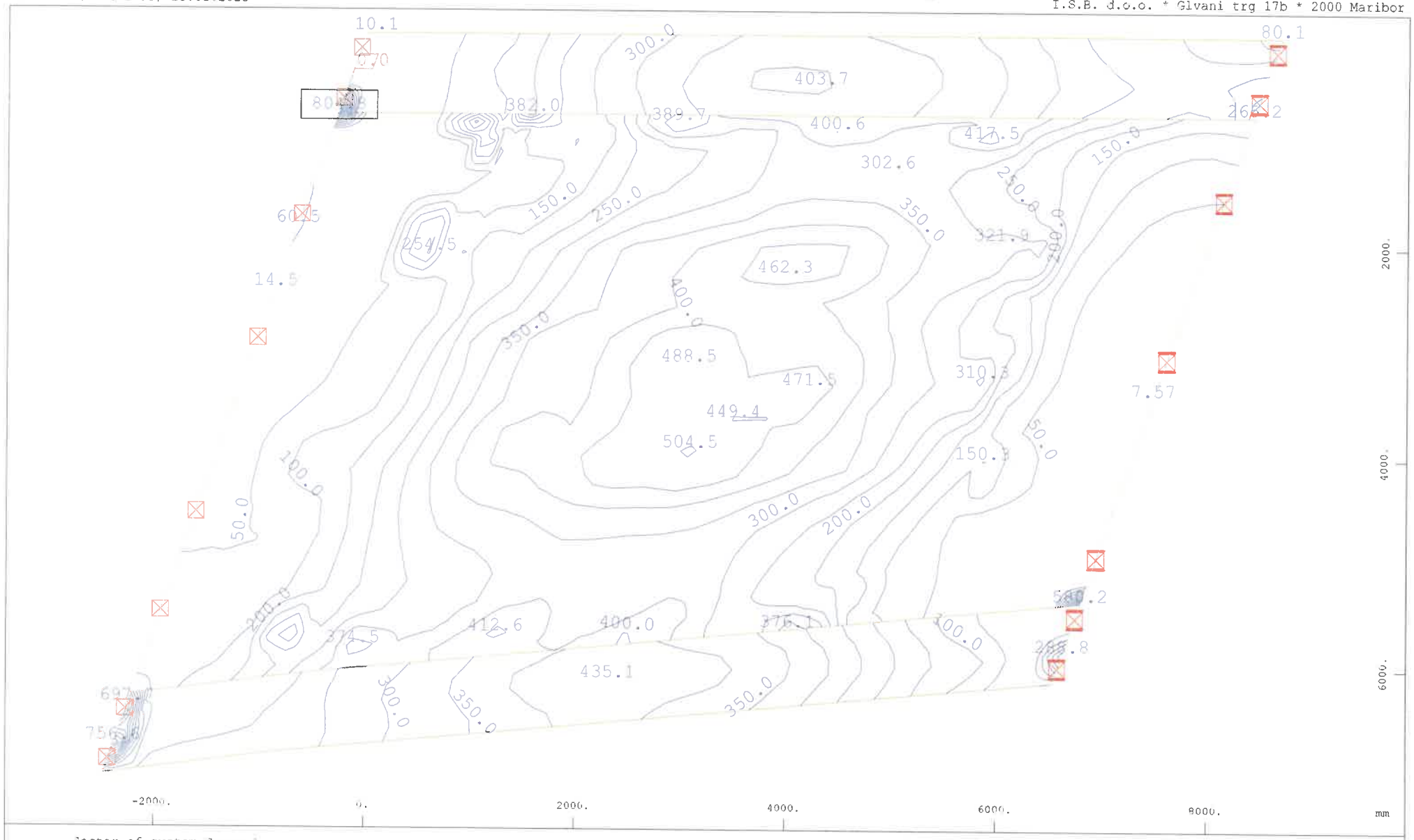
model-sk-1



lower Principal reinforcements (1st layer) from middle of element, Design Case 1 , from 0 to 2176. step 200.0 mm2/m

M 1 : 50

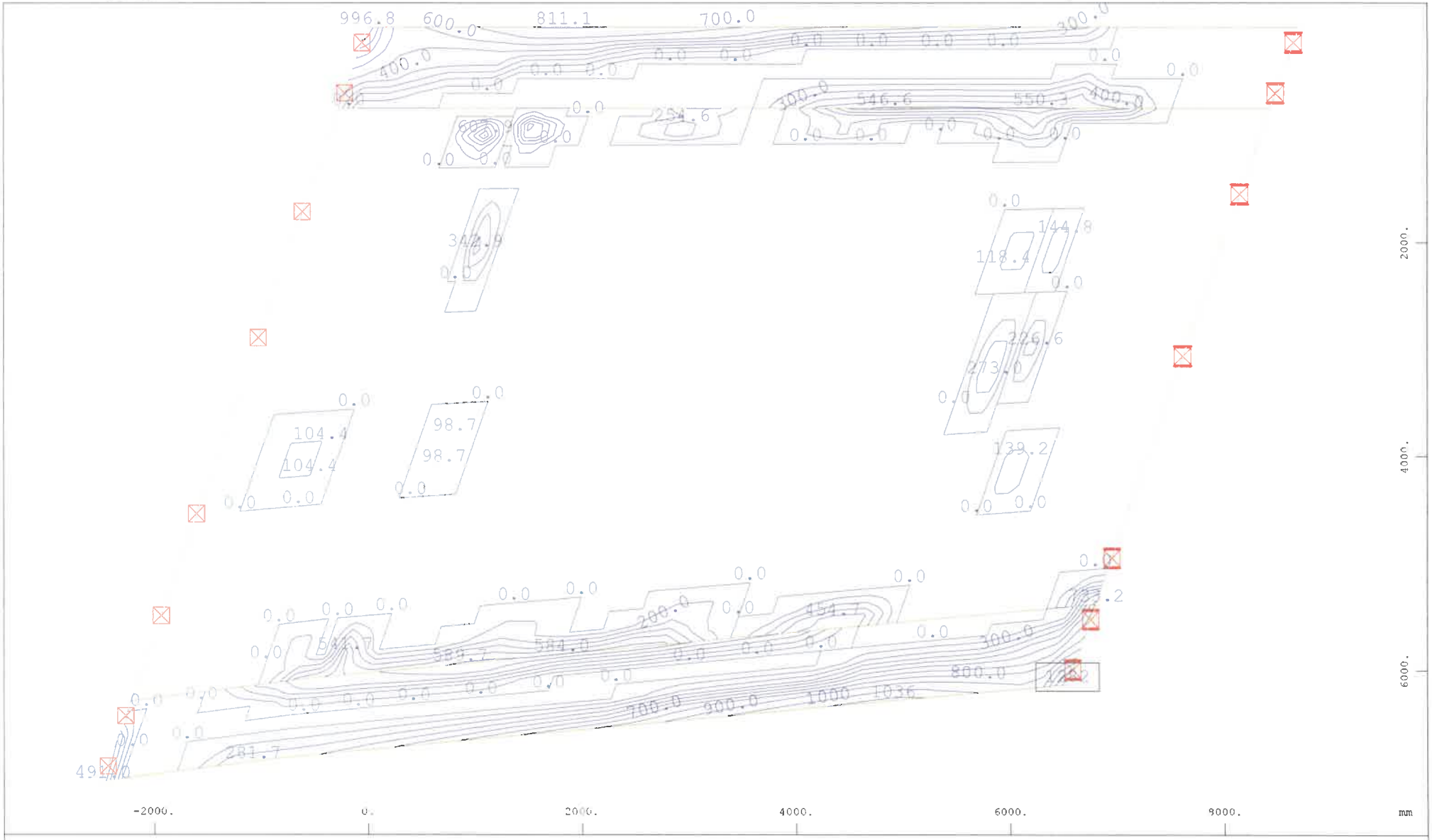
model-sk-1



Sector of system Group 1
lower Cross reinforcements (2nd layer) from middle of element
Design Case 1 , from 0 to 804.8 step 50.0 mm2/m

M 1 : 50

model-sk-1



Sector of system Group 1
Shear reinforcement from middle of element ○, Design Case 1 , from 0 to 1282, step 100.0 mm2/m2

M 1 : 50

model-sk-1

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

	T.2.1 Projektantski popis s predizmerami in stroškovno oceno	

T.2.2 ID 1443635 Popis del in rekapitulacija za sanacijo plazu na cesti JP 695 301 in JP 695 302, katera segata v neposredno bližine stanovanjskega objekta Slatina 17 in 18, vse v k. o. Slatina.
Postavke katere niso zajete v predlogu SLUŽBE VLADE REPUBLIKE SLOVENIJE ZA OBNOVO PO POPLAVAH IN PLAZOVIH, so povzete iz TSC 09.000:2006

1. PRIPRAVLJALNA DELA

1.1 Geodetska dela

E11 121 Obnova in zavarovanje zakoličba osi trase ostale javne ceste (v hribovitem terenu. Predat zakoličbeni zapisnik
cesta 90m)

km	0,36	€ 0,00	**€ 0,00**

E 11 131 Obnova in zavarovanje zakoličba trase komunalnih vodov (v hribovitem terenu telekom in vodovod)

km	0,36	€ 0,00	**€ 0,00**

E11 221 Postavitev in zavarovanje prečnih profilov ostale javne ceste (v hribovitem terenu obojestranski "križ)

kos	19,00	€ 0,00	**€ 0,00**

E11 222 N Postavitev in zavarovanje prečnih profilov mostu in zidov (v hribovitem terenu obojestranski "križ)
most 6, zidovi 6

kos	12,00	€ 0,00	**€ 0,00**

E 11 231 Postavitev in zavarovanje prečnega profila za komunalne vode

kos	30,00	€ 0,00	**€ 0,00**

E11 323 N Določitev in preverjanje položajev , višin in smeri pri gradnji objekta s površino nad 500m2, jaški in kamnita gnezda 19, kamnito betonski zid zaradi zaukrivljenosti zidu na 5-6m 22 kom, most 12kom ,kamnito betonsko korito 26kom.(obvezno sprotno predajat zapisnik geometra)

kos	79,00	€ 0,00	**€ 0,00**

E11 651 N Posnetek končnega stanja in izdelava geodetskega načrta s certifikatom

ura	20,00	€ 0,00	**€ 0,00**

1.2 Čiščenje terena

1.2.1 Odstranitev grmovja, dreves,panjev

E 12 132 Odstranitev grmovja in dreves z debli do 10cm ter vej na redko porasli površini -strojno (in z odvozom na deponijo, do 5km)

brežina struge in zidov 220m2

	m2	220,00	0,00 €	0,00 €
E 12 151	Posek in odstranitev dreves z debli 11 do 30cm ter odstranitev vej , (uporabni les se dostavi lastniku)			
	kom	12,00	0,00 €	0,00 €
E 12 152	Posek in odstranitev dreves z debli 31 do 50cm in odstranitev vej , uporabni les se dostavi lastniku			
	kom	4,00	0,00 €	0,00 €
E 12 153	Posek in odstranitev dreves z deblom nad 50cm in odstranitev vej , (uporabni les se dostavi lastniku			
	kom	7,00	0,00 €	0,00 €
E 12 163	Odstranitev panja s premerom 11-30cm, z odvozom na deponijo na razdaljo nad 1000m			
	kom	12,00	0,00 €	0,00 €
E 12 166	Odstranitev panja s premerom 31-50cm, z odvozom na deponijo na razdaljo nad 1000m			
	kom	4,00	0,00 €	0,00 €
E 12 169	Odstranitev panja s premerom nad-50cm, z odvozom na deponijo na razdaljo nad 1000m			
	kom	7,00	0,00 €	0,00 €

1.2.2 Odstranitev prometne signalizacije in opreme

12 223	Izvedba in demontaža začasnega mostu ,dolžine 12m, širine 4m 4kom jekleni pajnerji HEB 300, l=12m g=5616kg leseni (smerekovi) tramovi 14/14cm l=4m 110kom=8,70m3 leseni (smerekovi) tramovi 14/14cm l=6m 13kom=1,60m3 leseni (smerekovi) tramovi 20/20cm l=4m 12kom=2,00m3 leseni plohi 5/15cm l=4m 24kom=0,60m3 kovinska vezna sredstva navojna palica fi 16mm, l=4000mm, 10kom,, 20 ploščic fi 100/100/8mm in 20matic za M16, 300kom samoreznikov M 8,L=300mm, za sidranje voziščnih tramov (stožčasta pogreznjena glava) 4kg žičnikov l=120mm **Po demontaži se most deponira na deponijo naročnika**			
	kom	1,00	€ 0,00	€ 0,00

12 224	Izvedba AB podstavka za temelj sidranja mostu na obeh obalah po temelja -blazine, po končanju mostu odstranitev in odvoz na deponijomaterial za oba temelja: izkop 18m3 beton C 25/30 8m3 opaž 22m2 armatura 400kg			
	kom	1,00	€ 0,00	**€ 0,00**

1.2.3 Porušitev in odstranitev voziščnih konstrukcij

V ceni postavk ni upoštevanih prevozov in deponij:Prevozi in deponije se obračunajo dodatno

12 312 N	Rušenje grede in zemljine v debelini 30-50cm za razširitev ceste in poglobitve z odvozom na deponijo do 10km. Robovi ceste (levi-desni) 308x0,4x(2,0+3,5)/2m=338,8m3 navezava na začetku in koncu 2x(20x5,5)x0,4=88m3 izogibališče 56m2x0,4m=22,4m3			
	m3(raščenih)	449,20	0,00 €	**0,00 €**
E12 322	Porušitev in odstranitev asfaltne plasti v debelini 6 do 10 cm			
	m2	1406,00	€ 0,00	**€ 0,00**
E12 382	Rezanje asfaltne plasti s talno diamantno žago v d=6-10cm			
	m1	7,60	€ 0,00	**€ 0,00**

1.2.4 Porušitev in odstranitev objektov

E12 412	Porušitev in odstranitev prepusta iz BC cevi 61do 100cm z nakladanjem,(prepusti so obbetonirani)			
	m	30,00	€ 0,00	**€ 0,00**

1.3 Ostala preddela

1.3.1 Omejitev prometa

E13 111 N	Izdelava elaborata za ureditev prometa v času gradnje, kateri se uskladi z upravljalcem in postavitev prometne signalizacije in njeno vzdrževanje za obdobje 180 dni. (popolna zapora ceste 90dni in delna 90dni)			
	kom	1,00	€ 0,00	**€ 0,00**

1.3.2 Pripravljalna dela pri objektih

13 252	Črpanje vode za zavarovanje gradbene jame od 5-15l/s v fazi del v strugi, pri izgradnji pregrad in mostov.(v času del-efektivne ure)			
	ur	260,00	0,00 €	**0,00 €**

13 254 Pranje obstoječe vozišče plošče prepusta z 500bari

m2	22,00	0,00 €	0,00 €

1.3.3 Pripravljalna dela pri objektih

E13 311 N Organizacija gradbišča -postavitev začasnih objektov(gradbiščni provizoriji kontejner, WC, začasne gradbiščne ograje cca 150m, pribor, orodje, priključki elektrike in vode, ureditev skladno z varnostnim načrtom)

kos	1,00	€ 0,00	€ 0,00

E11 312 N Organizacija gradbišča-Odstanitev začasnih objektov (po končani gradnji in vzpostavitev prizadetih površin v prvotno stanje)

kom	1,00	€ 0,00	€ 0,00

1.3.4 Odškodnine

E13 451 N Nadomestilo zaradi zastoja celotne gradnje, zaradi višje sile po odredbi nadzornika, več kot en dan

dan	1,00	€ 0,00	€ 0,00

1.4 Predhodna dela za popravilo objektov

14 525 N Odstranitev naplavin z visoko tlačnim izpiranjem (izpiranje gasilcev preko ročnika in pretokom vsaj 5-10l/s ocena poraba 15-20m3 (Izpiranje poteka v kombinacijo z ročno odstranitvijo, ocena dela 2dni).

kom	1,00	€ 0,00	€ 0,00

14 744 N Ročna odstranitev/čiščenje naplavin zemlje ostankov betona in lesa itd. v območju kamnito betonskega prepusta pri prepustu v dolžini 12m.

$m^{3(ocena)}$	6,00	€ 0,00	€ 0,00

PRIPRAVLJALNA DELA SKUPAJ: 0,00 €

2. ZEMELJSKA DELA

Opomba:V ceni postavk ni upoštevanih prevozov in deponij.Prevozi in deponije se obračunajo dodatno

2.1 Izkopi

E21 114 N Površinski izkop -odriv plodne zemljine I-II kat. V debelini 25cm, po potrebi z nakladanjem in odvozom do 100m.Potrebno ga je dosledno ločiti od ostalega izkopnega materiala za ponovno vgradnjo .

v območju začasnega mostu	40x6x0,4= 96,00m3
ob koritu	360x3,5x0,25= 315,00m3
drenaže v območju drenaž v P1	110x(25+50)/2x0,25=1031,25m3
dostopna pot	35x3,5x0,25= 30,65m3
drenaže v območju drenaž v P3	65x(20+65)/2x0,25= 690,65m3
dostopna pot	96x3,5x0,25= 84,00m3

	$m^{3(raščenih)}$	2247,50	€ 0,00	**€ 0,00**

E21 313 Izkop zemljine predvidene za vgradnjo ali predelavo – 3. kategorije za temelje, kanalske rove, prepuste, jaške in drenaže, širine nad 1,0 m in globine 2 do 5,0 m – strojno z nakladanjem, planiranje dna ročno

drenaže in odv. ob levem. robu ceste 250x1,5m3/m1= 375,00m3
kamnito betonsko korito 276mx(3,7+4,5)/2m3/m1= 1131,60m3
kamnito betonsk zid pri prepustu (16x3,5m3/m1)= 56,00m3
odvodnja P1 I-J1 42x(3+10,0)/2m2= 273,00m3
odvodnja J1-J2-J3 96x((8+4)/2x2)+(1,7x2))= 1478,40m3
drenaže DKC 110 na J1 60x((8+4)/2x2)+(1,7x2))= 924,00m3
drenaže DKC 110 na J2 96x((8+4)/2x2)+(1,7x2))= 1478,40m3
drenaža ob dostopni cesti proti Slatina 18 96x1,5 = 105,00m3
odvodnja J4-J5-J6 48x((8+4)/2x2)+(1,7x2))= 739,20m3
drenaža DKC 110 na J4 24x((8+4)/2x2)+(1,7x2))= 369,60m3
drenaža DKC 110 na J5 66x((8+4)/2x2)+(1,7x2))= 1016,40m3
odvodnja na JV 6 70x 1,5m3/m1= 273,00m3
dostopne poti do zidu v P1 in P3 96x3,5m3/m1= 240,00m3
kamnito betonski zid v P1 (4,5+6,5)/2x52 = 286,00m3
kamnito betonski zid v P3 (6,5+10,5)/2x64 = 544,00m3
kamnito betonski zid pri prepustu 20x(2+4)/2 = 60,00m3
izkop za grede začasnega mostu (8,5+7,5)x(2x0,8) = 25,60m3

$m^{3\ (raščenih)}$	8760,20	€ 0,00	**€ 0,00**

E21 221 N Široki izkop vezljive zemljine - 3 kategorije -ročno

sondažni odkop komunalnih vodov 45x0,6x0,2=8,7m3
(vodovod in telekom)
izkop na korito pod jaškom J1 8x0,7m3/m1= 5,6m3

$m^{3(raščenih)}$	14,30	€ 0,00	**€ 0,00**

21 222 N Profiliranje struge trapeznega korita (III-IV kat) debeline do 10-20cm, z sprotnim nakladanjem

276x1=276m3

$m^{3\ (raščenih)}$	276,00	€ 0,00	**€ 0,00**

E 21 253 Široki izkop trde kamenine (pikiranje pešenjaka) 5- kategorije z nakladanjem (dno izkopa se počisti ostankov)
zidovi 112x(2,5-3,5)/2m3/m1=336m3
drenaža in meteorna odvodnja 390x1m3/m1=390m3
kamnita gnezda 7x3m3= 21m3

$m^{3\ (raščenih)}$	747,00	0,00 €	**0,00 €**

21 994 N Najem sestavljivega razpiralnega opaža za obdobje 50 dni, nosilnosti min.3 ton m2, dolžina opaža 9-10m,za zavarovanje izkopa višine min 2,0m.

dni	50,00	€ 0,00	**€ 0,00**

2.2 Planum temeljnih tal

22 113 Ureditev planuma temeljnih tal zrnate kamnine - 3. kategorije (v območju rekonstrukcije dograditve dovozne ceste z valjarjem lastne

dostopni cesti =336m2
cesta 1933,5m2

m^2	2269,50	0,00 €	**0,00 €**

2.3 Ločilne, drenažne in filterske plasti ter delovni plato

E23 116 N Izdelava drenažne plasti iz kamnitega lomljenca (30/60 ali 90)mm , upoštevati prenos z bagerjem do 100m)
dostopne poti 96m(3,5mx0,3m)= 100,8m3
pod kamnito betonsko korito d=0,3m3/m2 276mx0,5m2/m1= 138,0m3
drenažna kanalizacija ob cesti 416mx1,0m2/m1= 416,0m3

m^3	1992,30	0,00 €	**0,00 €**

23 412 Dobava in vgraditev kamnolomskega materiala 0-150mm dograditev nasipov v plasteh po 40cm, zbitih na 97%Proctorjeve gostote

Nasip za krilnimi zidovi ob vodotoku =42m3
Dograditev ob koritu v območju razširitve ceste 135mx0,8m2)=108m3

$m^{3(neto)}$	150,00	0,00 €	**0,00 €**

2.4 Nasipi, zasipi, klini

24 111 Dobava in vgrajevanje izkopnega materiala iz začasne deponije v zasip nad drenažno in meteorno kanalizacijo izven ceste, z zbijanjem na 93% Proctorjeve gostote (2-3 prehodi z bagerjem) v plasteh po 40-50cm

m^3	5877,70	0,00 €	**0,00 €**

24 113 Dobava in Vgrajevanje nasipov iz naravno pridobljene kamenine TD lomljenca 0-63 (90)mm, d=40cm, za dograditev cestnega nasipa in zbitega naEv2≥ 60MPa,

dograditev ceste na začasni most 40x5x/0,4+0,5/2 =90m3

$m^{3\ (vgrajenih)}$	90,00	€ 0,00	**€ 0,00**

E24 642 N Planiranje pobočja nad zidom v debelini do 0,5m in brežine ob kamnito betonskem koritu
za zidovoma P1 660m2 in P3 620m2=1280m2
vzdolž ceste 820m2
drenažna kanalizacija 6986,6m2

m^2	9086,60	0,00 €	**0,00 €**

2.5 Brežine in zelenice

E25 112 Humuziranje brežine brez valjanja, v debelini do 15 cm -strojno (brez humusa in enkratni prehod roto brane)

	m2	12539,00	0,00 €	0,00 €
E25 151 N	Doplačilo za zatravitev s semenom z dodatkom umetnih gnojil, (350kg/ha)			
	m2	12539,00	0,00 €	0,00 €

2.7 Piloti

2.8 Zagatne stene

E28 113 N	Nabava in vgraditev in vzdrževanje jeklene zagatne stene za zavarovanje izkopa gradbenih jam.(Dobava in vgraditev tirnic SŽ l=6m, na rastru 1,0m (300kg po kom) tirnice se odrežejo na konico, dolžine 30cm in zabijejo (z pnevmatskim kladivom teže min 1800kg na bagerju teže cca 25-28 ton..Upoštevat, da se tirnice enkrat prestavijo centralnem delu pod hišo Slatina 18 se naj upošteva , da jih 10ostane			
	kom	72,00	0,00 €	0,00 €
E28 114 N	Dobava in vgraditev (akacija-kostanj-smereka) hlodov fi 20-25cm l=4-6m, za založitev tirnic (hlodi se pritrdijo z dvakrat žgano žico fi 2mm Upoštevat, da se enkrat prestavijo			
	m3	20,50	0,00 €	0,00 €
28 116	Dobava in vgraditev tirnic SŽ l=5m, (250kg po kom) v območju stabilizacijske AB grede, tirnice se zabijejo (z pnevmatskim kladivom 1700kg na bagerju teže cca 25-28 ton) tirnice se po vgradnji odrežejo na višino tako da so 10cm pod vrhom temelja , skozi pasnico pa se izžari odprtina fi 36mm, da se bo skozi vgradila fi 28mm,L=50cm, proti preboju.			
	kom (ocena)	15,00	0,00 €	0,00 €

2.9 Prevozi,razprostiranje in ureditev deponij materiala

E 29 111	Prevoz materiala na razdaljo nad 100 do 200 m zemljine na začasno deponijo z demperjem			
	ton	1120,50	0,00 €	0,00 €
E 29 112	Prevoz materiala na razdaljo nad 100 do 200 m kamen za kamnito zložbo iz začasnega depoja z demperjem			
	ton	1310,00	0,00 €	0,00 €
E 29 112	Prevoz materiala na razdaljo nad 200 do 500 m zemljine za zasip zidu z demperjem			
	ton	1156,00	0,00 €	0,00 €
E 29 112	Prevoz materiala na razdaljo nad 200 do 500 m beton za zložbo in drenaže iz začasnega depoja z demperjem			

	ton	1328,00	0,00 €	0,00 €
E 29 112	Prevoz materiala na razdaljo nad 200 do 500 m beton za kamnitega agregata iz začasnega depoja			
	ton	2589,00	0,00 €	0,00 €
E 29 118	Prevoz materiala na razdaljo nad 7000 do 10000 m zemljina			
	ton	3070,80	0,00 €	0,00 €
E 29 118	Prevoz materiala na razdaljo nad 7000 do 10000 m ruševine			
	ton	124,00	0,00 €	0,00 €
E 29 123	Prevoz materiala na razdaljo nad 20 do 25 km obstoječ asfalt			
	ton	246,00	0,00 €	0,00 €
E 29 124	Prevoz materiala na razdaljo nad 25 do 30 km beton z avtomešalnikom			
	ton	1987,60	0,00 €	0,00 €
E 29 127	Prevoz materiala na razdaljo nad 40 do 45 km lomljen kamniti agregat drenažna frakcija 30/90mm			
	ton	3586,00	0,00 €	0,00 €
E 29 123	Prevoz materiala na razdaljo nad 40 do 45 km kamen za kamnito zložbo			
	ton	1445,00	0,00 €	0,00 €
E 29 200	Premet materiala			
	ton	15100,00	0,00 €	0,00 €
	ZEMELJSKA DELA IN TEMELJENJE SKUPAJ:			0,00 €

3. VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE

Spodnji in zgornji ustroj v cestnem delu popisa.

	VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE SKUPAJ:	0,00 €

4. ODVODNJAVANJE

4.1 Površinsko odvodnjavanje

41145 Izvedba trapeznega korita s skalami d=30-40cm, v betonu C 25/30 d=20cm, armiran z Q 226,razvite omočne površine 3,5-4,5m, globine do 1,5(kamni na dnu izmenično na 1m nad ravnino 20cm, rege obdelane s cementno malto d=1-3cm

m 2	974,40	€ 0,00	**€ 0,00**

4.2 Globinsko odvodnjavanje-drenaže

E42 162 N Nabava, dobava in izdelava vzdolžne drenaže iz plastičnih rebrastih cevi DK fi 110mm na beton C 16/20 d=10-15cm in obsuta z 0,2m3/m1, frakcije 8-16mm **(perforirana 60%)**
drenaže 582m

m^1	582,00	0,00 €	**0,00 €**

E42 163 N Nabava, dobava in izdelava vzdolžne drenaže iz plastičnih rebrastih cevi DK fi 150mm,vgrajenih na 10-15cm sloj betona C16/20 in obsuta z 0,25m3/m1, frakcije 8-16mm **(perforirana 60%)**
drenaže 312m

m^1	312,00	0,00 €	**0,00 €**

E42 164 N Nabava, dobava in izdelava vzdolžne drenaže iz plastičnih rebrastih cevi DK fi 200mm,vgrajenih na 10-15cm sloj betona C16/20 in obsuta z 0,25m3/m1, frakcije 8-16mm **(perforirana 60%)**
drenaže 96m

m^1	96,00	0,00 €	**0,00 €**

E42 164 N Nabava, dobava in izdelava vzdolžne drenaže iz plastičnih rebrastih cevi DK fi 250mm,vgrajenih na 10-15cm sloj betona C16/20 in obsuta z 0,25m3/m1, frakcije 8-16mm **(perforirana 60%)**
drenaže 66m

m^1	66,00	0,00 €	**0,00 €**

E42 471 N Nabava, dobava in izdelava izcednice (barbakne) iz trde plastične cevi, premera 10cm, dolžine 0,6m, 20cm nad dnom korita

kos	26,00	0,00 €	**0,00 €**

4.3 Globinsko odvodnjavanje-kanalizacija

E43 132 N Nabava, dobava in izdelava odvodnje iz cevi S8 PP ID fi 200mm, vgrajenih na 10-15cm sloj betona C16/20 in obbetonirana z 0,2m3/m1, (priključki vtočni jaškov)

m^1	27,00	0,00 €	**0,00 €**

E43 133 N Nabava, dobava in izdelava odvodnje iz cevi S8 PP ID fi 250mm, vgrajenih na 10-15cm sloj betona C16/20 in obbetonirana z 0,3m3/m1,

m^1	6,00	0,00 €	**0,00 €**

E43 134 N	Nabava, dobava in izdelava odvodnje iz cevi S8 PP ID fi 300mm, vgrajenih na 10-15cm sloj betona C16/20 in obbetonirana z 0,3m3/m1,			
	m^1	72,00	0,00 €	**0,00 €**
E43 138 N	Nabava, dobava in izdelava kanalizacije iz rebrastih PP cevi S8, svetlega premera fi ID 800mm ,vgrajenih na 15cm sloj betona C16/20 in obbetonirana z 0,8m3/m1,			
	m^1	48	€ 0,00	**€ 0,00**
E43 298 N	Obbetoniranje kanalizacijskih cevi s cementnim betonom C 16/20 v območju ceste premera 80cm, poraba 1,2m3/m1			
	m^3	48	€ 0,00	**€ 0,00**
4.4	**Jaški**			
E 44 142	Izdelava peskolovnega jaška iz cementnega betona, krožnega prereza s premerom 60 cm, globokega do 1,5 m, z vsemi priklopi in obdelavo in bet. pokrovom nosilnosti 2 toni			
	kom	6,00	0,00 €	0,00 €
E44 172 N	Izdelava jaška iz cementnega betona, krožnega prereza s premerom 100cm, globokega 4-5m na podbeton C 25/30 d=15cm,z betonskim pokrovom nosilnosti 5 ton in z manjšim pokrovom fi 30cm v sredini,(upoštevati navezavo meteorne-drenažne kanalizacije) ,cevi jaška se naj 30cm nad koto iztoka proti zaledju navrtajo v območju drenažnega filtra, luknje fi 36mm 9 kom na jašek			
	kom	4,00	€ 0,00	€ 0,00
E44 182 N	Izdelava jaška iz cementnega betona, krožnega prereza s premerom 120cm, globokega 4-5m na podbeton C 25/30 d=15cm,z betonskim pokrovom nosilnosti 5 ton in z manjšim pokrovom fi 30cm v sredini,(upoštevati navezavo meteorne-drenažne kanalizacije) ,cevi jaška se naj 30cm nad koto iztoka proti zaledju navrtajo v območju drenažnega filtra, luknje fi 36mm 12 kom na jašek			
	kom	2,00	€ 0,00	€ 0,00
4.5	**Prepusti**			
	ODVODNJAVANJE SKUPAJ:			0,00 €
5.	**GRADBENA IN OBRTNIŠKA DELA**			
5.1	**Tesarska dela**			
51 111 N	Izdelava premičnega odra visokega 4 do 6m, dolžina za 1kampado v dolžini 30m nosilnost 2kN/m2(opaž krone, fugiranje zidov in dograditvi prepusta , upoštevaj prestavljanje odra)			
	m^2	180,00	0,00 €	0,00 €

51 221 N Izdelava dvostranskega opaža za ravne temelje

m^2	15,00	0,00 €	0,00 €

E51 513 N Dobava, montaža in demontaža dvostranskega vezanega podprtega **vidnega** opaža, za ukrivljeno krono zidu , višina podpiranje 4m do 6m, upoštevati 353m trikotnih letev 2X2cm za vogale in navidezne rege na 6-6-7m
krone zidu 114m2

m^2	114,00	0,00 €	0,00 €

51 642 N Izdelava podprtega opaža za ravne plošče s podporo 2,1 do 4m (upoštevat 8m trikotnih letev 2x2cm)

m^2	12,40	0,00 €	0,00 €

51 642 N Izdelava podprtega opaža za bočne stranice ravnih plošč s podporo 2.1 do 4m (upoštevat 36m trikotnih letev 2x2cm)

m^2	18,00	0,00 €	0,00 €

5.2 Dela z jeklom

E52 212 Dobava, rezanje, krivljenje in vezanje rebrastih, armaturnih palic do fi 12 mm , za srednje zahtevno ojačitev
armatura kron 2188kg
prepust 896kg

kg	3084,00	0,00 €	0,00 €

52 216 Dobava in postavitev rebrastih palic iz visokovrednega naravno trdega jekla S 500 B. s premerom 14 mm in večjim za srednje zahtevno ojačitev.
prepust 2742kg

kg	2742,00	0,00 €	0,00 €

5.3 Dela s cementnim betonom

E 53 122 Dobava in vgradnjega podolžnega betona C 16/20(v plast 0,15-0,2m3/m2-m.),
pod zidove 39,5m3
pod ploščo 7,5m3

m3	47,00	0,00 €	0,00 €

E53 338 Priprava in vgraditev mešanice ojačanega cementnega betona C 25/30 PV II,XC2 v prerez nad 0,50 m3/m2-m,

temelj 7,8m3

m^3	8,00	€ 0,00	€ 0,00

53 393 Dobava in priprava in vgraditev mešanice ojačanega cementnega betona C 30/37 , XC3,XD3,XF3, PV II (MB 35 v prerez 0.31-0,50m3/m2-m-0M0 100 plošča mostu)

m^3	23,50	0,00 €	**0,00 €**

53 246 Dobava in priprava in vgraditev mešanice ojačanega cementnega betona C 30/37 PV II, XC 4,XF 4,XD 3 v prerez od 0,31 do 0,50 m3/m2-m, upoštevaj meličenje

parapet hodnika 3,9m3
krona nad zidovi 29,0m3

m^3	33,00	0,00 €	**0,00 €**

5.4 Zidarska in kamnoseška dela

E 54 215 Izvedba kamnito betonskega zidu na eno lice iz lomljenih zmzlinsko odpornih skal za zidove. Razmerje kamen-beton 60%-40%(beton C 16/20) rege poglobljene 5cm

Zid v P1 =453,20m3
Zid v P3 =539,40m3
Zid pri prepustu =102,00m3

m^3	1094,60	0,00 €	**0,00 €**

54 236 Dobava in Izvedba kamnite obloge brežin s lomljenimi skalami d=80-60cm v suho, obvezno morajo kamni medsebojno nalega ti vsaj na 20% stične ploskve, rege zapolnjene z zemljo.

zaključek kamnitih zidov 4x12m2=48m2

$m^{2(neto)}$	48,00	0,00 €	**0,00 €**

E54 543 N Izdelava prevleke z epoxidno cementno malto v debelini 1cm na dnu vseh jaškov

m^2	8,30	0,00 €	**0,00 €**

54 543 Izdelava 2kratnega premaza jaškov z Hidrozatom v višino 1m

m^2	16,40	0,00 €	**0,00 €**

5.5 Dela pri popravilu objektov

5.6 Sidranje

5.7 Injektiranje

5.8 Ključavničarska dela

58 115 Dobava vgradnja jeklenga nosilca ograje IPE 180 L=400mm , skozi pasnico dve vrtini fi 18mm, /skupaj s sidrno ploščo 250/250/10, katera se privari s čelnim zvarom /skupna teža 14kg/ in sidranje s štirimi sidrnimi vijaki M14, L=120mm v krono AB plošče nad zidovi in mostu A 9 in A45, zaradi različnih vzdolžnih sklonov je obvezno jemati meri sprotno z izvedbo AB krone, element se pobarva z 220 mikroni rjave barve v izgledu macesna.(0,7m2/kom) Mere za sidrišča se naj izmerijo po izvedbi krone nad zidom
-cink epoxi temeljni 80mikronov
-epoxi vmesni 80mikronov
-polivretan pokrivni 60mikronov v rjavi barvi

kom 10 0,00 € **0,00 €**

5.9. Zaščitna dela

5.9.9 Zaščita betona s pleskanjem

5.9/2 Hidroizolacije- cestnih objektov

59 411 Priprava podlage-površine cementnega betona z vodnim curkom. *Pranje vozišče plošče pred izvedbo hidroizolacije(500 barov)*

m^2 47,50 € 0,00 **€ 0,00**

59 432 Izdelava sprijemne plasti - osnovnega premaza z reakcijsko smolo v dveh ali več slojih. Poraba 0,6-0,8 kg/m2

m^2 47,50 € 0,00 **€ 0,00**

59 443 Posip sprijemne plasti - osnovnega premaza s posušenim kremenčevim peskom. Poraba 1,6-2,00 kg/m2

m^2 47,50 € 0,00 **€ 0,00**

59 453 Izdelava sprijemne plasti - predhodnega premaza s toplim bitumenskim vezivom - poraba od 0,31 do 0,4 kg/m2.

m^2 47,50 € 0,00 **€ 0,00**

59 655 Izdelava vrhnje tesnilne plasti z enojnim varjenjenim bitumenskim trakom d=5mm *(TIMBITEKT PF/5 ME-200)*

m^2 54,00 € 0,00 **€ 0,00**

59 651 Izdelava zaščitne plasti za tesnilno plast iz asfaltne zmesi bitumenskega betonaAC 8 B50/70,A4, 0/8 mm v debelini 3 cm.

m^2 47,00 € 0,00 **€ 0,00**

59 651 Izdelava obrabne plasti za iz asfaltne zmesi bitumenskega betona AC 11 B 70/100,A3, v debelini 4 cm.

m^2 47,50 € 0,00 **€ 0,00**

59 831 Zatesnitev mejnih površin - stikov med betonom in asfaltom na prepustu širokih do 20 mm in globokih do 4 cm s predhodnim premazom bližnjih površin in zapolnitvijo z bitumensko zmesjo za

m^1	29,00	€ 0,00	**€ 0,00**

59 842 Zatesnitev mejnih površin - stikov na robnem vencu, na vsakih 6m širokih od 15 do 20 mm in globokih 3cm, s predhodnim premazom bližnjih površin in zapolnitvijo z zmesjo iz umetnih organskih snovi .

m^1	26,00	€ 0,00	**€ 0,00**

GRADBENA IN OBRTNIŠKA DELA SKUPAJ: 0,00 €

6. OPREMA CESTE

6.1 Pokončna oprema cest

64 118 Dobava in vgraditev skoblanega stebrička iz vakumsko **/10barov/** impregniranega macesnovega/hrastovega lesa ograje za pešce, h=130cm prereza 16/16cm **/skoblana dimenzija/** pobranimi vogali 1cm,na vrhu se naj obdela v štiri strano piramido višine 5cm. Upoštevaj 2 navojni palici fi 16mm, L=250mm, 4 podložne ploščice premera 30mm in 4 matice M16, odrezano mesto se zaščiti s korocinkom.

kom	10	0,00 €	**0,00 €**

64 120 Dobava in pritrditev lesenega skoblanega vzdolžnika iz macesnovega/hrastovega vakumsko **/10barov/** impregniranega lesa, na vertikalne stebričke ograje za pešce prereza 12/10cm na razmaku 20cm L=410cm **/skoblana dimenzija/** vzdolžnik se na vsaki stebriček privije s štirimi samoreznik z pogreznjeno glavo fi 8mm, L=160mm

m	48	0,00 €	**0,00 €**

V prometni ureditve ceste

6.2 Označbe na vozišču

V prometni ureditve ceste

6.3 Oprema za vodenje prometa

E64 434 N Dobava in postavitev jeklene varnostne ograje N2, delovne širine W4 na kroni korita (stebrički L=750mm, raster 2m)

m	252	0,00 €	**0,00 €**

E64 625 N Doplačilo za vgraditev zaključnice za varnostno ograjo

kom	6	0,00 €	**0,00 €**

OPREMA CESTE SKUPAJ: 0,00 €

7. TUJE STORITVE

7.6. Vodovod

7.8. Nadzor

Projektantski nadzor. Vrednost postavke je že fiksno določena v PIS-u in jo ponudnik ne more/ne sme spreminjati. Obračun projektantskega nadzora se bo izvedel po dokazljivih dejanskih stroških na podlagi računa izvajalca projektantskega nadzora.

78 311	Projektantski nadzor spremljava izkopa drenaž in zidov itd.			
	ur	20	50,50 €	0,00 €
E79 351	Geomehanski nadzor			
	ur	50	50,50 €	0,00 €

7.9. Izdelava projektov

E79 514	Projekt PID			
	kom	1	5.400,00 €	0,00 €
	TUJE STORITVE SKUPAJ:			0,00 €

9. RAZNO

91 111	Razna manjša in nepredvidena dela 3% vrednosti ostalih postavk. (lokalna sprememba temeljenja, večje število tirnic itd., obračun po dejanskih stroških ob odobritvi naročnika in projektanta,)			
				0,00 €
	RAZNO SKUPAJ:			0,00 €

Opomba:Ta predračun zajema,konstrukcijo in odvodnjo, Investitor uredi posege na privatnih parcelah)
Ponudnik je dolžan preveriti vse formule in povezave v popisih del, da ne bi prišlo do računskih napak!
Vrednosti ki so v predračunu v postavkah 79 311, 79 351 in 79 514 (Tuje storitve) ponudnik ne spreminja!
Ponudnik vnese formuli za izračun produkta v postavkah 79 311, 79 351 in 79 514 (Tuje storitve)

REKAPITULACIJA - PLAZ

01. PRIPRAVLJALNA DELA		€	-
02. ZEMELJSKA DELA		€	-
03. VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE		€	-
04. ODVODNJAVANJE		€	-
05. GRADBENA IN OBRTNIŠKA DELA		€	-
06. OPREMA		€	-
07. TUJE STORITVE		€	-
09. RAZNO		€	-
SKUPAJ		**€**	**-**
kom. popust		€	-
SKUPAJ		**€**	**-**
22% DDV		€	-
SKUPAJ		**€**	**-**

Sestavil:

Metod Krajnc,dipl ing.gr.

Maribor, marec 2025

NAČRT CESTE-POPIS DEL

Poz.	O p i s	E.mere	Količina	Enota cene	Skupna cena
	REKAPITULACIJA				
1.0	PREDDELA				0,00 EUR
2.0	ZEMELJSKA DELA				0,00 EUR
3.0	VOZIŠČNA KONSTRUKCIJA				0,00 EUR
4.0	ODVODNJAVANJE				0,00 EUR
6.0	OPREMA CEST				0,00 EUR
7.0	TUJE STORITVE				0,00 EUR
8.0	Nepredvidena dela 5%(krpanje poškodb na dostopni cesti itd.)				0,00 EUR
	SKUPAJ				**0,00 EUR**
	DDV 22 %				0,00 EUR
	SKUPAJ Z DDV-jem				**0,00 EUR**
1.1.	**OPOMBE**				
N 9 1 000	Vse postavke vključujejo ves potreben material, opremo, delo in transporte za izvedbo posamezne postavke.				
1.2	**PREDDELA**				
1.2.1.	**Geodetska dela**				
S 1 1 122	Obnova in zavarovanje zakoličbe osi trase ostale javne ceste (v hribovitem terenu zajeto v popisu konstrukcije)				
S 1 1 222	Postavitev in zavarovanje prečnega profila ostale javne ceste(v hribovitem terenu-obojestranski "križi zajeto v popisu konstrukcije)				
1.2.2.	**Čiščenje terena**				
S 1 2 323	Porušitev in odstranitev asfaltne plasti v debelini do 10 cm((zajeto v popisu konstrukcije)				
1.2	**PREDDELA SKUPAJ:**				**0,00 EUR**
2	**ZEMELJSKA DELA**				
2.1	**Izkopi**				
2.2	**Planum temeljnih tal**				
E 22 113	vezljive zemljine - 3. kategorije Ev2≥15MN/m2 (zajeto v popisu konstrukcije)				
2.4	**Nasipi, zasipi, klini, posteljica in glinasti naboj Opomba:V ceni postavk ni upoštevanih prevozov in deponij.Prevozi in deponije se obračunajo dodatno**				
E 23 213	Izdelava kamnite posteljice iz 100% drobljenih kamnitih zrn (frakcije 0/63) v debelini 40 do 50 cm, v širini 2,0-3,5m z utrjevanjem po plasteh (Ev2≥60MN/m2) cesta =1123m2→450m3,	$m^{2(vgrajene}$	1.123,00	0,00 EUR	0,00 EUR

Poz.	O p i s	E.mere	Količina	Enota cene	Skupna cena
2.5	**Brežine in zelenice**				
2.6	**Prevozi, razprostiranje in ureditev deponij materiala**				
E 29 128	Prevoz materiala na razdaljo nad 60 do 70 km (agregat 0/64, kamnolom KLOCH)	t	808,60	0,00 EUR	0,00 EUR
E 29 128	Prevoz materiala na razdaljo nad 60 do 70 km (agregat 0/32, kamnolom KLOCH)	t	1.241,10	0,00 EUR	0,00 EUR
E 29 122	Prevoz materiala na razdaljo nad 25 do 30 km	t	262,00	0,00 EUR	0,00 EUR
2	**ZEMELJSKA DELA SKUPAJ:**				**0,00 EUR**
3	**VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE**				
3.1.1	**Nosilne plasti** **Opomba:V ceni postavk ni upoštevanih prevozov in deponij.Prevozi in deponije se obračunajo dodatno**				
E 31 132	Izdelava nevezane nosilne plasti enakomerno zrnatega 100% drobljenca (frakcije 0/32) iz kamnine v debelini 25 do 35 cm, z utrjevanjem po plastehEv2>100MN/m2	m^3 (vgrajen	689,50	0,00 EUR	0,00 EUR
E 31 334	Izdelava obrabne in zaporne plasti bituminizirane zmesi AC 16 surf B 50/70 A4 Z2 v debelini 7 cm (dovoz ni možen z vlačilci, obvezno gumi valjer stalne teže >3,5tone in finalni valjer stalne teže >7ton)	m^2	1.497,60	0,00 EUR	0,00 EUR
3.2.	**Obrabne plasti**				
N 3 2 256 N	Dobava in vgrajevanje silikatnega peska za zaklinjanje v debelini 0,5 cm	m^3	4,00	0,00 EUR	0,00 EUR
3.5	**Robniki**				

Poz.	O p i s	E.mere	Količina	Enota cene	Skupna cena
E 35 214	Dobava in vgraditev predfabriciranega položenega robnika robnika iz cementnega betona v celoti aeriranega (kot za rondo) s prerezom 15/25/100 cm na podložno plast betona C 15/20 vključno z vsemi pomožnimi deli	m^1	8,00	0,00 EUR	0,00 EUR
3.6	**Bankine**				
E 36 112	Dobava materiala in izdelava bankine iz naravno zdrobljenega kamnitega materiala (TD 32) , široke do 0,50 - 0,75 m v povprečni debelini 7 cm s finim planiranjem, valjanjem in vsemi pomožnimi deli.	m^1	696,00	0,00 EUR	0,00 EUR
3.0.	**VOZIŠČNA KONSTRUKCIJA SKUPAJ:**				**0,00 EUR**
4	**ODVODNJAVANJE**				
4.1	**Površnsko odvodnjavanje**				
E 41 342 N	Izdelava asfaltne mulde v debelini plasti kot so na vozišču, širine 50 cm. (v enaki sestaviasfalta kot je na cesti). Upoštevaj pripravo v tamponu.	m^1	671,00	0,00 EUR	0,00 EUR
4.3	**Globinsko odvodnjavanje**				
4.0.	**ODVODNJA SKUPAJ:**				**0,00 EUR**
6.0	**OPREMA CESTE**				
6.1	**Pokončna oprema cest**				
6.2	**Označbe na voziščih**				
	Oprema za vodenje prometa				
6.4	**Oprema za zavarovanje prometa** (zajeto v konstrukciji)				
5	**OPREMA CEST SKUPAJ:**				**0,00 EUR**
6	**TUJE STORITVE**				
7.1	**Preskusi, nadzor in tehnična dokumentacija**				
E 7 9 332 N	Varnostni načrt in stroški koordinatorja	kos	1,00	0,00 EUR	0,00 EUR
E 7 9 351N	Geotehnični nadzor. Vrednost postavke je že fiksno določena v PIS-u in jo ponudnik ne sme spreminjati. Obračun geomehanskega nadzora se bo izvedel po dokazljivih dejanskih stroških na podlagi računa izvajalca nadzora.	ura	12,00	50,50 EUR	0,00 EUR
7	**TUJE STORITVE SKUPAJ:**				**0,00 EUR**

REKAPITULACIJA -SKUPNA ID1443635

Št.	Oznaka načrta	Rekapitulacija del po posameznih sklopih in oznake načrtov teh sklopov	Izdelovalec načrta	Cena skupaj z DDV
1	1	Rekonstrukcija ceste v območju plazu	ISB	0,00 €
2	2	Sanacija plazu	ISB	0,00 €
			SKUPAJ:	0,00 €
			PONUDBENA CENA Z DDV:	**0,00 €**



N
W
E
S

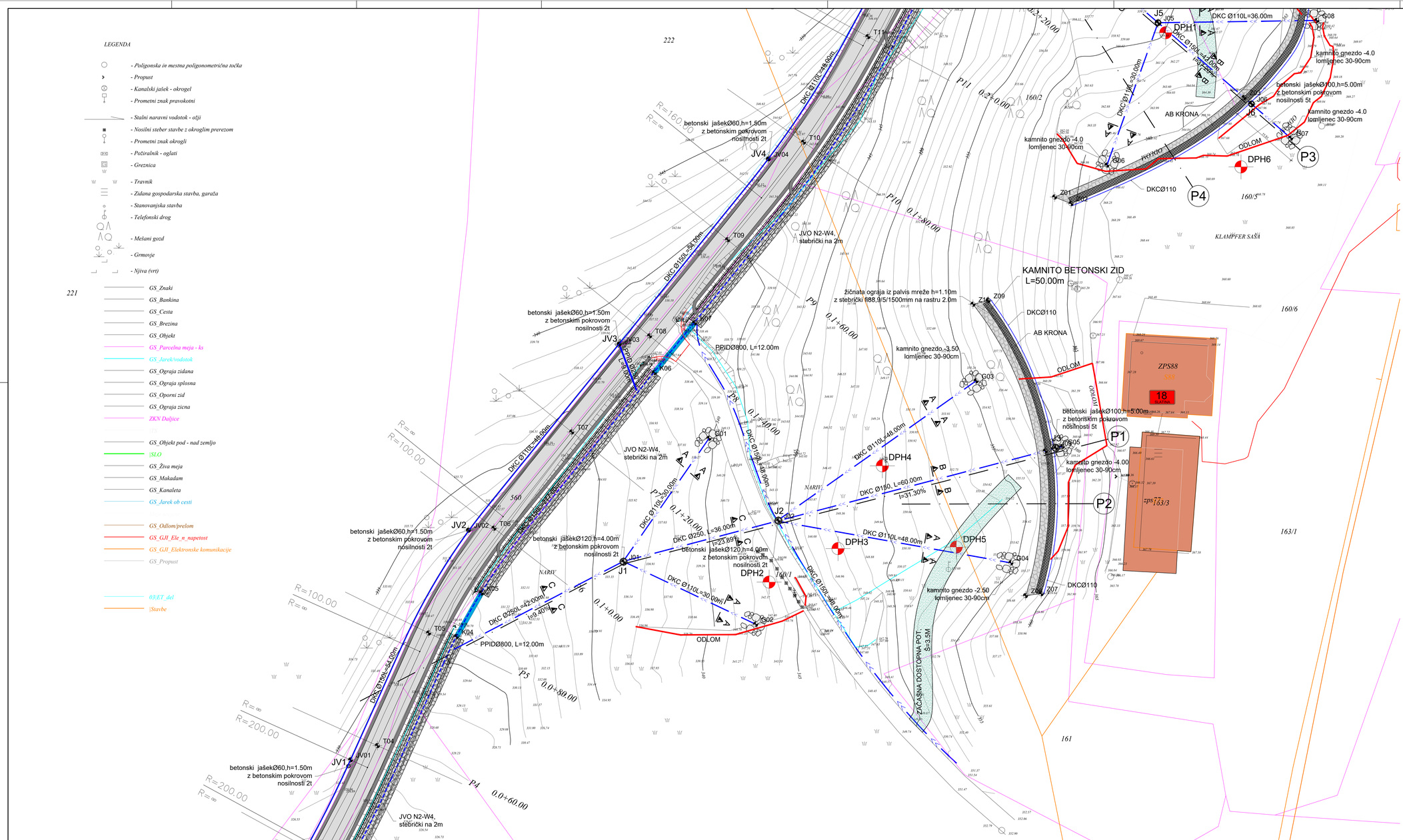
PREGLEDNA SITUACIJA

M: 1 : 1000

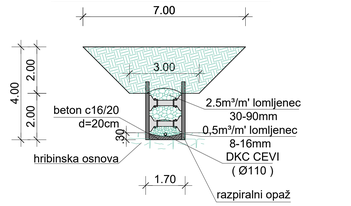
naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		št. projekta:	1103/25	datum: Januar 2025
			št. načrta:	...	merilo: 1: 1000
			šifra CC:		
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor		objekt:	Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec	
id. številka:			faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist	
podizvajalec:			opis risbe:	PREGLEDNA SITUACIJA	
	ime in priimek	podpis	št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt:
	M. Krajnc dipl.inž.gr.		.....		004.2162
ident. št. IZS	IZS G-0584		šifra risbe:	črtna koda arhiva:	
odg. projektant:	M. Krajnc dipl.inž.gr.		G.201		
ident. št. IZS	IZS G-0584		št. priloge:	G.1	
izdelal:	G. Bajc inž.gr.		avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor	
			id. št. risbe:	1103/25-G.1	

LEGENDA

- Poligonska in mestna poligonometrična točka
- Propust
- Kanalski jašek - okrogel
- Prometni znak pravokotni
- Stalni naravni vodotok - ožji
- Nasilni steber stavbe z okroglim prerezom
- Prometni znak okrogli
- Požiralnik - oglati
- Greznica
- Travnik
- Zidana gospodarska stavba, garaža
- Stanovanjska stavba
- Telefonski drog
- Mešani gozd
- Grmovje
- Njiva (vrt)
- GS_Znaki
- GS_Bankina
- GS_Cesta
- GS_Brezina
- GS_Objekt
- GS_Parcelna meja - ks
- GS_Jarek/vodotok
- GS_Ograja zidana
- GS_Ograja splosna
- GS_Oporni zid
- GS_Ograja zicna
- ZKN Daljice
- GS_Objekt pod - nad zemljo
- \SLO
- GS_Živa meja
- GS_Makadam
- GS_Kanaleta
- GS_Jarek ob cesti
- GS_Odlom/prelom
- GS_GJI_Ele_n_napetost
- GS_GJI_Elektronske komunikacije
- GS_Propust
- 03\ET_del
- \Stavbe

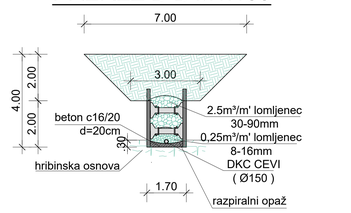


PREREZ A-A M1:100



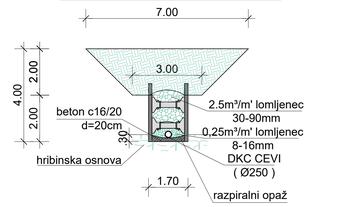
OPOMBA: PRI PREREZU A-A SE SPREMINJA GLOBINA PVC CEVI

PREREZ B-B M1:100



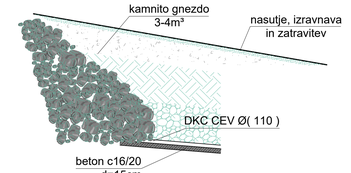
OPOMBA: PRI PREREZU B-B SE SPREMINJA GLOBINA PVC CEVI

PREREZ C-C M1:100



OPOMBA: PRI PRERZU C-C SE SPREMINJA GLOBINADKC CEVI

DETAJL KAMNITEGA GNEZDA M1:100



KOORDINATE - KAMNITIH GNEZD		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
G01	543611.481	170810.681
G02	543619.014	170780.619
G03	543654.625	170819.953
G04	543660.253	170790.535
G05	543668.561	170809.353
G06	543675.781	170854.846
G07	543705.477	170859.217
G08	543709.675	170878.237
G09	543699.056	170885.930

KOORDINATE - JAŠKOV		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
J01	543597.663	170790.719
J02	543622.697	170797.364
J03	543667.507	170809.097
J04	543675.059	170885.583
J05	543684.038	170877.866
J06	543699.137	170864.732

KOORDINATE - JAŠKOV		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
JV01	543553.551	170758.682
JV02	543572.605	170795.827
JV03	543596.956	170825.911
JV04	543621.060	170855.844
JV05	543643.664	170893.264
JV06	543674.614	170917.781

KOORDINATE - KONSTRUKCIJE		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
K01	543539.351	170703.776
K02	543539.351	170703.776
K03	543549.466	170734.848
K04	543570.631	170778.609
K05	543574.702	170785.664
K06	543602.628	170821.292
K07	543609.152	170829.342
K08	543664.623	170900.375
K09	543673.657	170905.170
K10	543694.983	170923.387

KOORDINATE - MOSTU		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
M01	543526.759	170707.632
M02	543531.773	170702.363
M03	543535.195	170710.487
M04	543531.133	170716.023
M05	543530.224	170718.268
M06	543526.233	170720.348
M07	543520.410	170709.174
M08	543524.401	170707.094

KOORDINATE - CESTE		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
T01	543530.230	170707.759
T02	543539.491	170725.490
T03	543549.076	170743.044
T04	543557.884	170760.992
T05	543566.161	170779.198
T06	543576.718	170796.145
T07	543589.286	170811.703
T08	543601.877	170827.243
T09	543614.467	170842.782
T10	543626.742	170858.566
T11	543637.160	170875.623
T12	543647.408	170892.750
T13	543663.335	170904.630
T14	543667.921	170912.942
T15	543682.516	170920.757
T16	543642.834	170920.055
T17	543623.081	170920.059
T18	543604.092	170926.061

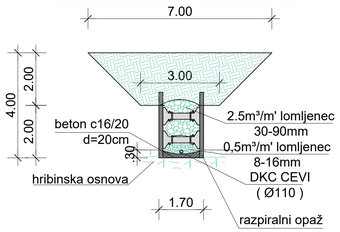
KOORDINATE - OPORNI ZID		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
Z01	543667.324	170849.688
Z02	543669.975	170848.622
Z03	543697.932	170865.780
Z04	543708.243	170887.452
Z05	543706.191	170889.476
Z06	543662.618	170785.237
Z07	543665.151	170785.548
Z08	543665.812	170808.620
Z09	543656.573	170832.944
Z10	543654.126	170832.353

GRADBENA SITUACIJA OD PROFILA P1 DO P11

M: 1 : 250

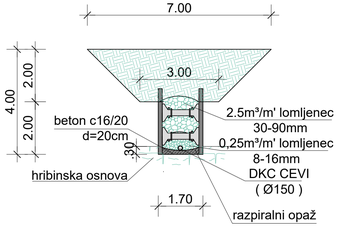
naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota	št. projekta	1103/25
		datum	Januar 2025
		št. načrta	...
		merilo	1: 100, 250
izvajalec:	ISB Inženirsko stavbni biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	šifra CC	
		objekt	Plaz Klampfer Sasa, Slafina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
tel. številka:		faza	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
podizvajalec:		opis risbe	GRADBENA SITUACIJA OD PROFILA P1 DO P11 IN ZAKOLIČBA
	ime in priimek / podpis	št. odseka	arhivska številka / faza/objekt
	M. Krajnc dipl.inž.gr.	.....	004.2162
vodil: št. IZS	IZS G-0584		
odg. projektant	M. Krajnc dipl.inž.gr.	šifra risbe	črtna koda arhiva
ident. št. IZS	IZS G-0584	G.202.1	
		št. priloge	G2
izdelal:	G. Bajc inž.gr.	avtor risbe	ISB d.o.o., Maribor
		id. št. risbe	1103/25-G2

PREREZ A-A M1:100



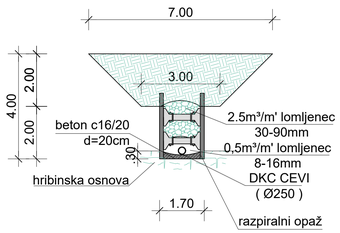
OPOMBA: PRI PRERZU A-A SE SPREMINJA GLOBINA PVC CEVI

PREREZ B-B M1:100



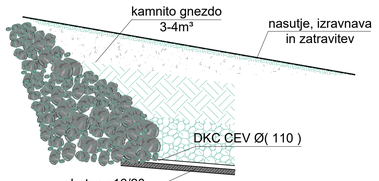
OPOMBA: PRI PRERZU B-B SE SPREMINJA GLOBINA PVC CEVI

PREREZ D-D M1:100



OPOMBA: PRI PRERZU C-C SE SPREMINJA GLOBINADKC CEVI

DETAJL KAMNITEGA GNEZDA M1:100



KOORDINATE - KAMNITIH GNEZD		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
G01	543611.481	170810.681
G02	543619.014	170780.619
G03	543654.625	170819.953
G04	543660.253	170790.535
G05	543668.561	170809.353
G06	543675.781	170854.846
G07	543705.477	170859.217
G08	543709.675	170878.237
G09	543699.056	170885.930

KOORDINATE - JAŠKOV		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
J01	543597.663	170790.719
J02	543622.697	170797.364
J03	543667.507	170809.097
J04	543675.059	170885.583
J05	543684.038	170877.866
J06	543699.137	170864.732

KOORDINATE - JAŠKOV		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
JV01	543553.551	170758.682
JV02	543572.605	170795.827
JV03	543596.956	170825.911
JV04	543621.060	170855.844
JV05	543643.664	170893.264
JV06	543674.614	170917.781

KOORDINATE - KONSTRUKCIJE		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
K01	543539.351	170703.776
K02	543539.351	170703.776
K03	543549.466	170734.848
K04	543570.631	170778.609
K05	543574.702	170785.664
K06	543602.628	170821.292
K07	543609.152	170829.342
K08	543664.623	170900.375
K09	543673.657	170905.170
K10	543694.983	170923.387

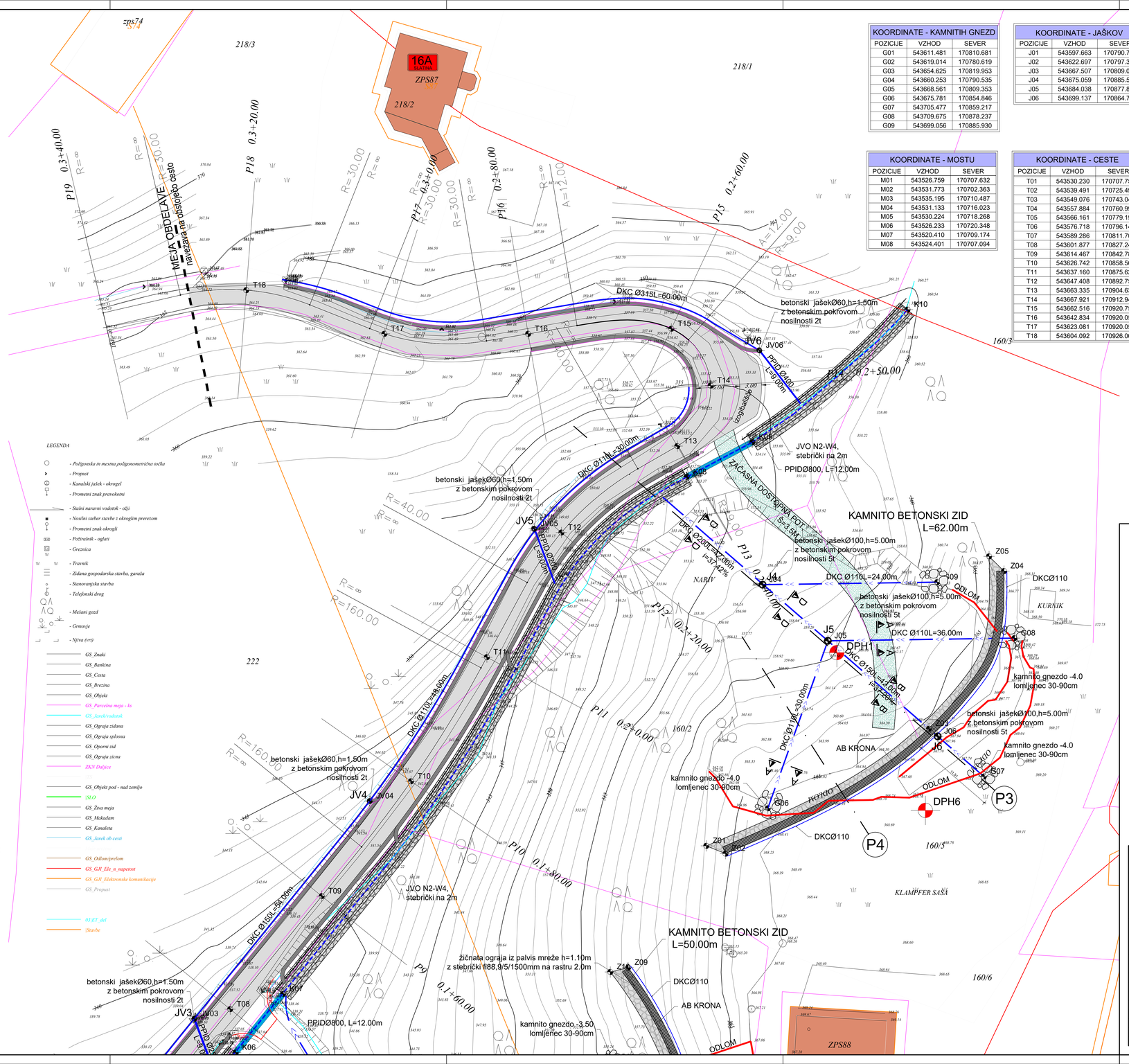
KOORDINATE - MOSTU		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
M01	543526.759	170707.632
M02	543531.773	170702.363
M03	543535.195	170710.487
M04	543531.133	170716.023
M05	543530.224	170718.268
M06	543526.233	170720.348
M07	543520.410	170709.174
M08	543524.401	170707.094

KOORDINATE - CESTE		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
T01	543530.230	170707.759
T02	543539.491	170725.490
T03	543549.076	170743.044
T04	543557.884	170760.992
T05	543566.161	170779.198
T06	543576.718	170796.145
T07	543589.286	170811.703
T08	543601.877	170827.243
T09	543614.467	170842.782
T10	543626.742	170858.566
T11	543637.160	170875.623
T12	543647.408	170892.750
T13	543663.335	170904.630
T14	543667.921	170912.942
T15	543662.516	170920.757
T16	543642.834	170920.055
T17	543623.081	170920.059
T18	543604.092	170926.061

KOORDINATE - OPORNI ZID		
POZICIJE	VZHOD	SEVER
Z01	543667.324	170849.688
Z02	543669.975	170848.622
Z03	543697.932	170865.780
Z04	543708.243	170887.452
Z05	543706.191	170889.476
Z06	543662.618	170785.237
Z07	543665.151	170785.548
Z08	543665.812	170808.620
Z09	543656.573	170832.944
Z10	543654.126	170832.353

LEGENDA

- Poligonska in merska poligonometrična točka
- Propust
- Kanalski jašek - okrogel
- Prometni znak pravokotni
- Stalni naravni vodotok - očji
- Nosilni steber stavbe z okroglim prerezom
- Prometni znak okrogli
- Požarališče - oglati
- Grezznica
- Travnik
- Zidana gospodarska stavba, garaža
- Stanovanjska stavba
- Telefonski drog
- Melani gozd
- Grmovje
- Njiva (vrt)
- GS_Znaki
- GS_Bankina
- GS_Cesta
- GS_Brezina
- GS_Objekt
- GS_Parcelna meja - ks
- GS_Jarek/vodotok
- GS_Ograja zidana
- GS_Ograja splosna
- GS_Oporni zid
- GS_Ograja zicna
- ZKN Dalisce
- GS_Objekt pod - nad zemljo
- SLO
- GS_Zva meja
- GS_Makadam
- GS_Kanaleta
- GS_Jarek ob cesti
- GS_Odlom/prelom
- GS_GH_Ele_n_napetost
- GS_GH_Elektronske komunikacije
- GS_Propust
- 01JET_del
- Stavbe



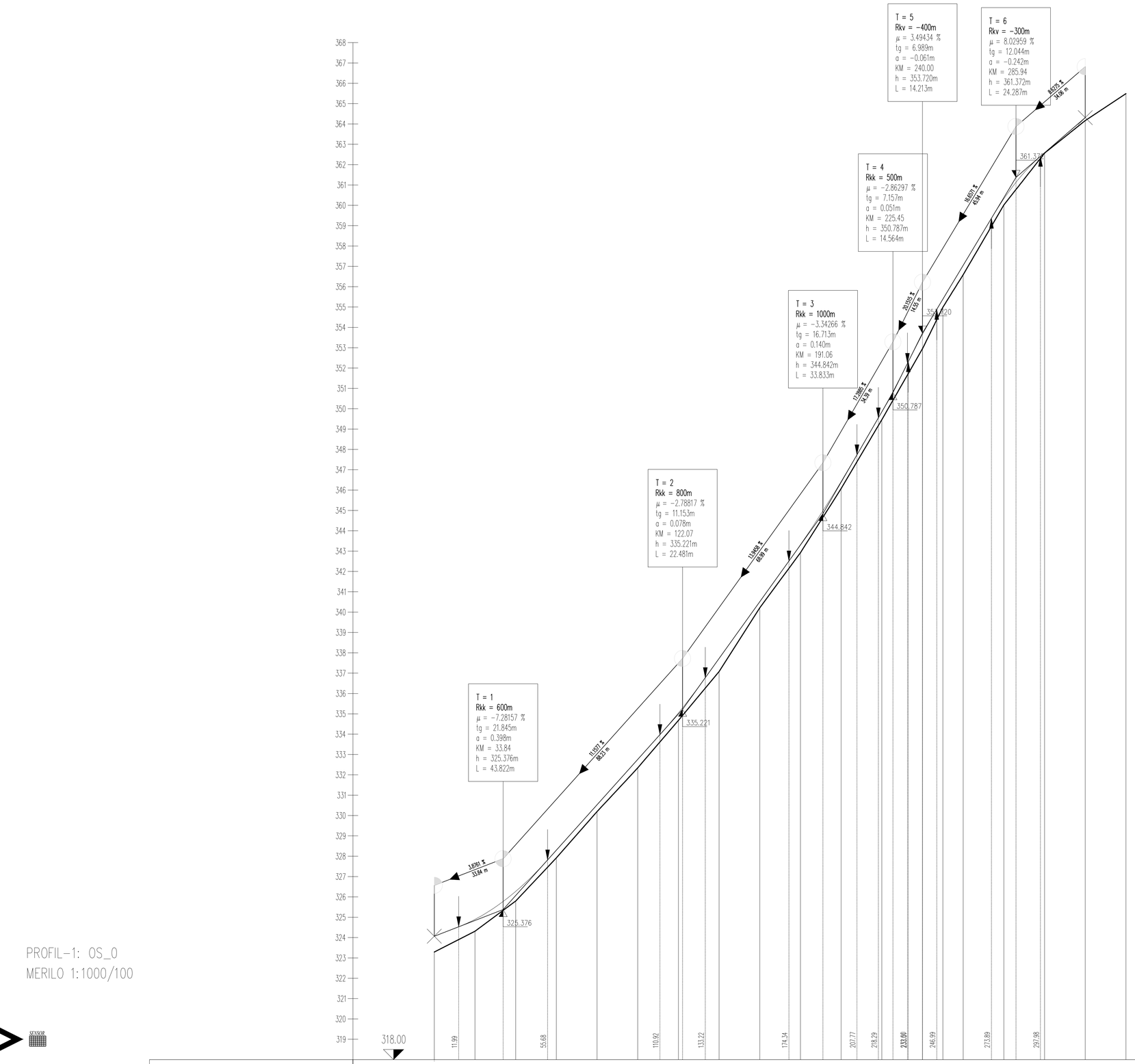
GRADBENA SITUACIJA OD PROFILA P11 DO P18

M: 1 : 250

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota	št. projekta	1103/25
		datum	Januar 2025
		št. načrta	...
		merilo	1: 100, 250
izvajalec:	ISB Inženirsko storitveni biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	šifra ČE:	
		objekt:	Plaz Klampfer Saša, Slalina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
id. številka:		faza	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
podizvajalec:		opis načrta	GRADBENA SITUACIJA OD PROFILA P11 DO P18 IN ZAKOLIČBA

	ime in priimek	podpis
odg. projektant	M. Krajnc dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
odg. projektant	M. Krajnc dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
odtisk:	G. Bajc inž.gr.	

št. odtiska	arhivska številka	faza/objekt:	
.....			004.2162
šifra načrta		črtna koda arhiva	
G.202.2			
št. priloge	G.3		
avtor načrta	ISB d.o.o., Maribor		
id. št. načrta	1103/25-G.3		



PROFIL-1: OS_0
MERILO 1:1000/100

SEVER

LK_1
LK_2
LK_3
LRO_1
LRO_2
LRO_3

VZDOLŽNI PORIL CESTE

M: 1 : 1000/100

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota
izvajalec:	ISB Inženirsko storitveni biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor
id. številka:	
podizvajalec:	

	ime in priimek	podpis
	M. Krajnc dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
odg. projektant	M. Krajnc dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
izdelal:	G. Bajc inž.gr.	

št. projekta:	1103/25
datum:	Januar 2025
št. načrta:	...
merilo:	1000/100
šifra CC:	
objekt:	Plaz Klampfer Saša, Stalina 18 JP 695301 odcep Elsnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
opis risbe:	VZDOLŽNI PORIL CESTE

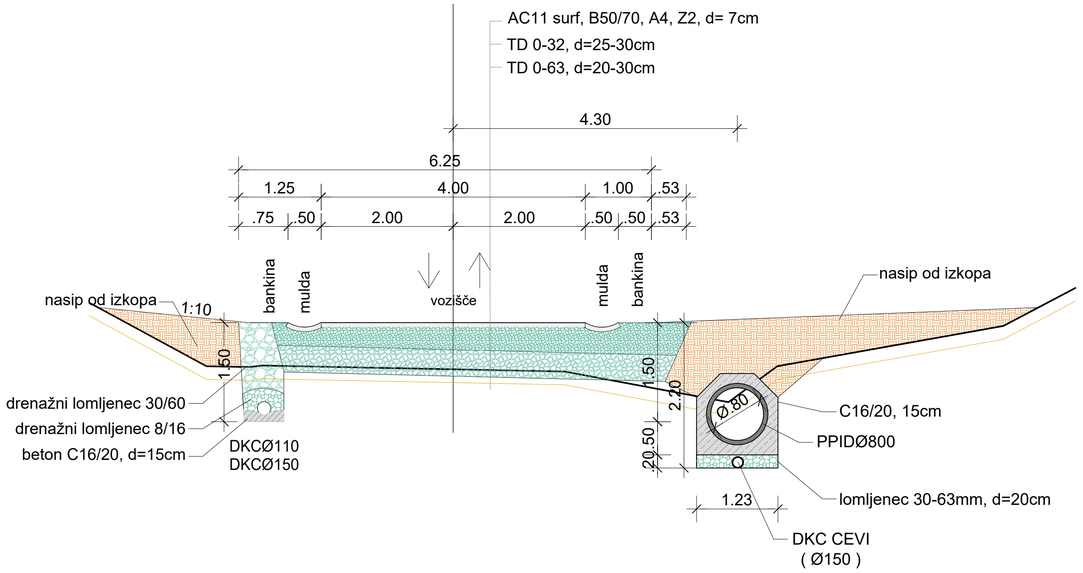
št. odseka	arhivska številka	faza/objekt
.....		004.2162

šifra risbe	črtna koda arhiva
G.204	

št. priloge:	G.4
avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor
id. št. risbe:	1103/25-G.4

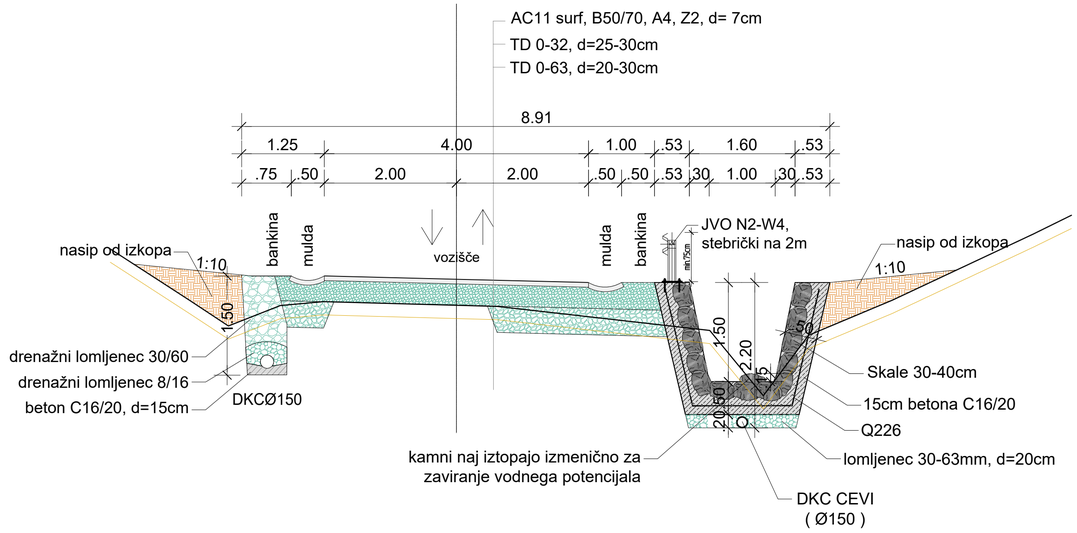
KARAKTERISTIČNI PROFIL CESTE-TIP "A"

M 1:50



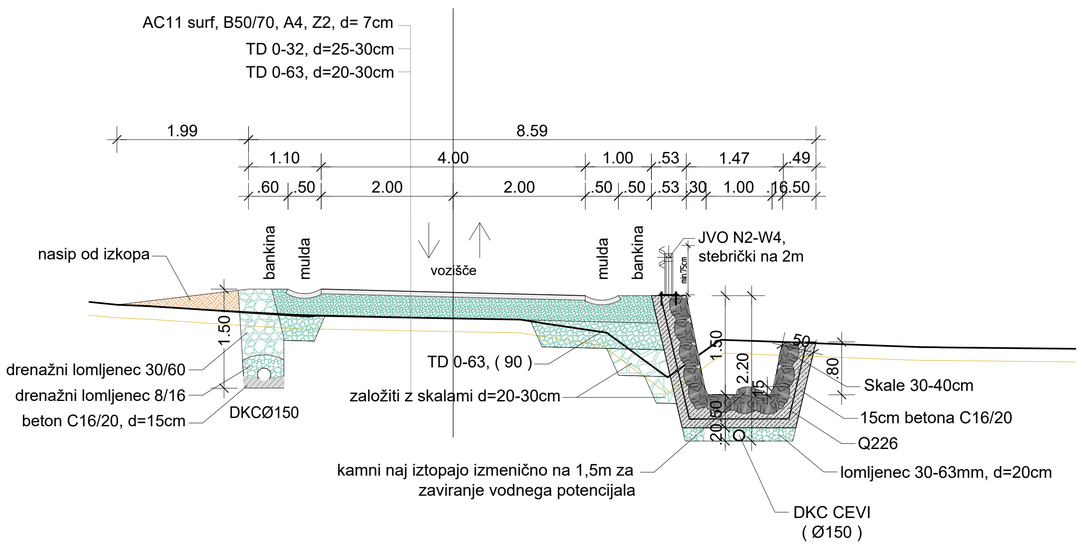
KARAKTERISTIČNI PROFIL CESTE-TIP "B"

M 1:50



KARAKTERISTIČNI PROFIL CESTE-TIP "C"

M 1:50



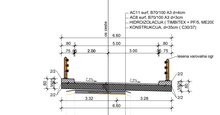
KARAKTERISTIČNI PROFL CESTE
TIP A, B IN C

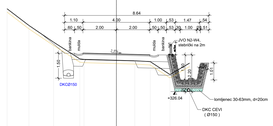
M: 1 : 50

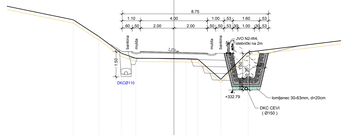
naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
id. številka:		št. načrta: ...	merilo: 50
podizvajalec:		šifra CC:	
		objekt:	Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
		faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
		opis risbe:	KARAKTERISTIČNI PROFL CESTE TIP A, B IN C

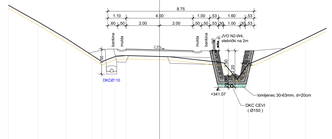
	ime in priimek	podpis
	M. Krajnc dipl.in2.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
odg. projektant:	M. Krajnc dipl.in2.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
izdelal:	G. Bajc in2.gr.	

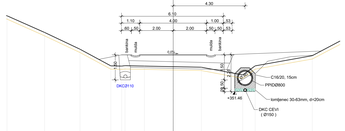
št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt: 004.2162	
šifra risbe: G.205	črtna koda arhiva:		
št. priloge: G5			
avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor		
id. št. risbe:	1103/25-G.5		

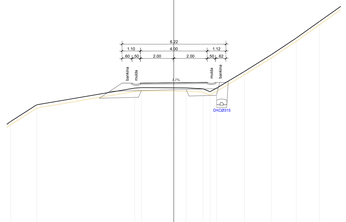


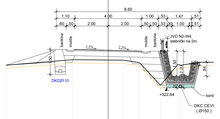


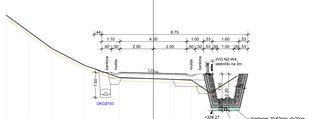


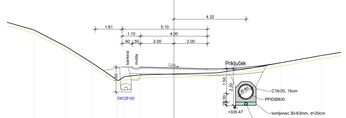


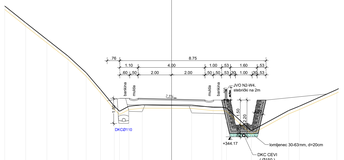


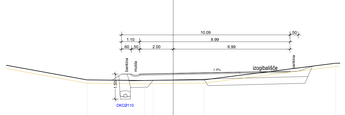






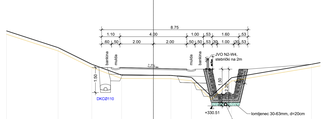


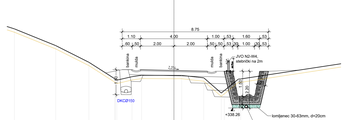


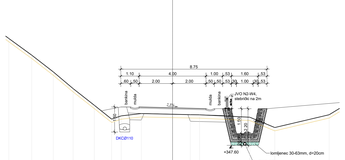


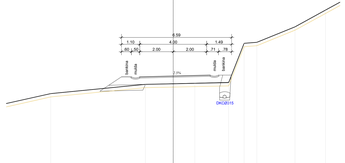


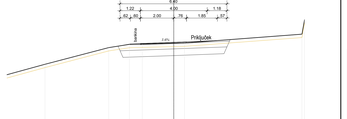












318.000	322.000	328.000	336.000
P1	P4	P7	P10
0+0.00	0+60.00	0+120.00	0+180.00
CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI
TEREN	TEREN	TEREN	TEREN
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI

347.000	350.000	319.000	324.000
P13	P16	P2	P5
0+240.00	0+280.00	0+20.00	0+80.00
CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI
TEREN	TEREN	TEREN	TEREN
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI

331.000	339.000	340.000	350.000
P8	P11	P14	P17
0+140.00	0+200.00	0+260.00	0+300.00
CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI
TEREN	TEREN	TEREN	TEREN
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI

319.000	326.000	334.000	343.000
P3	P6	P9	P12
0+40.00	0+100.00	0+160.00	0+220.00
CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE	CESTIŠČE
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI
TEREN	TEREN	TEREN	TEREN
OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI	OD.OSI

348.000	356.000	318.000
P15	P18	
0+280.00	0+320.00	
CESTIŠČE	CESTIŠČE	
OD.OSI	OD.OSI	
TEREN	TEREN	
OD.OSI	OD.OSI	

PREČNI PROFL CESTE OD P1 DO P18

M: 1 : 100

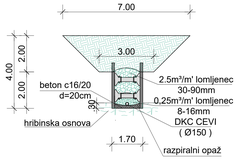
naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota	št. projekta	1103/25
		datum	Januar 2025
		št. načrta	načrtu 100
izvajalec:	ZAVAROVANO Gabrovšek - storitev, trim, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	faza	P20 - večja vzdrževalna dela v javno korist
št. številka		vrsta načrta	PREČNI PROFL CESTE OD P1 DO P18
podpisnik:			

	ime in priimek	podpis
odgovorni vodja projektiranja:	M. Krajnc	
	dipl. inž. grad.	
odgovorni projektant:	M. Krajnc	
	dipl. inž. grad.	
odgovorni vodja del:	G. Gabrovšek	
	univ. dipl. inž. grad.	
izdelal:	G. Bajc	
	inž.grad.	

št. arhiva	arhivska številka		
	.....		004-2162
številka načrta		številka arhiva	
G.230			
št. priloge			
G.6			
avtor načrta	GB d.o.o. Maribor		
št. tiff načrta	1103/25-G.6		

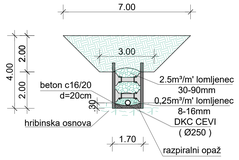
PREČNI PREREZ P1
M:1:100

PREREZ B-B M1:100



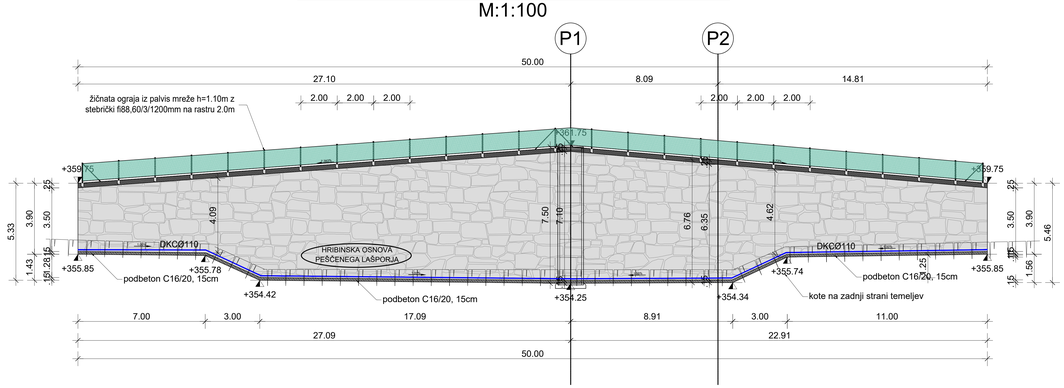
OPOMBA: PRI PRERZU B-B SE SPREMINJA GLOBINA PVC CEVI

PREREZ C-C M1:100

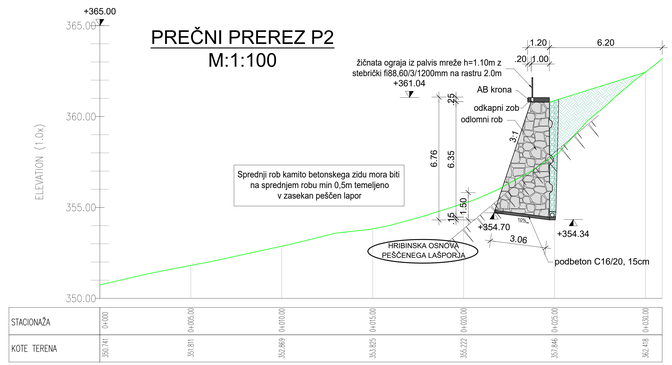


OPOMBA: PRI PRERZU C-C SE SPREMINJA GLOBINADKC CEVI

VZDOLŽNI PREREZ SKOZI ZID DOLŽINE 50.00m
M:1:100



PREČNI PREREZ P2
M:1:100



OPOMBA:
Kamnito betonsk zid mora biti na sprednji strani temelja min 50 cm v kompaktnem peščenem laporju

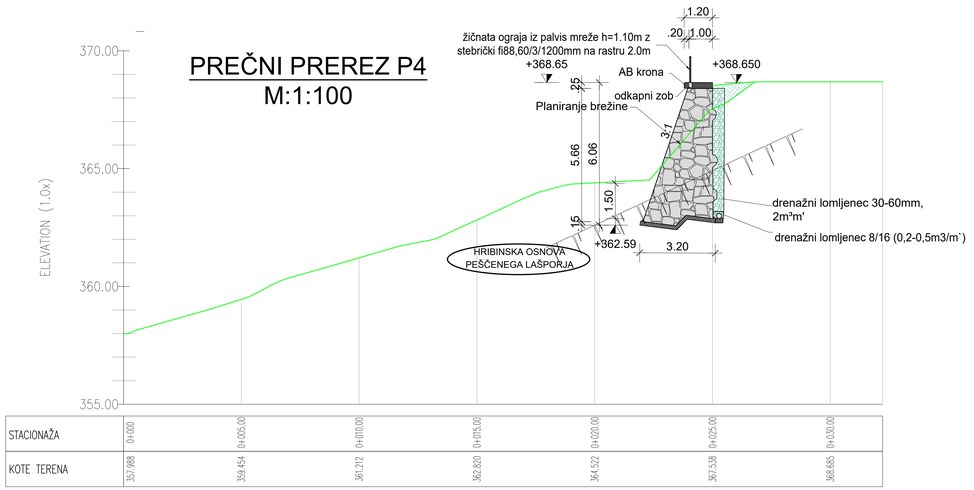
PREČNI PREREZ P1 IN P2
M: 1 : 100

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota	št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
		št. načrta: ...	merilo: 100
izvajalec:	IKPIS Inženirska pisarna, d.o.o. Glavni trg 17/a, 2000 Maribor	žig:	Ploz Klampfer Sata, Slatina 18 ID 695301 odcep Ebnik in ID 695302 odcep Klampfer-Zadravec
št. številka:		Tip:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
podizvajalec:		Ime načrta:	PREČNI PREREZ P1 IN P2

	ime in priimek	podpis
vodja projekta	M. Kranjc dipl.inž.gr.	
pooblaščeni arh. št. IZS	IZS G-0584	
odg. projektant	M. Kranjc dipl.inž.gr.	
pooblaščeni arh. št. IZS	IZS G-0584	
risal:	G. Bajc inž.gr.	

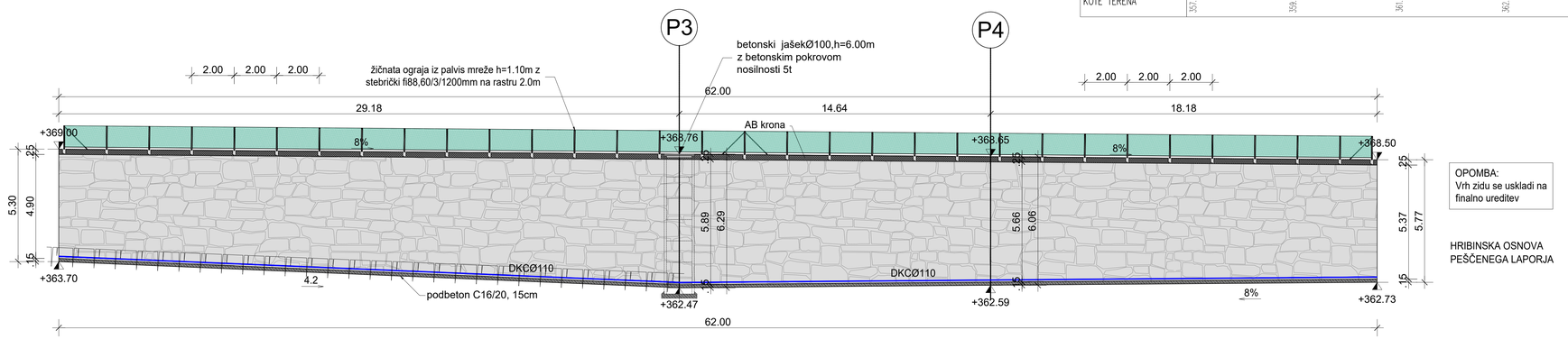
št. odseka	arhivska številka / lista/strani
.....	004.2162
Stra načrta: G.231.1	Črtna koda arhiva
št. priloge: G.7	
avtor načrta:	IGB d.o.o., Maribor
št. št. načrta:	1103/25-G.7

PREČNI PREREZ P4
M:1:100



STACIONAŽA	0+000	0+005.00	0+010.00	0+015.00	0+020.00	0+025.00	0+030.00
KOTE TERENA	357.988	359.454	361.212	362.820	364.522	367.538	368.865

VZDOLŽNI PREREZ SKOZI ZID DOLŽINE 62.00m
M:1:100

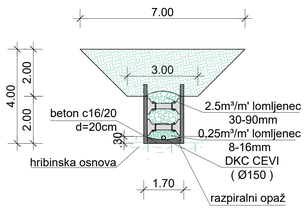


OPOMBA:
Vrh zidu se uskladi na finalno ureditev

HRIBINSKA OSNOVA
PEŠČENEGA LAPORJA

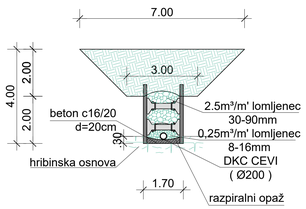
PREČNI PREREZ P3
M:1:100

PREREZ B-B M1:100



OPOMBA: PRI PRERZU B-B SE SPREMINJA GLOBINA PVC CEVI

PREREZ D-D M1:100



OPOMBA: PRI PRERZU D-D SE SPREMINJA GLOBINADKC CEVI

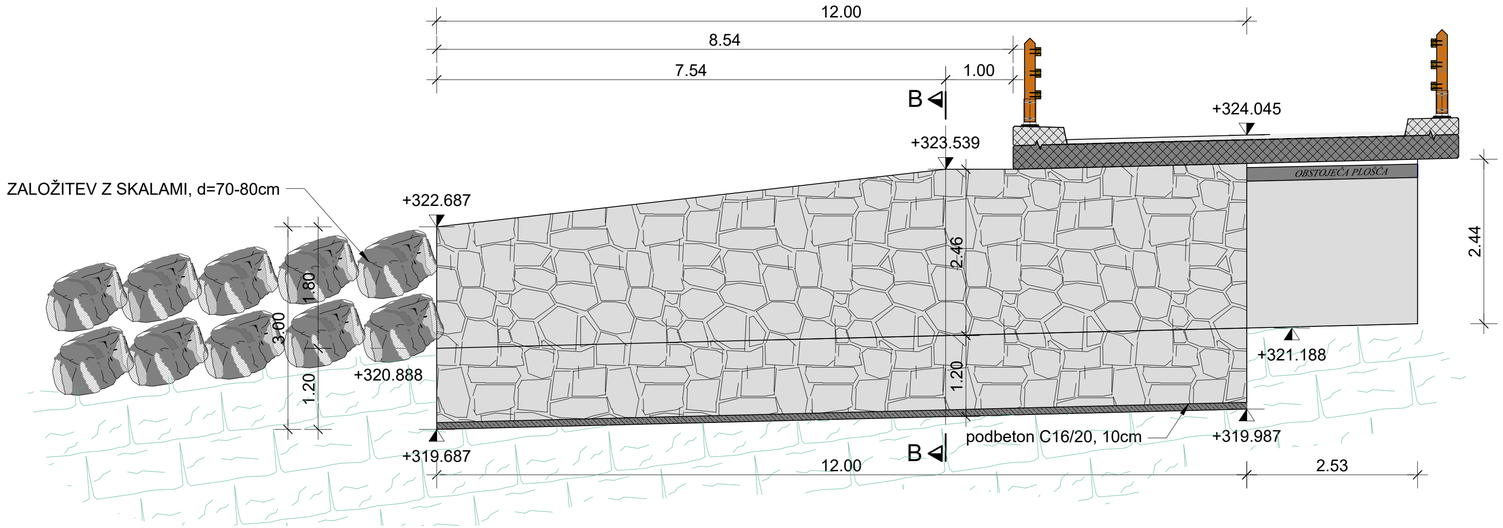
STACIONAŽA	0+000	0+005.00	0+010.00	0+015.00	0+020.00	0+025.00	0+030.00	0+035.00	0+040.00	0+045.00	0+050	0+055.00	0+060.00	0+065.00	0+070.00	0+075.00
KOTE TERENA	354.534	351.518	351.647	351.924	353.545	354.771	355.832	357.303	358.726	359.596	361.243	362.734	364.138	366.738	367.753	368.969

OPOMBA:
Kamnito betonsk zid mora biti na sprednji strani temelja min 50 cm v kompaktnem peščenem laporju

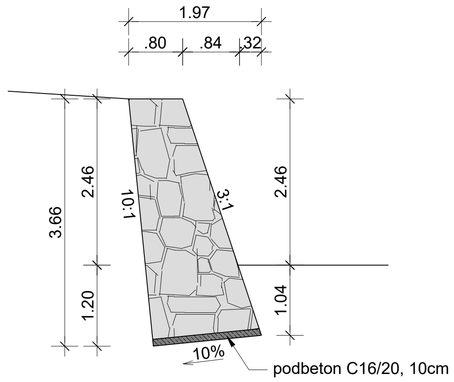
PREČNI PREREZ P3 IN P4
M: 1 : 100

naročnik: OBČINA KUNGOTA, Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
		št. načrta: ...	merilo: 100
izvajalec: IGSB Inženirsko gradbeni biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor		šifra CC:	
		objekt: Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elbnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec	
id. številka:		faza: PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist	
podizvajalec:		opis risbe: PREČNI PREREZ P3 IN P4	
	ime in priimek / podpis	št. odseka / arhivska številka	faza/objekt: 004.2162
	M. Krajnc dipl.inž.gr.	....	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
odg. projektant:	M. Krajnc dipl.inž.gr.	šifra risbe: G.2312	črtna koda arhiva
ident. št. IZS	IZS G-0584		
		št. prilage: G.8	
odelal:	G. Bajc inž.gr.	avtor risbe: IGB d.o.o. Maribor	
		id. št. risbe: 1103/25-G.8	

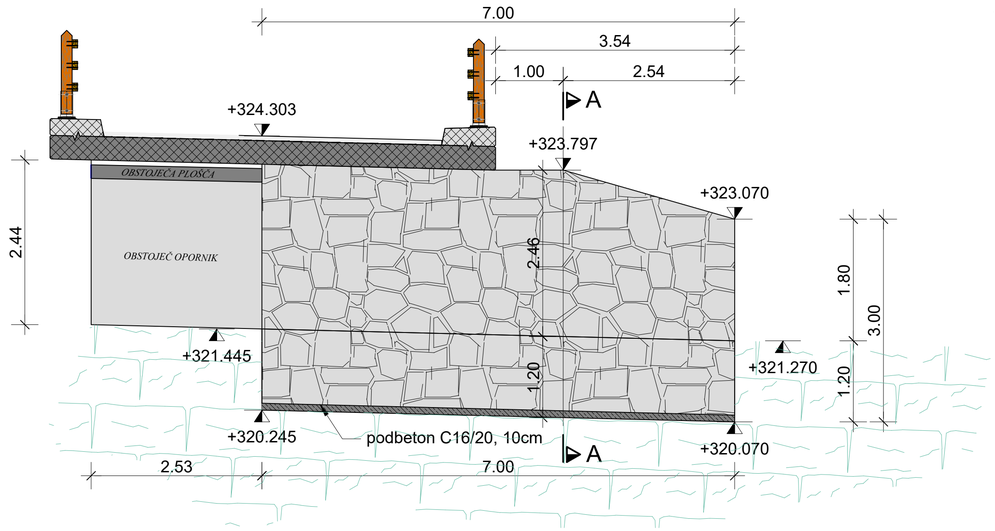
KAMNITO BETONSKI ZID, L=12.00m
M:1:50



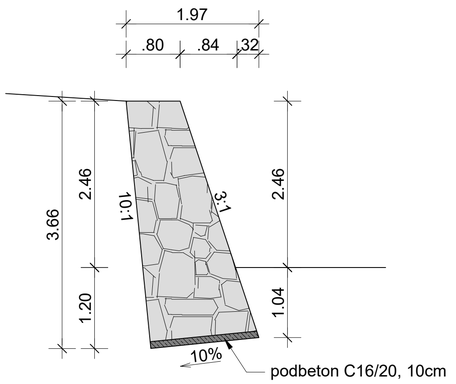
PREČNI PREZ B-B
M:1:50



KAMNITO BETONSKI ZID, L=7.00m
M:1:50



PREČNI PREZ A-A
M:1:50



KAMNITO BETONSKI ZID
L= 12 IN 7 M
M: 1 : 50

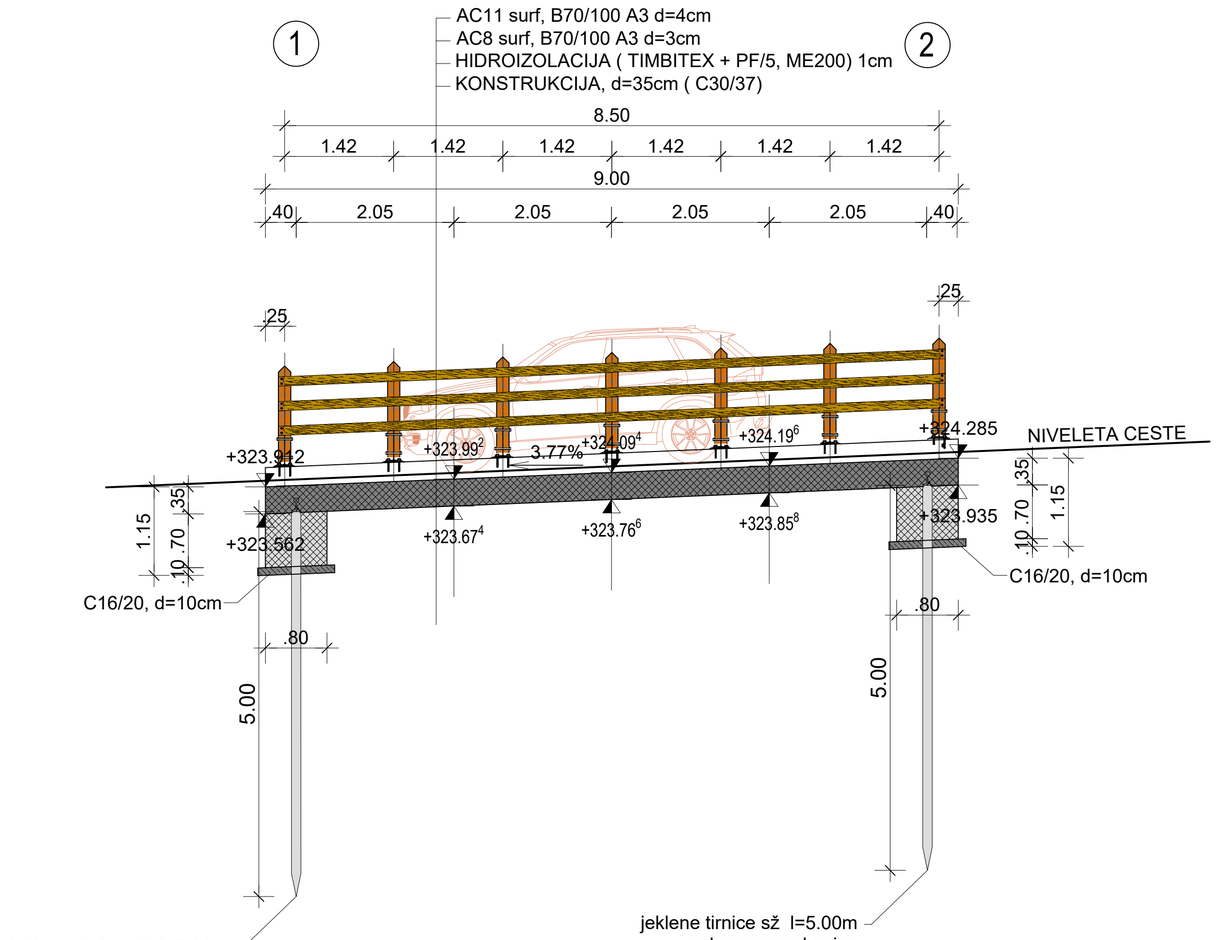
naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota	št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
		št. načrta: ...	merilo: 50
izvajalec:	IZS Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	šifra CC:	
		objekt:	Plaz Klampfer Sasa, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
id. številka:		faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
podizvajalec:		opis risbe:	KAMNITO BETONSKI ZID L= 12 IN 7 M

	ime in priimek		podpis
	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
odg. projektant:	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
izdelal:	G. Bajc	inž.gr.	

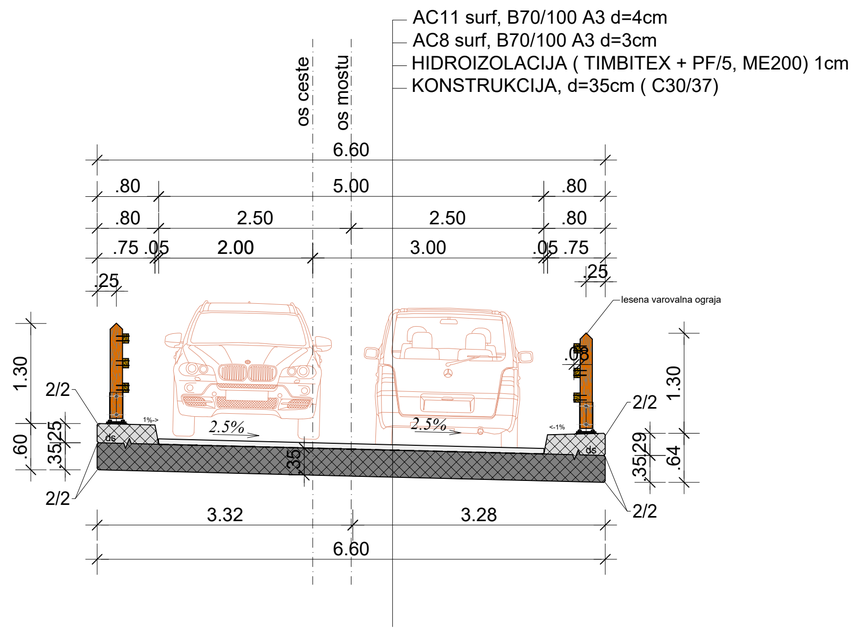
št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt:	004.2162
.....			
šifra risbe: G.231.4	črtna koda arhiva:		
št. priloge:	G.9		
avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor		
id. št. risbe:	1103/25-G.9		

VZDOLŽNI PREREZ V OSI MOSTU

M : 1 : 50



PREČNI PREREZ A-A M 1:25



VOZIŠČNA PLOŠČA, PREHODNA PLOŠČA

beton: C30/37, XC3, XD3, XF3, PV-II (vozišča pl.)
jeklo: B 500 (B),

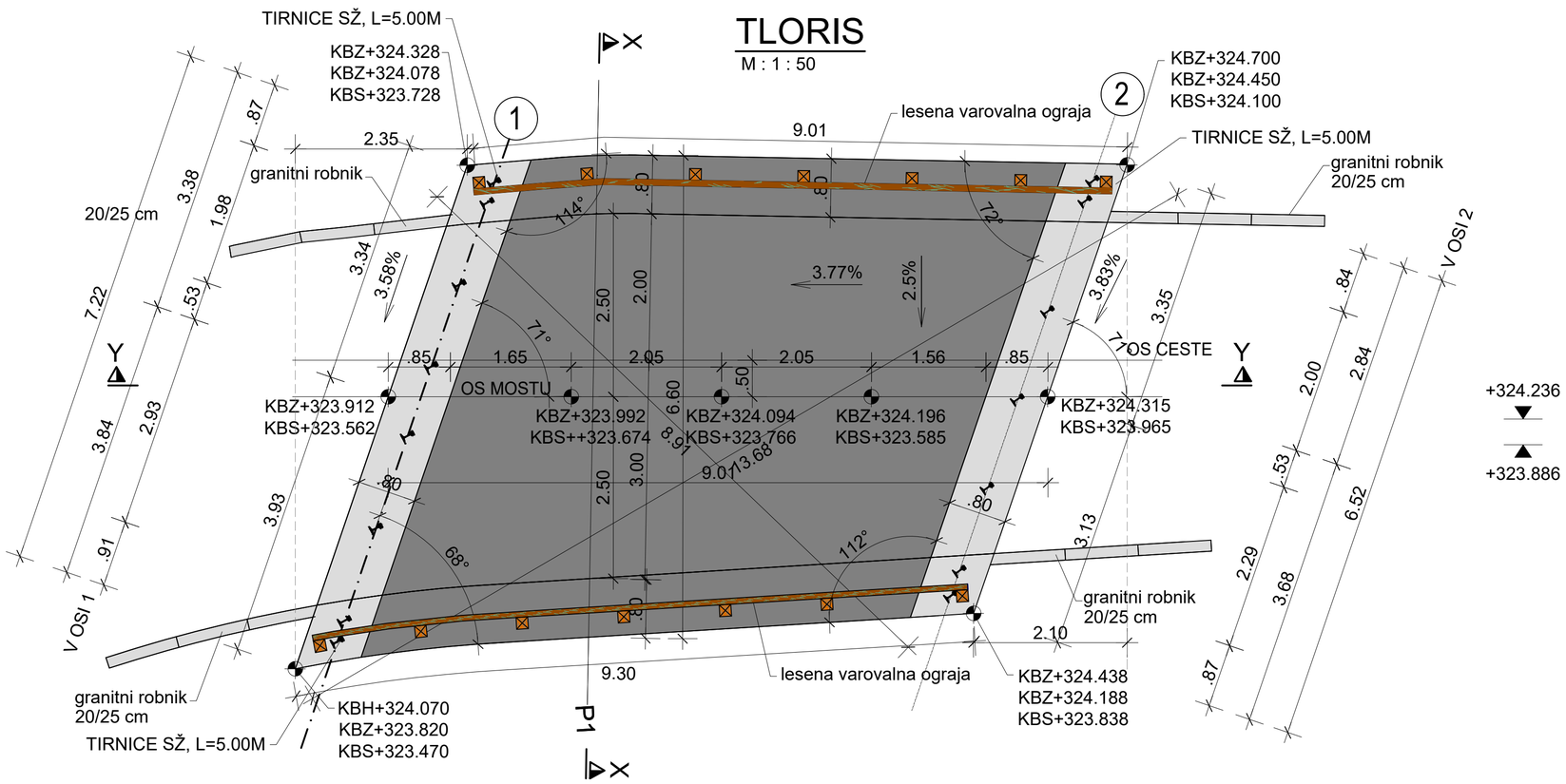
HODNIKI IN ROBNI VENCI

beton: C30/37, XC4, XF4, XD3
jeklo: B 500 (B)

zaščitni sloj c=4.5cm

TLORIS

M : 1 : 50



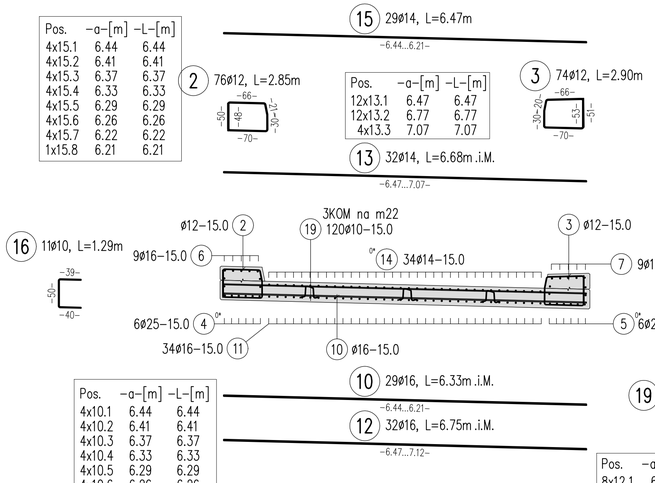
OPAŽNI NAČRT MOSTU

M: 1 : 50

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		št. projekta:	1103/25	datum: Januar 2025
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor		št. načrta:	...	merilo: 50
id. številka:			šifra CC:		
podizvajalec:			objekt:	Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec	
			faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist	
			opis risbe:	OPAŽNI NAČRT MOSTU	
	ime in priimek	podpis	št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt:
	M. Krajnc dipl.in2.gr.		.....		004.2162
ident. št. IZS	IZS G-0584				
odg. projektant:	M. Krajnc dipl.in2.gr.		šifra risbe:	črtna koda arhiva	
ident. št. IZS	IZS G-0584		G.261		
			št. priloge:	G.10	
izdelal:	G. Bajc in2.gr.		avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor	
			id. št. risbe:	1103/25-G.10	

PREČNI PREREZ V OSI X-X

M : 1 : 50



Pos.	-a-[m]	-L-[m]
4x15.1	6.44	6.44
4x15.2	6.41	6.41
4x15.3	6.37	6.37
4x15.4	6.33	6.33
4x15.5	6.29	6.29
4x15.6	6.26	6.26
4x15.7	6.22	6.22
1x15.8	6.21	6.21

Pos.	-a-[m]	-L-[m]
12x13.1	6.47	6.47
12x13.2	6.77	6.77
4x13.3	7.07	7.07

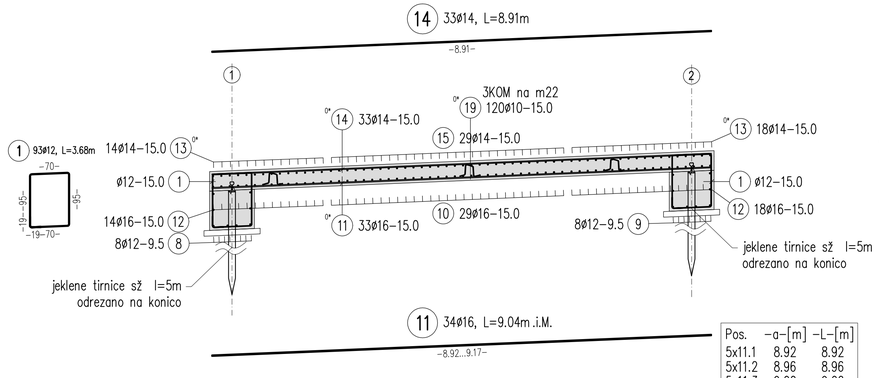
Pos.	-a-[m]	-L-[m]
4x10.1	6.44	6.44
4x10.2	6.41	6.41
4x10.3	6.37	6.37
4x10.4	6.33	6.33
4x10.5	6.29	6.29
4x10.6	6.26	6.26
4x10.7	6.22	6.22
1x10.8	6.21	6.21

Pos.	-a-[m]	-L-[m]
8x12.1	6.47	6.47
8x12.2	6.69	6.69
8x12.3	6.90	6.90
4x12.4	7.12	7.12

Pos.	-b-[m]	-L-[m]
2x17.1	0.48	1.27
4x17.2	0.47	1.26
2x17.3	0.46	1.25
2x17.4	0.45	1.24

PREČNI PREREZ V OSI Y-Y

M : 1 : 50



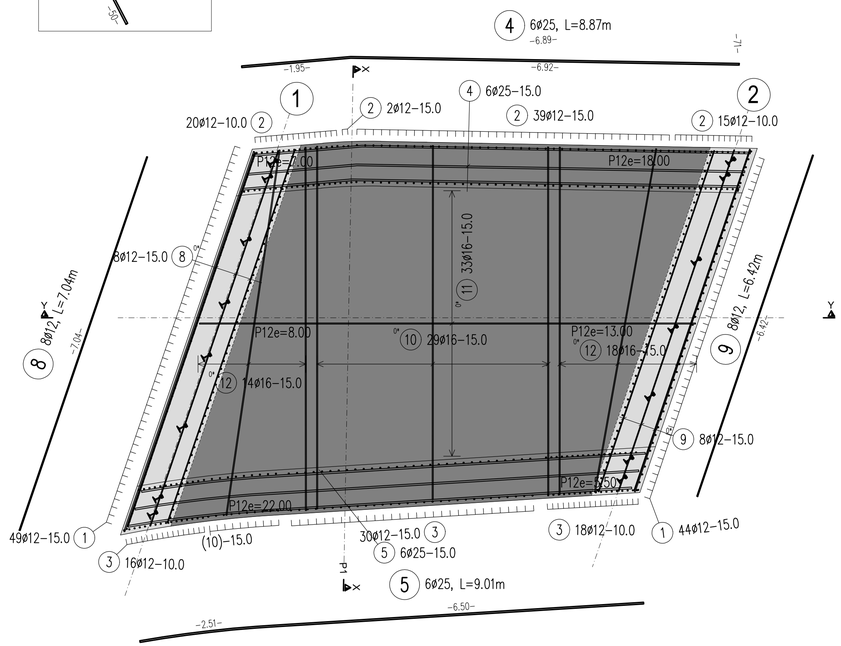
Pos.	-a-[m]	-L-[m]
5x11.1	8.92	8.92
5x11.2	8.96	8.96
5x11.3	9.00	9.00
5x11.4	9.05	9.05
5x11.5	9.09	9.09
5x11.6	9.13	9.13
4x11.7	9.17	9.17

DETAJL SIDRANJA
JEKLENT TIRNICE



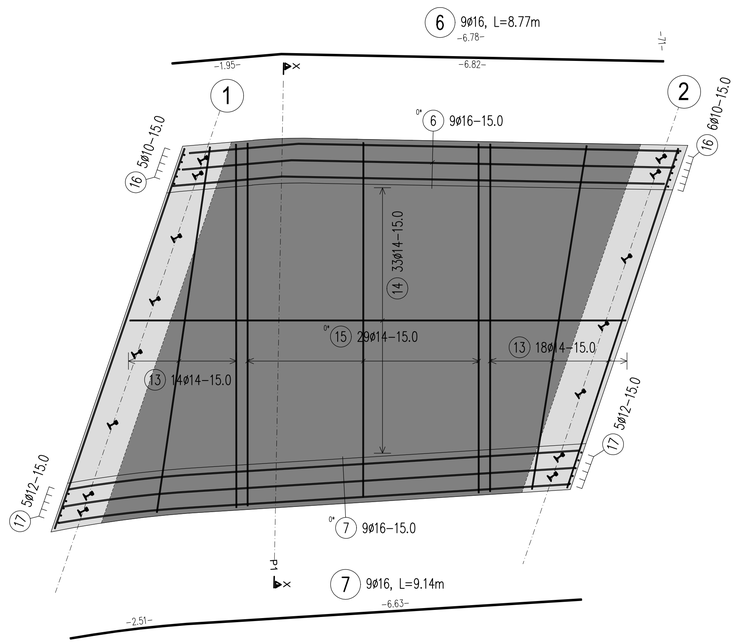
TLORIS ARMATURA SPODAJ

M : 1 : 50



TLORIS ARMATURA ZGORAJ

M : 1 : 50




```
B A R   S C H E D U L E  Steelgrade: B500B
Pos.    No.  D  Length    D10      D12      D14      D16      D25      D28
1        93  12    3680             342240
2        76  12    2850             216600
3        74  12    2900             214600
4         6  25    8870                                        53220
5         6  25    9010                                        54060
6         9  16    8770                               78930
7         9  16    9140                               82260
8         8  12    7040             56320
9         8  12    6420             51360
10       29  16    6330*                              183570
11       34  16    9040*                              307360
12       32  16    6750*                              216000
13       32  14    6680*                    213760
14       33  14    8910                     294030
15       29  14    6330*                    183570
16       11  10    1290    14190
17       10  12    1250*            12500
18       15  28     500                                        7500
19      120  10     750    90000
 * = in average
-------------------------------------------------------------------------------
Total lengths                    104190   893620   691360   868120   107280   7500
kg / m                      D10 0.633  D12 0.911  D14 1.242  D16 1.621  D25 3.951  D28 4.956
kg / d                         65.952   814.088   858.669  1407.223   423.863   37.170
-------------------------------------------------------------------------------
Total weight (kg)       3606.965
```

VOZIŠČNA PLOŠČA, PREHODNA PLOŠČA
beton: C30/37, XC3, XD3, XF3, PV-II (vozišcna pl.)
jeklo: B 500 (B),

HODNIKI IN ROBNI VENCI
beton: C30/37, XC4, XF4, XD3
jeklo: B 500 (B)

zaščitni sloj c=4.5cm

ARMATURNI NAČRT MOSTU

M: 1 : 50

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota	št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
		št. načrta: ..	merilo: 50
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	šifra CC:	
		objekt:	Plaz Klampfer Sasa, Slatina 18 JP 695301 odcep Elsnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
id. številka:		faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
podizvajalec:		opis risbe:	ARMATURNI NAČRT MOSTU

	ime in priimek		podpis
	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
odg. projektant	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
izdelal:	G. Bajc	inž.gr.	

št. odseka	arhivska številka	faza/objekt
.....		004.2162
šifra risbe: G.2711	črtna koda arhiva	
št. priloge: G.11		
avtor risbe: ISB d.o.o., Maribor		
id. št. risbe: 1103/25-G.11		

Project: 1103 Plaz Slatina / G.11

Project data

Title : Plaz Slatina
Content : Armaturni načrt mostu
Plan No. : G.11

All total length of bar profiles outer dimension

B A R S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	D	Length	D10	D12	D14	D16	D25	D28
1	93	12	3680		342240				
2	76	12	2850		216600				
3	74	12	2900		214600				
4	6	25	8870					53220	
5	6	25	9010					54060	
6	9	16	8770				78930		
7	9	16	9140				82260		
8	8	12	7040		56320				
9	8	12	6420		51360				
10	29	16	6330*				183570		
11	34	16	9040*				307360		
12	32	16	6750*				216000		
13	32	14	6680*			213760			
14	33	14	8910			294030			
15	29	14	6330*			183570			
16	11	10	1290	14190					
17	10	12	1250*		12500				
18	15	28	500						7500
19	120	10	750	90000					

* = in average

Total lengths	104190	893620	691360	868120	107280	7500
kg / m	D10 0.633	D12 0.911	D14 1.242	D16 1.621	D25 3.951	D28 4.956
kg / d	65.952	814.088	858.669	1407.223	423.863	37.170

Total weight (kg) 3606.965

Fixed and standard lengths Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
12	107680	0.911	98.096
14	691360	1.242	858.669
16	706930	1.621	1145.934
28	7500	4.956	37.170

Total weight (kg) 2139.869

machined Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	104190	0.633	65.952
12	785940	0.911	715.991
16	161190	1.621	261.289
25	107280	3.951	423.863

Total weight (kg) 1467.095

Summary of the schedule Steelgrade: B500B

Fixed and standard lengths	2139.869
machined	1467.095

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Project: 1103 Plaz Slatina / G.11

Summary of the schedule Steelgrade: B500B

Total weight (kg)	3606.964

Pos.	Comment:
19	3KOM na m2

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

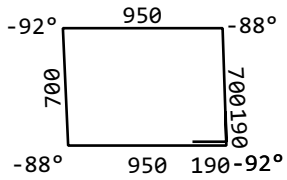
Project: 1103 Plaz Slatina / G.11

Project data

Title : Plaz Slatina
Content : Armaturni načrt mostu
Plan No. : G.11

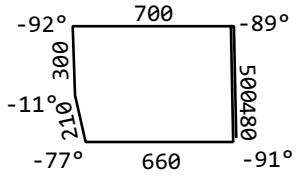
B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H	Tot.L	Weight kg
1	93	12	3680	4	X1							342240	311.781



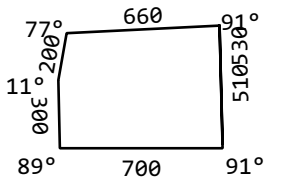
Nr.	dx	dy	l	>°
1	8	-199	190	-92
2	-959	0	950	-88
3	-29	710	700	-92
4	960	0	950	-88
5	29	-709	700	-92
6	-199	0	190	

2	76	12	2850	4	X1							216600	197.323



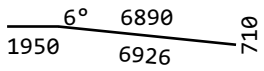
Nr.	dx	dy	l	>°
1	13	-509	500	-91
2	-667	0	660	-77
3	-45	205	210	-11
4	-8	305	300	-92
5	710	0	700	-89
6	12	-486	480	

3	74	12	2900	4	X1							214600	195.501



Nr.	dx	dy	l	>°
1	-14	515	510	91
2	-666	-32	660	77
3	-35	-205	200	11
4	6	-300	300	89
5	711	0	700	91
6	-13	541	530	

4	6	25	8870	7	C1	1950	6890	710				53220	210.272

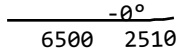


SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Project: 1103 Plaz Slatina / G.11

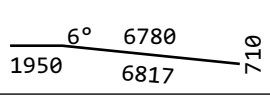
B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H	Tot.L	Weight kg
5	6	25	9010	7	X1							54060	213.591

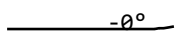


Nr.	dx	dy	l	>°	r	chord	from	Angle
1	6506	0	6500	-0				
2	2506	129	2511		21300	2509	37	7

6	9	16	8770	4	C1	1950	6780	710				78930	127.946

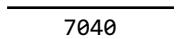


7	9	16	9140	4	X1							82260	133.343

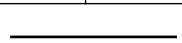


Nr.	dx	dy	l	>°	r	chord	from	Angle
1	6637	0	6630	-0				
2	2506	129	2511		21300	2509	37	7

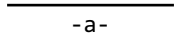
8	8	12	7040	4	A1	7040						56320	51.308



9	8	12	6420	4	A1	6420						51360	46.789



10	29	16	--	4	A1	6440						183570	297.567

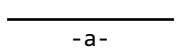


Pos.	No.	Length	-a-
1	4	6440	6440
2	4	6410	6410
3	4	6370	6370
4	4	6330	6330
5	4	6290	6290
6	4	6260	6260
7	4	6220	6220
8	1	6210	6210

11	34	16	--	4	A1	8920						307360	498.231

Pos.	No.	Length	-a-
1	5	8920	8920
2	5	8960	8960
3	5	9000	9000
4	5	9050	9050
5	5	9090	9090
6	5	9130	9130
7	4	9170	9170

12	32	16	--	4	A1	6470						216000	350.136



Pos.	No.	Length	-a-
1	8	6470	6470
2	8	6690	6690
3	8	6900	6900
4	4	7120	7120

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Project: 1103 Plaz Slatina / G.11

B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H	Tot.L	Weight kg
13	32	14	--	4	A1	6470						213760	265.490

-a-

Pos.	No.	Length	-a-
1	12	6470	6470
2	12	6770	6770
3	4	7070	7070

14	33	14	8910	4	A1	8910						294030	365.185

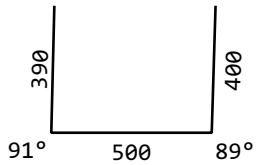
8910

15	29	14	--	4	A1	6440						183570	227.994

-a-

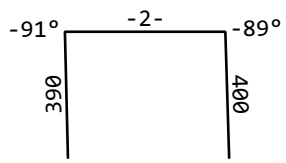
Pos.	No.	Length	-a-
1	4	6440	6440
2	4	6410	6410
3	4	6370	6370
4	4	6330	6330
5	4	6290	6290
6	4	6260	6260
7	4	6220	6220
8	1	6210	6210

16	11	10	1290	4	X1							14190	8.982



Nr.	dx	dy	l	>°
1	-9	-399	390	91
2	510	0	500	89
3	10	400	400	

17	10	12	--	4	X1							12500	11.388



Nr.	dx	dy	l	>°
1	-9	400	390	-91
2	510	0	500	-89
3	10	-399	400	

Pos.	No.	Length	-2-
1	2	1268	479
2	4	1258	469
3	2	1248	459
4	2	1238	449

18	15	28	500	7	A1	500						7500	37.170

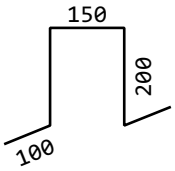
500

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Project: 1103 Plaz Slatina / G.11

B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H	Tot.L	Weight kg
19	120	10	750	4	D2	150	200	100				90000	56.970

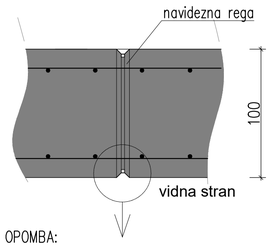


Comment:
3KOM na m2

Total weight (kg) 3606.965

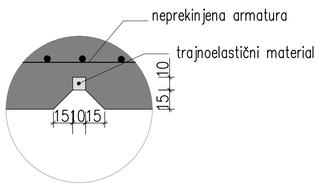
SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Navidezna rega
Tloris M:1:25

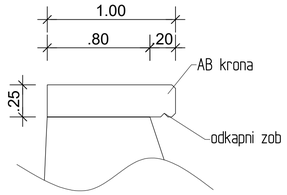


OPOMBA:
Na vsakih 6.00m se izvede navidezna rega

Navidezna rega
Tloris M:1:5



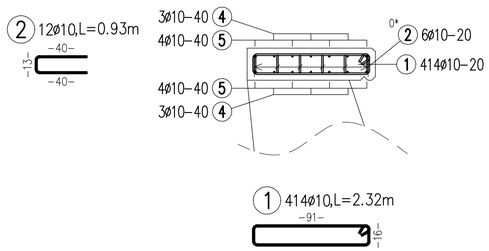
ZID DOLŽINE
62.00m



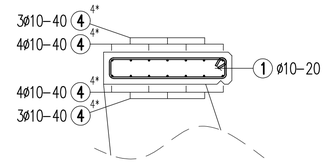
BAR SCHEDULE Steelgrade: B500B

Pos.	No.	D	Length	D10
1	414	10	2320	960480
2	12	10	930	11160
3	4	10	2050	8200
4	70	10	12000	840000
5	14	10	6000	84000
Total lengths				1903840
kg / m				D10 0.633
kg / d				1205.131
Total weight (kg)				1205.131

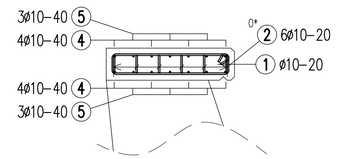
PREČNI PREREZ A-A



PREČNI PREREZ B-B

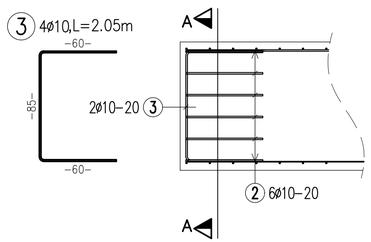


PREČNI PREREZ C-C

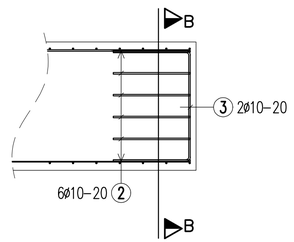


ZAKLJUČKI AB GREDE NA OBEH STRANEH TLORIS

TLORIS
PREČNI PREREZ A-A



TLORIS
PREČNI PREREZ B-B



SHEMATSKI PRIKAZ POLAGANJA VZDOLŽNE ARMATURE



KVALITETA UPORABLJENIH MATERIALOV:

Element	Beton (sist EN 206-1)
Podbeton	C16/20
AB KRONA	C 25/30
TEMELJ	C 25/30

Armatura
B500 (B)

ARMATURNI NAČRT AB KRONE
L=62.00M
M: 1 : 25

naročnik: OBČINA KUNGOTA
Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota

izvajalec: ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor

id. številka:

podizvajalec:

	ime in priimek		podpis
	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
odg. projektant:	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
izdelal:	G. Bajc	inž.gr.	

št. projekta:	1103/25	datum:	Januar 2025
št. načrta:	...	merilo:	25
šifra CC:			

objekt: Plaz Klampfer Saša, Slatina 18
JP 695301 odcep Elšnik in
JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec

faza: PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist

opis risbe: ARMATURNI NAČRT AB KRONE L=62.00M

št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt:
.....		004.2162

šifra risbe: G.271.2
črtna koda arhiva:

št. priloge: G.12

avtor risbe: ISB d.o.o., Maribor
id. št. risbe: 1103/25-G.12

Project: (s:SOF_B_BSNEWTOP) 1103 Plaz Slatina / G.12

Project data

Title : Plaz Slatina
Content : Armaturni načrt ab grede l=62.00m
Plan No. : G.12

All total length of bar profiles outer dimension

B A R S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	D	Length	D10
1	414	10	2320	960480
2	12	10	930	11160
3	4	10	2050	8200
4	70	10	12000	840000
5	14	10	6000	84000
Total lengths				1903840
kg / m				D10 0.633
kg / d				1205.131
Total weight (kg)			1205.131	

Fixed and standard lengths Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	924000	0.633	584.892
Total weight (kg)			584.892

machined Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	979840	0.633	620.239
Total weight (kg)			620.239

Summary of the schedule Steelgrade: B500B

Fixed and standard lengths	584.892
machined	620.239
Total weight (kg)	1205.131

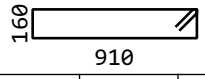
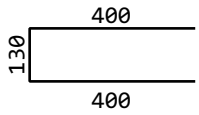
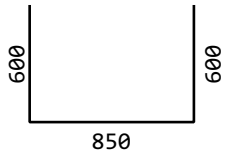
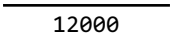
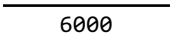
SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Project: (s:SOF_B_BSNEWTOP) 1103 Plaz Slatina / G.12

Project data

Title : Plaz Slatina
Content : Armaturni načrt ab grede l=62.00m
Plan No. : G.12

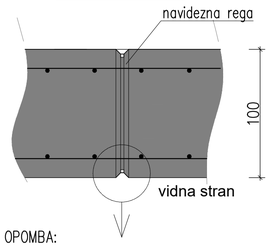
B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H		Tot.L	Weight kg
1	414	10	2320	4	B1	910	160				90	90	960480	607.984
														
2	12	10	930	4	A3	400	130	400					11160	7.064
														
3	4	10	2050	4	A3	600	850	600					8200	5.191
														
4	70	10	12000	4	A1	12000							840000	531.720
														
5	14	10	6000	4	A1	6000							84000	53.172
														

Total weight (kg) 1205.131

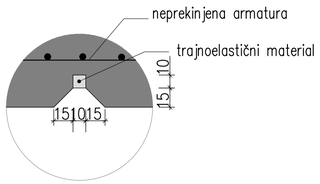
SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Navidezna rega
Tloris M:1:25

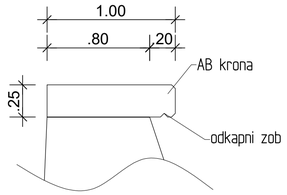


OPOMBA:
Na vsakih 6.00m se izvede navidezna rega

Navidezna rega
Tloris M:1:5

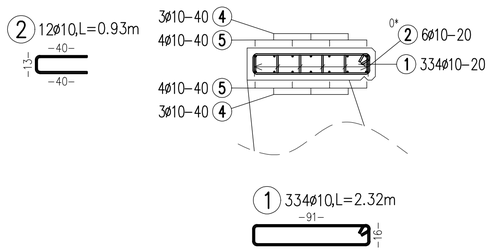


ZID DOLŽINE
50.00m

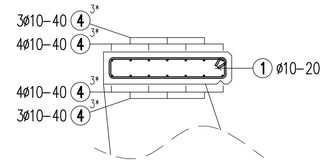


B A R S C H E D U L E Steelgrade: B500B				
Pos.	No.	D	Length	D10
1	334	10	2320	774880
2	12	10	930	11160
3	4	10	2050	8200
4	56	10	12000	672000
5	14	10	6000	84000
Total lengths				1550240
kg / m				D10 0.633
kg / d				981.302
Total weight (kg)				981.302

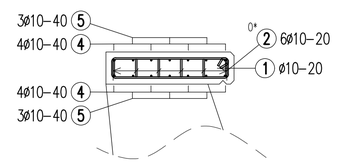
PREČNI PREREZ A-A



PREČNI PREREZ B-B



PREČNI PREREZ C-C



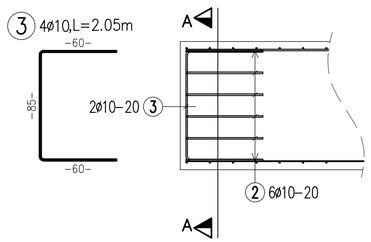
KVALITETA UPORABLJENIH MATERIALOV:

Element	Beton (sist EN 206-1)
Podbeton	C16/20
AB KRONA	C 25/30
TEMELJ	C 25/30

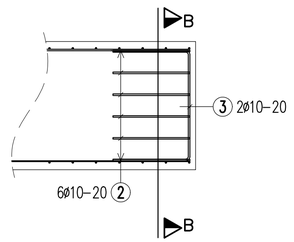
Armatura
B500 (B)

ZAKLJUČKI AB GREDE NA OBEH STRANEH TLORIS

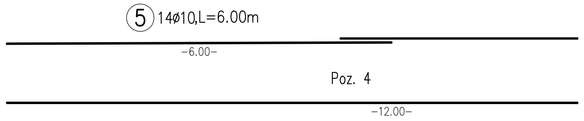
TLORIS
PREČNI PREREZ A-A

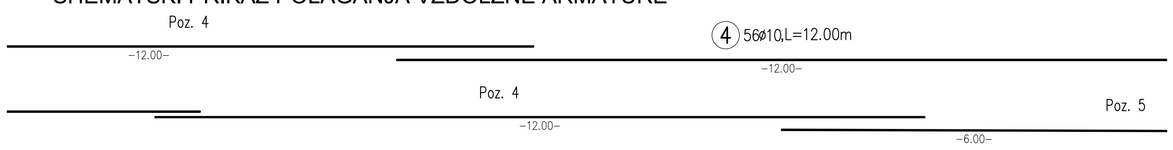


TLORIS
PREČNI PREREZ B-B



SHEMATSKI PRIKAZ POLAGANJA VZDOLŽNE ARMATURE





# ARMATURNI NAČRT AB KRONE
L=50.00M
M: 1 : 25

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
id. številka:		št. načrta: ...	merilo: 25
podizvajalec:		šifra CC:	
		objekt:	Plaz Klampfer Saša, Statina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
		faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
		opis risbe:	ARMATURNI NAČRT AB KRONE L=50.00M

	ime in priimek	podpis
	M. Krajnc dipl.in2.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
odg. projektant:	M. Krajnc dipl.in2.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584	
izdelal:	G. Bajc in2.gr.	

št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt: 004.2162
.....		
šifra risbe: G.271.3	črtna koda arhiva:	
št. priloge: G.13		
avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor	
id. št. risbe:	1103/25-G.13	

Project: 1103 Plaz Slatina / G.13

Project data

Title : Plaz Slatina
Content : Armaturni načrt ab krone L=50.00m
Plan No. : G.13

All total length of bar profiles outer dimension

B A R S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	D	Length	D10
1	334	10	2320	774880
2	12	10	930	11160
3	4	10	2050	8200
4	56	10	12000	672000
5	14	10	6000	84000
Total lengths				1550240
kg / m				D10 0.633
kg / d				981.302
Total weight (kg)				981.302

Fixed and standard lengths Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	756000	0.633	478.548
Total weight (kg)			478.548

machined Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	794240	0.633	502.754
Total weight (kg)			502.754

Summary of the schedule Steelgrade: B500B

Fixed and standard lengths	478.548
machined	502.754
Total weight (kg)	981.302

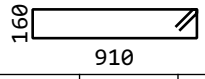
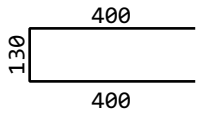
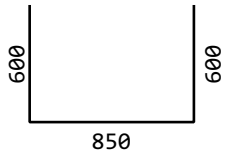
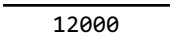
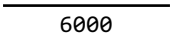
SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Project: 1103 Plaz Slatina / G.13

Project data

Title : Plaz Slatina
Content : Armaturni načrt ab krone L=50.00m
Plan No. : G.13

B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B

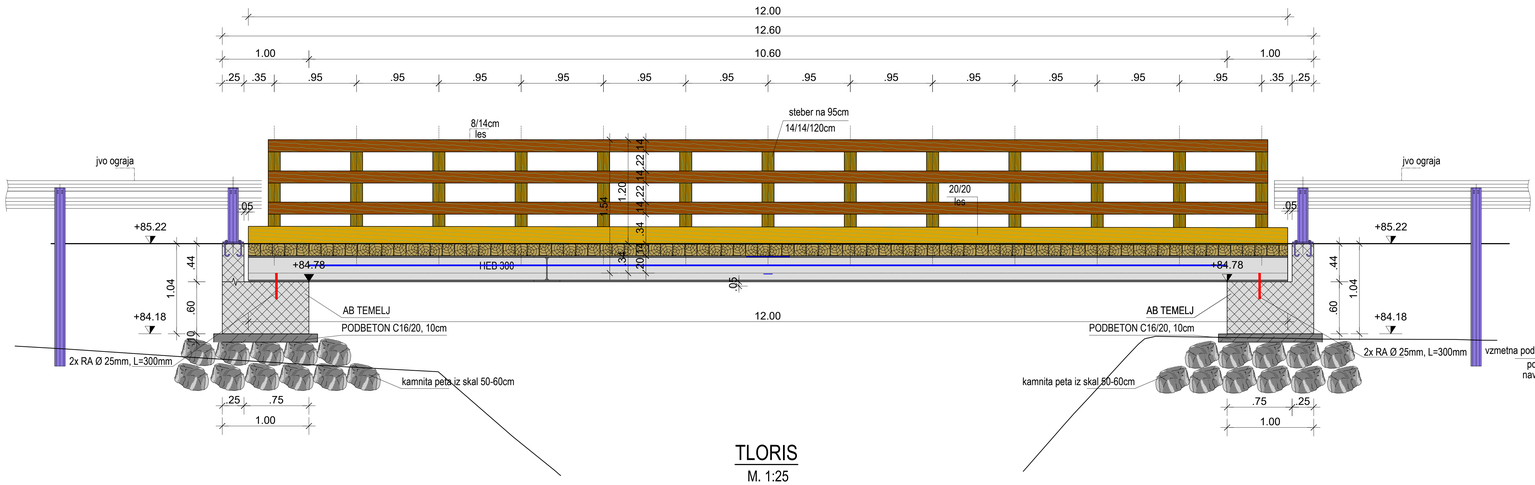
Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H	H	Tot.L	Weight kg
1	334	10	2320	4	B1	910	160				90	90	774880	490.499
														
2	12	10	930	4	A3	400	130	400					11160	7.064
														
3	4	10	2050	4	A3	600	850	600					8200	5.191
														
4	56	10	12000	4	A1	12000							672000	425.376
														
5	14	10	6000	4	A1	6000							84000	53.172
														

Total weight (kg) 981.302

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

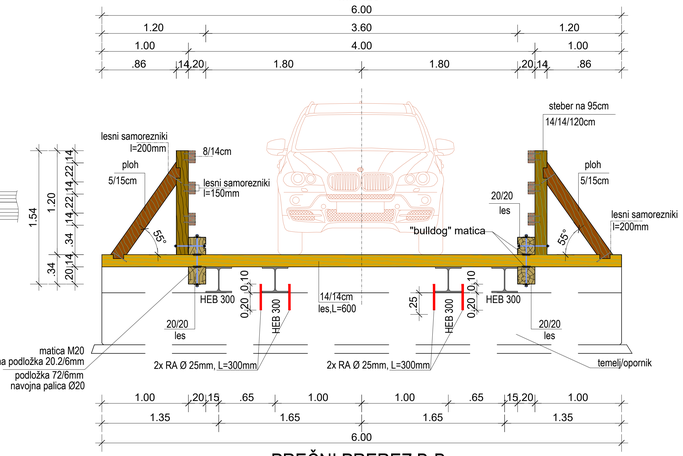
VZDOLŽNI PREREZ MOSTU

M. 1:25



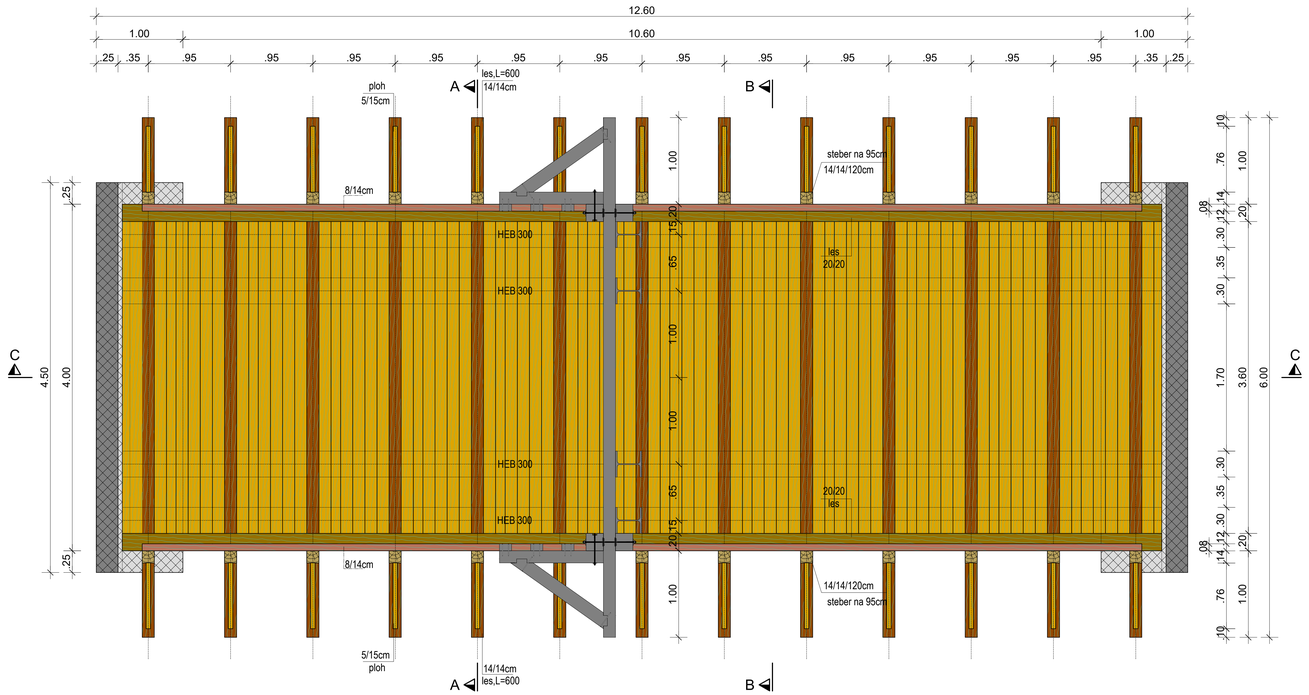
PREČNI PREREZ A-A

M. 1:25



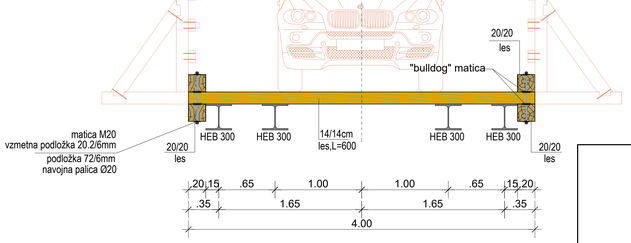
TLORIS

M. 1:25



PREČNI PREREZ B-B

M. 1:25

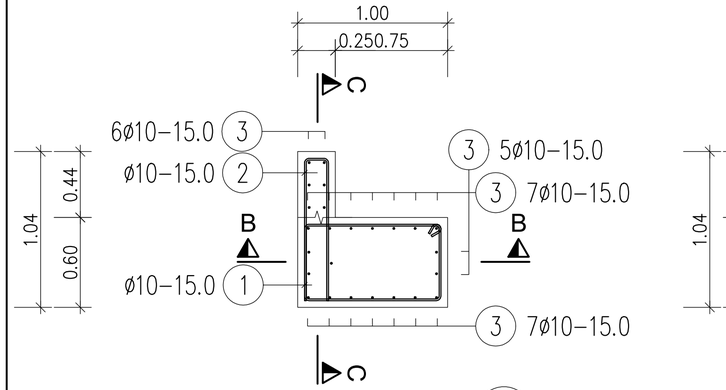


DELAVNIŠKI NAČRT ZAČASNEGA MOSTU

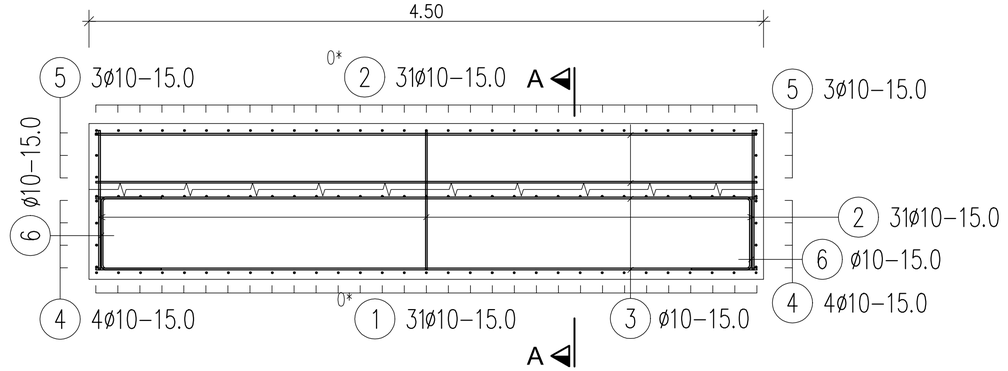
M: 1 : 25

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		št. projekta	1103/25	datum Januar 2025
			št. načrta	–	merilo 25
izvajalec:	ISB Inženirsko storitveni biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor		šifra CC:		
			objekt:	Plaz Klampfer Sata, Slatina 18 JP 695301 odcep Ebnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec	
id. številka:			faza:	PZI –večja vzdrževalna dela v javno korist	
podizvajalec:			opis risbe:	DELAVNIŠKI NAČRT ZAČASNEGA MOSTU	
	ime in priimek	podpis	št. odseka	arhivska številka	faza/objekt
	M. Krajnc dipl.inž.gr.		....		004.2162
vpeni. št. IZS	IZS G-0584		šifra risbe	črtna koda arhiva	
odg. projektant	M. Krajnc dipl.inž.gr.		G.261.2		
vpeni. št. IZS	IZS G-0584		št. priloge	G.14	
sodelal:	G. Bajc inž.gr.		avtor risbe	ISB d.o.o. Maribor	
			id. št. risbe	1103/25-G.14	

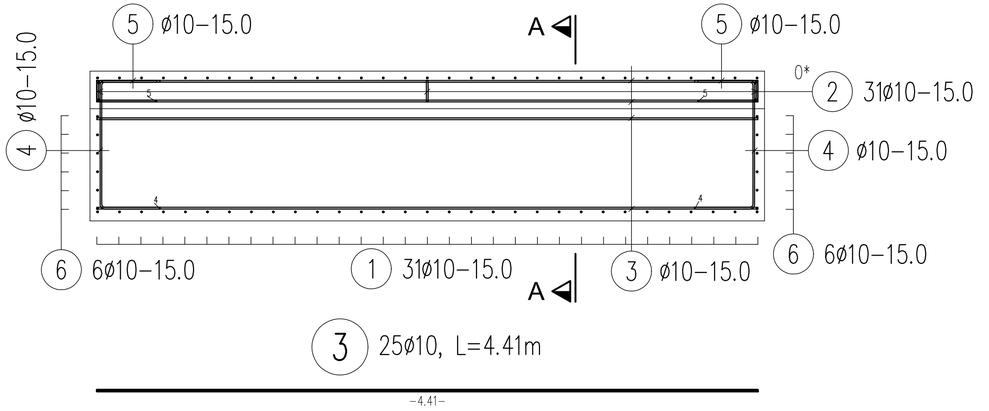
PREČNI PREREZ A-A



PREČNI PREREZ C-C



TLORIS PREČNI PREREZ B-B



5 6ø10, L=0.94m

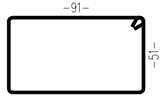


4 8ø10, L=1.65m

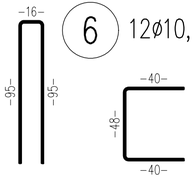


2 31ø10, L=2.06m

1 31ø10, L=3.02m



6 12ø10, L=1.28m



KVALITETA UPORABLJENIH MATERIALOV:

Element	Beton (sist EN 206-1)
Podbeton	C16/20
TEMELJ	C 25/30

Armatura
B500 (B)

ARMATURNI NAČRT OPORNIKA ZAČASNEGA MOST

M: 1 : 25

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor	št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
id. številka:		št. načrta: ...	merilo: 25
podizvajalec:		šifra CC:	
		objekt:	Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
		faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
		opis risbe:	ARMATURNI NAČRT OPORNIKA ZAČASNEGA MOST

	ime in priimek		podpis
	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
odg. projektant:	M. Krajnc	dipl.inž.gr.	
ident. št. IZS	IZS G-0584		
izdelal:	G. Bajc	inž.gr.	

št. odseka:	arhivska številka:	faza/objekt: 004.2162
šifra risbe: G.271.4	črtna koda arhiva:	
št. priloge: G.15		
avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor	
id. št. risbe:	1103/25-G.15	

Project: 1103 PLaz Slatina / G.15

Project data

Title : PLaz Slatina
Content : Armaturni načrt opornika začasnega mostu
Plan No. : G.15

All total length of bar profiles outer dimension

B A R S C H E D U L E Steelgrade: B500B

Pos.	No.	D	Length	D10
1	31	10	3020	93620
2	31	10	2060	63860
3	25	10	4410	110250
4	8	10	1650	13200
5	6	10	940	5640
6	12	10	1280	15360
Total lengths				301930
kg / m				D10 0.617
kg / d				186.291
Total weight (kg)				186.291
Number	2			372.582

Fixed and standard lengths Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	110250	0.617	68.024
Total weight (kg)			68.024
Number	2		136.048

machined Steelgrade: B500B

D(mm)	Tot.L	kg/m	Weight(kg)
10	191680	0.617	118.267
Total weight (kg)			118.267
Number	2		236.534

Summary of the schedule Steelgrade: B500B

Fixed and standard lengths	68.024
machined	118.267
Total weight (kg)	186.291
Number 2	372.582

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

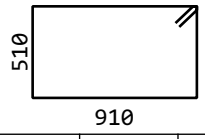
Project: 1103 PLaz Slatina / G.15

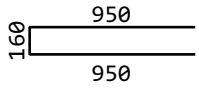
Project data

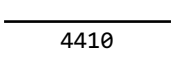
Title : PLaz Slatina
Content : Armaturni načrt opornika začasnega mostu
Plan No. : G.15

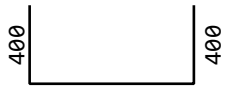
B E N D I N G S C H E D U L E Steelgrade: B500B Number 2

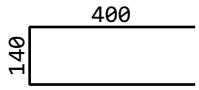
Pos.	No.	Ř	Length	dbr ds	Type	shape code A	B	C	D	E	H	H	Tot.L	Weight kg
1	31	10	3020	4	B1	910	510				90	90	93620	57.764
2	31	10	2060	4	A3	950	160	950					63860	39.402
3	25	10	4410	4	A1	4410							110250	68.024
4	8	10	1650	4	A3	400	850	400					13200	8.144
5	6	10	940	4	A3	400	140	400					5640	3.480
6	12	10	1280	4	A3	400	480	400					15360	9.477

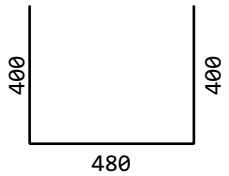












Total weight (kg) 186.291

Number 2
Total weight (kg) 372.582

SOFiSTiK AG - www.sofistik.de

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: isb@isb.si

NASLOVNA STRAN ELABORATA — KATASTRSKI ELABORAT

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

Projekt / Naziv gradnje	**Plaz Klampfer Saša, Slatina 18** **JP 695301 odcep Elšnik in** **JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec**
Kratek opis gradnje	sanacija
VRSTA GRADNJE	sanacija

DOKUMENTACIJA

Vrsta dokumentacije	**PZI** -večjih vzdrževalnih del v javno korist
Številka projekta	1103/25

PODATKI O NAČRTU

Strokovno področje načrta	2 Načrt s področja gradbeništva
Številka in naziv načrta	2/02 Načrt
Številka načrta	1103/25
Številka zvezka / izvoda	Zvezek 2
Datum izdelave	marec 2025

PODATI O IZDELOVALCU NAČRTA

Ime in priimek pooblaščenega inženirja	**Metod KRAJNC.dipl.inž.grad.**
Identifikacijska številka	IZS G-0584
Podpis pooblaščenega inženirja	osebni žig IZS: METOD KRAJNC dipl.inž.grad. IZS G-0584 — podpis:

PODATKI O PROJEKTANTU

Projektant (naziv družbe)	**ISB d.o.o.**
Sedež družbe	Glavni trg 17b 2000 Maribor
Vodja projekta	Metod KRAJNC dipl.inž.grad.
Identifikacijska številko	IZS G-0584
Podpis vodje projekta	osebni žig IZS: METOD KRAJNC dipl.inž.grad. IZS G-0584 — podpis:
Odgovorna oseba projektanta	Metod KRAJNC dipl.inž.grad.
Podpis odgovorne osebe projektanta	žig podjetja: Inženirsko statični biro d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor Telefon: (02) 229 53 71 — podpis:

Inženirsko statični biro, d.o.o.
Glavni trg 17/b, 2000 Maribor, tel.: 02/2295371, e-mail: ISB@isb.si

TABELA PRIZADETIH PARCEL ZA PLAZ KLAMFER SAŠA, SLATINA 18

ZAP. ŠTEV	LASTNIK	POSEG NA ZEMLJ. M2	KATAST. OBČINA	ŠTEV. PARCEL	ŠT.POSESTN. LISTA	ŠT. ZEML. VLOŽKA	VRSTA ZEMLJIŠČA	R	SKUPNA POVRŠINA M2	POTREBEN ODVZEM M2	OSTANEK PO ODVZEMU	ZAČASEN NAJEM M2
1	RIBOLI MARTIN	295	K.O. SLATINA	152	2	2	ZEMLJIŠČE		3021	295	2726	424
2	ANDERLIČ ALEŠ	65 0	K.O. SLATINA	326/1 326/2	46 65	46 65	ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE		366 284	65 0	301 284	47 67
3	ELŠNIK BOŠTJAN	0 0 141 0	K.O. SLATINA	327 225 218/1 218/3	60 3 13 5	60 3 13 5	ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE		1828 4340 5849 2138	0 0 141 0	1828 4340 5708 2138	31 246 741 26
4	DOBNIK ALOJZIJA ELŠNIK JOŽEFA ELŠNIK BOŠTJAN	0 533	K.O. SLATINA	221 222	33 20	33 20	ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE		20584 7375	0 533	20584 6842	104 116
5	KLAMFER SAŠA	0 313 140 85 0	K.O. SLATINA	161 160/1 160/2 160/3 160/5	15 32 80 31 67	15 32 80 31 67	ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE ZEMLJIŠČE		1163 8657 2886 3319 1132	0 313 140 85 0	1163 8344 2746 3234 1132	384 5012 1514 1174 286
6	OBČINA KUNGOTA	1119	K.O. SLATINA	560	85	85	ZEMLJIŠČE		1668	1119	549	219
7	ELŠNIK GREGOR	0	K.O. SLATINA	218/2	9	9	ZEMLJIŠČE		1143	0	1143	100

LASTNIKI PARCEL K.O. 0589 SLATINA, 0591 SLATINSKI DOL

PL:1 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
219	589	Zemljišče	5385
		zemljišče	5385

PL:2 -RIBOLI MARTIN, 2/3
Kozjak nad Pesnico 21a, 2201 Zgornja Kungota
vročiti: Slatinski Dol 29, 2201 Zgornja Kungota
-LEBER IGOR, 1/3
Jedlovnik 30, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
152	589	Zemljišče	3021
		zemljišče	3021

PL:3 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
225	589	Zemljišče	4340
		zemljišče	4340

PL:4 -ELŠNIK MATEJA, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
229/5	589	Zemljišče	741 TM U
		zemljišče	741

PL:5 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
324	591	Zemljišče	1115
		zemljišče	1115

PL:45 -ANDERLIČ ALEŠ, 1/1
Radizel, Vinogradniška cesta 16, 2312 Orehova vas

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
320/2	591	Zemljišče	1872 TM U
		zemljišče	1872

PL:46 -ANDERLIČ ALEŠ, 1/1
Radizel, Vinogradniška cesta 16, 2312 Orehova vas

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
326/1	591	Zemljišče	366 TM U
		zemljišče	366

PL:49 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
328/1	591	Zemljišče	1251
		zemljišče	1251

PL:50 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
317/2	591	Zemljišče	2057
		zemljišče	2057

PL:55 -Javno dobro, 1/1

ni_podatka
-Upravljavec Ministrstvo za naravne vire in prostor Direkcija Republike Slovenije za vode,
Celje, Mariborska cesta 88, 3000 Celje

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2 Ure.
613/1	591	Zemljišče		2274
			zemljišče	2274

PL:60 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2 Ure.
327	591	Zemljišče		1828
			zemljišče	1828

PL:61 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2 Ure.
330	591	Zemljišče		20548
			zemljišče	20548

PL:65 -ANDERLIČ ALEŠ, 1/1
Radizel, Vinogradniška cesta 16, 2312 Orehova vas

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2 Ure.
326/2	591	Zemljišče		284 TM U
			zemljišče	284

PL:69 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
325	591	Zemljišče	432

ni_podatka
-Upravljavec Ministrstvo za naravne vire in prostor Direkcija Republike Slovenije za vode,
Celje, Mariborska cesta 88, 3000 Celje

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
613/1	591	Zemljišče		2274	
			zemljišče	2274	

PL:60 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
327	591	Zemljišče		1828	
			zemljišče	1828	

PL:61 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
330	591	Zemljišče		20548	
			zemljišče	20548	

PL:65 -ANDERLIČ ALEŠ, 1/1
Radizel, Vinogradniška cesta 16, 2312 Orehova vas

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
326/2	591	Zemljišče		284	TM U
			zemljišče	284	

PL:69 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2	Ure.
325	591	Zemljišče	432	

LASTNIKI PARCEL K.O. 0589 SLATINA, 0591 SLATINSKI DOL

PL:1 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
219	589	Zemljišče	5385
		zemljišče	5385

PL:2 -RIBOLI MARTIN, 2/3
Kozjak nad Pesnico 21a, 2201 Zgornja Kungota
vročiti: Slatinski Dol 29, 2201 Zgornja Kungota
-LEBER IGOR, 1/3
Jedlovnik 30, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
152	589	Zemljišče	3021
		zemljišče	3021

PL:3 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
225	589	Zemljišče	4340
		zemljišče	4340

PL:4 -ELŠNIK MATEJA, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
229/5	589	Zemljišče	741 TM U
		zemljišče	741

PL:5 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

---

195 589 Zemljišče 3525

==========

zemljišče 3525

PL:31 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

160/3 589 Zemljišče 3319

==========

zemljišče 3319

PL:32 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

160/1 589 Zemljišče 8657

==========

zemljišče 8657

PL:33 -DOBNIK ALOJZIJA, 3/8
Zlatoličje 126, 2205 Starše
-ELŠNIK JOŽEFA, 2/8
Zlatoličje 127, 2205 Starše
-ELŠNIK BOŠTJAN, 3/8
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

---

221 589 Zemljišče 20584

==========

zemljišče 20584

PL:34 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

---

239 589 Zemljišče 3973

==========

			zemljišče	94	
PL:13 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1					
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota					
Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	
Ure.					
218/1	589	Zemljišče		5849	
			zemljišče	5849	
PL:14 -KLAMPFER SAŠA, 1/1					
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota					
Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	
Ure.					
163/3	589	zps* pred 1.2006	77	182	
163/3	589	Zemljišče		962	
163/3	589	ZPS	88	136	GT
			zemljišče	962	
PL:15 -KLAMPFER SAŠA, 1/1					
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota					
Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	
Ure.					
161	589	Zemljišče		1163	
			zemljišče	1163	
PL:16 -ELŠNIK MATEJA, 1/1					
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota					
Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	
Ure.					
229/6	589	zps* pred 1.2006	63	104	
229/6	589	Zemljišče		104	U
			zemljišče	104	
PL:18 -KOZLAR IGOR, 1/1					
Maribor, Slovenska ulica 37, 2000 Maribor					

---

195 589 Zemljišče 3525

zemljišče 3525

PL:31 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

160/3 589 Zemljišče 3319

zemljišče 3319

PL:32 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

160/1 589 Zemljišče 8657

zemljišče 8657

PL:33 -DOBNIK ALOJZIJA, 3/8
Zlatoličje 126, 2205 Starše
-ELŠNIK JOŽEFA, 2/8
Zlatoličje 127, 2205 Starše
-ELŠNIK BOŠTJAN, 3/8
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

---

221 589 Zemljišče 20584

zemljišče 20584

PL:34 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

---

239 589 Zemljišče 3973

PL:79 -ZADRAVEC ZDRAVKO, 1/1
Slatina 17, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
163/2	589	Zemljišče		547	
163/2	589	zps* pred 1.2006	75	107	
			zemljišče	547	

PL:80 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
160/2	589	Zemljišče		2886	
			zemljišče	2886	

PL:83 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
160/4	589	Zemljišče		885	
			zemljišče	885	

PL:84 -OBČINA KUNGOTA, 1/1
Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota
-Upravljavec OBČINA KUNGOTA,
Plintovec, Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
554	589	Zemljišče		1036	
			zemljišče	1036	

PL:85 -OBČINA KUNGOTA, 1/1
Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota
-Upravljavec OBČINA KUNGOTA,
Plintovec, Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2	Ure.

560 589 Zemljišče 1668

zemljišče 1668

PL:86 -JARC PAVEL, 1/1
Slatina 10, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

130/3 589 Zemljišče 4745

zemljišče 4745

PL:88 -JARC PAVEL, 1/1
Slatina 10, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

149/2 589 Zemljišče 8924

zemljišče 8924

PL:89 -JARC PAVEL, 1/1
Slatina 10, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

124/2 589 Zemljišče 1112

zemljišče 1112

PL:7 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela KO zemljišče/stavba/zk Površina m2
Ure.

329 591 Zemljišče 759

zemljišče 759

PL:10 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

PL:79 -ZADRAVEC ZDRAVKO, 1/1
Slatina 17, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
163/2	589	Zemljišče		547	
163/2	589	zps* pred 1.2006	75	107	
			zemljišče	547	

PL:80 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
160/2	589	Zemljišče		2886	
			zemljišče	2886	

PL:83 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
160/4	589	Zemljišče		885	
			zemljišče	885	

PL:84 -OBČINA KUNGOTA, 1/1
Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota
-Upravljavec OBČINA KUNGOTA,
Plintovec, Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
554	589	Zemljišče		1036	
			zemljišče	1036	

PL:85 -OBČINA KUNGOTA, 1/1
Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota
-Upravljavec OBČINA KUNGOTA,
Plintovec, Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2	Ure.

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
577/1	589	Zemljišče	2534
		zemljišče	2534

PL:67 -KLAMPFER SAŠA, 1/1
Slatina 18, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
160/5	589	Zemljišče	1132 TM U
		zemljišče	1132

PL:68 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
231/2	589	Zemljišče	1731
		zemljišče	1731

PL:71 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
214	589	Zemljišče	7170
		zemljišče	7170

PL:72 -RIBOLI MARTIN, 2/3
Kozjak nad Pesnico 21a, 2201 Zgornja Kungota
vročiti: Slatinski Dol 29, 2201 Zgornja Kungota
-LEBER IGOR, 1/3
Jedlovnik 30, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
150	589	Zemljišče	1744

LASTNIKI PARCEL K.O. 0589 SLATINA, 0591 SLATINSKI DOL

PL:1 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
219	589	Zemljišče	5385
		zemljišče	5385

PL:2 -RIBOLI MARTIN, 2/3
Kozjak nad Pesnico 21a, 2201 Zgornja Kungota
vročiti: Slatinski Dol 29, 2201 Zgornja Kungota
-LEBER IGOR, 1/3
Jedlovnik 30, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
152	589	Zemljišče	3021
		zemljišče	3021

PL:3 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
225	589	Zemljišče	4340
		zemljišče	4340

PL:4 -ELŠNIK MATEJA, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2 Ure.
229/5	589	Zemljišče	741 TM U
		zemljišče	741

PL:5 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
218/3	589	Zemljišče		2183	
			zemljišče	2183	

PL:6 -KOZLAR IGOR, 1/1
Maribor, Slovenska ulica 37, 2000 Maribor

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
169	589	Zemljišče		1906	
			zemljišče	1906	

PL:8 -REPUBLIKA SLOVENIJA, 1/1
Ljubljana, Gregorčičeva ulica 20, 1000 Ljubljana
-Upravljavec SKLAD KMETIJSKIH ZEMLJIŠČ IN GOZDOV REPUBLIKE SLOVENIJE,
Ljubljana, Dunajska cesta 58, 1000 Ljubljana

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
163/1	589	Zemljišče		2977	
			zemljišče	2977	

PL:9 -ELŠNIK GREGOR, 1/1
Slatina 16a, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk		Površina m2	Ure.
218/2	589	ZPS	87	153	GT
218/2	589	Zemljišče		1143	U
			zemljišče	1143	

PL:12 -ELŠNIK BOŠTJAN, 1/1
Slatina 16, 2201 Zgornja Kungota

Parcela	KO	zemljišče/stavba/zk	Površina m2	Ure.
*76	589	Zemljišče	94	



OBČINA KUNGOTA

Plaz Klampfer Saša, Slatina 18
JP 695301 odcep Elšnik in
JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec

št. projekta: 1103/25, Januar 2025

zaporedna številka	Katasterska občina	št.Parcele	Začasno vplivno območje (m2)	Stalno vplivno območje (m2)
1	OBČINA KUNGOTA	152	424	295
2	OBČINA KUNGOTA	326	47	65
1	OBČINA KUNGOTA	326/2	67	/
3	OBČINA KUNGOTA	327	31	/
1	OBČINA KUNGOTA	225	246	/
4	OBČINA KUNGOTA	221	104	/
1	OBČINA KUNGOTA	161	384	/
5	OBČINA KUNGOTA	160/1	5012	313
1	OBČINA KUNGOTA	560	219	1119
6	OBČINA KUNGOTA	222	116	533
1	OBČINA KUNGOTA	160/2	1514	140
7	OBČINA KUNGOTA	160/3	1174	85
1	OBČINA KUNGOTA	160/5	286	/
8	OBČINA KUNGOTA	218/1	741	141
1	OBČINA KUNGOTA	218/3	26	/
9	OBČINA KUNGOTA	218/2	100	/

OPOMBA: Meje so informativne, lahko so večja odstopanja

KATASTERSKA SITUACIJA
M: 1 : 500

naročnik:	OBČINA KUNGOTA Plintovec 1, 2201 Zgornja Kungota		št. projekta: 1103/25	datum: Januar 2025
izvajalec:	ISB Inženirsko statični biro, d.o.o. Glavni trg 17/b, 2000 Maribor		št. načrta: ...	merilo: 1: 500
id. številka:			šifra CC:	
podizvajalec:			objekt:	Plaz Klampfer Saša, Slatina 18 JP 695301 odcep Elšnik in JP 695302 odcep Klampfer-Zadravec
			faza:	PZI -večja vzdrževalna dela v javno korist
			opis risbe:	KATASTERSKA SITUACIJA
	ime in priimek	podpis	št. odseka:	arhivska številka: / faza/objekt: 004.2162
	M. Krajnc dipl.inž.gr.		.....	
ident. št. IZS	IZS G-0584		šifra risbe: G.	črtna koda arhiva:
odg. projektant:	M. Krajnc dipl.inž.gr.		št. priloge:	G.0
ident. št. IZS	IZS G-0584		avtor risbe:	ISB d.o.o., Maribor
izdelal:	G. Bajc inž.gr.		id. št. risbe:	1103/25-G.0

GS KOBALE d.o.o.
Kraigherjeva 19b, 2230 Lenart
/
02 / 72 92 600
041 / 73 54 10
dean.kobale@siol.net
www.geodetske-storitve-kobale.si
www.facebook.com/gskobale

ZADEVA: ***GEODETSKI NAČRT OBSTOJEČEGA STANJA***

PARC. ŠT.: ***560, 160/2, 160/1, …***
K.O. 0589 SLATINA

NAROČNIK: ***ISB D.O.O.***
GLAVNI TRG 17.b
2000 MARIBOR

ŠT. DELA: ***328P-24***

Za nalogo je imenovan pooblaščeni inženir s področja geodezije

Kobale Dean, univ.dipl.inž.geod.

IZS: 0068 / GEO 0102

DEAN KOBALE
univ. dipl. inž. geod.
IZS Geo0102

žig in podpis pooblaščenega inženirja s področja geodezije

žig in podpis geodetskega podjetja

GS KOBALE
Geodetske storitve Kobale,
Fotogrametrija, UAS, LiDAR, BIM, d.o.o.
Kraigherjeva ulica 19 B
2230 Lenart v Slovenskih goricah

27.08.2024



CERTIFIKAT GEODETSKEGA NAČRTA

1. Naročnik geodetskega načrta: ***ISB D.O.O.***
GLAVNI TRG 17.b
2000 MARIBOR

2. Pooblaščeni inženir s področja geodezije:

Kobale Dean, univ.dipl.inž.geod., Geo0102

potrjujem,

da je geodetski načrt št. ***GS Kobale d.o.o. 2024 - 328***izdelan skladno s predpisi in z namenom uporabe, opredeljenim v točki 3. tega certifikata.

3. Namen uporabe geodetskega načrta:

- **za pripravo projektne dokumentacije**
- za pripravo lokacijskega načrta
- geodetski načrt novega stanja zemljišča
- geodetski načrt izvedenega stanja
- drug namen _____

4. Podatki o koordinatnem sistemu in geodetski osnovi:

Geodetski načrt je v koordinatnem sistemu ETRS in v vertikalnem koordinatnem sistemu KOPER (SVS 2020). Geodetsko osnovo predstavlja mreža dveh fizično stabiliziranih točk na terenu.

5. Podatki o vsebini geodetskega načrta:

Podatki	Vir podatkov	Institucija	Datum	Natančnost
Topografija	Geodetska izmera	GS KOBALE d.o.o.	20.08.2024	± 2,0 cm
Katastrske meje parcel, ki so urejene	Arhiv GURS (elaborati predhodnih meritev)	Geodetska uprava RS ZKP24	20.08.2024	± 4,0 cm
Katastrske meje parcel, ki niso urejene	Arhiv GURS (digitalni katastrski načrt 1:2880)	Geodetska uprava RS ZKP24	20.08.2024	± 1 m

Električna energija	Zbirni kataster gospodarske javne infrastrukture (GJI)	Geodetska uprava RS ZKP24	20.08.2024	od 0,1 m do 5,0 m
Vodovod	Zbirni kataster gospodarske javne infrastrukture (GJI)	Geodetska uprava RS ZKP24	20.08.2024	od 0,1 m do 5,0 m
Elektronske komunikacije	Zbirni kataster gospodarske javne infrastrukture (GJI)	Geodetska uprava RS ZKP24	20.08.2024	od 0,1 m do 5,0 m

6. Pogoji za uporabo geodetskega načrta:

- Natančnost geodetskega načrta zadošča le za namen uporabe, določenem v 3. točki tega certifikata. Za uporabo geodetskega načrta v druge namene mora naročnik naročiti izdelavo novega geodetskega načrta.
- Pri uporabi geodetskega načrta je potrebno upoštevati natančnost podatkov iz tabele v 5. točki tega certifikata.
- Natančnost podatkov o urejenih mejah je določena na osnovi podatkov o metodi določitve zemljiškokatastrskih točk. Podatki o parcelah so pridobljeni iz podatkov zemljiškokatastrskega prikaza.
- Geodetski načrt ni primeren za vzpostavljanje poteka parcelnih mej v naravi.
- Na terenu vidni komunalni objekti so izmerjeni v okviru topografske izmere.

Lenart, 27.08.2024

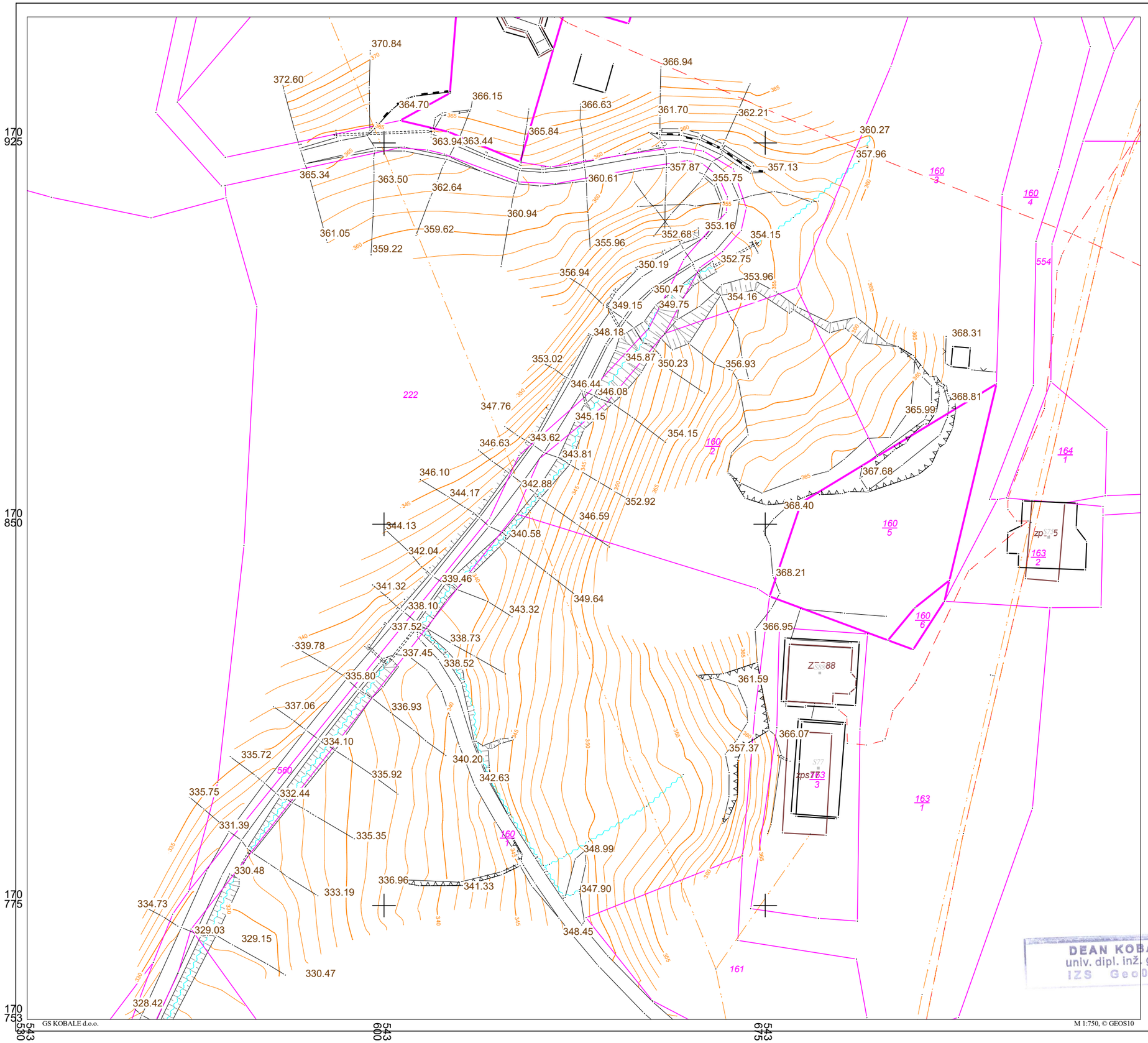
DEAN KOBALE
univ. dipl. inž. geod.
IZS Geo0102

…… ……

(osebni žig in podpis pooblaščenega inženirja s področja geodezije)

GS KOBALE
Geodetske storitve Kobale,
Fotogrametrija, UAS, LiDAR, BIM, d.o.o.
Kraigherjeva ulica 19 B
2230 Lenart v Slovenskih goricah

(žig geodetskega podjetja, podpis odgovorne osebe)



GS KOBALE D.O.O.

KRAIGHERJEVA 19b, 2230 LENART
Telefon: 02-7292-600, Fax. 02-7292-601
GSM: 041-735-410, email: dean.kobale@siol.net

Geodetsko podjetje je vpisano pri IZS pod številko 0068.
Odgovorni geodet Kobale Dean, je vpisan pri IZS pod številko GEO 0102.

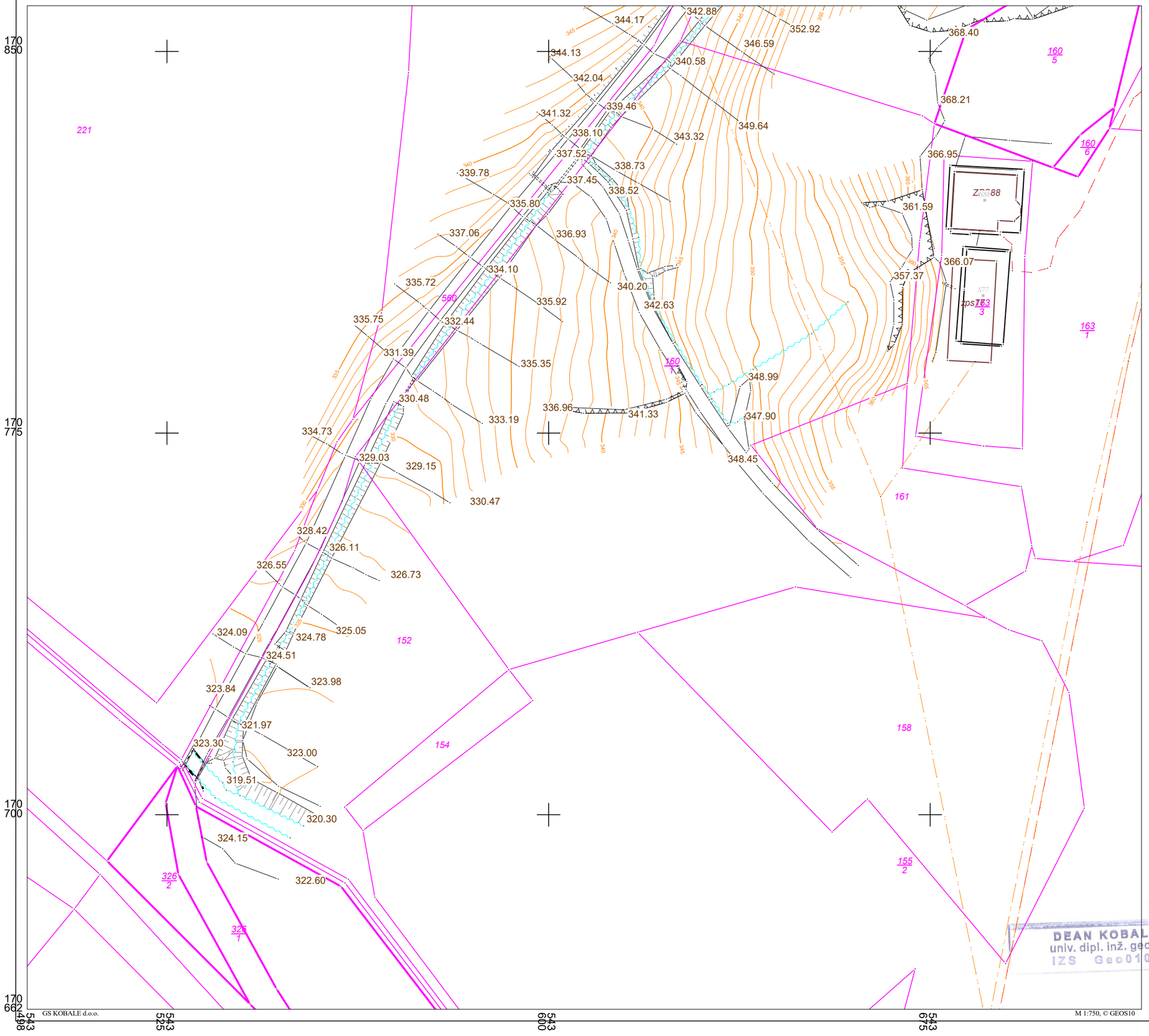
NAROČNIK GEODETSKE STORITVE:

ISB d.o.o.
Glavni trg 17b
2000 Maribor

NALOGA: **GEODETSKI NAČRT OBSTOJEČEGA STANJA**

Št. dela:	**328P-24**	***Datum:***	**20.08.2024**
K.O.:	**589 SLATINA**		
Merilo:	**M=1:750**	*List:*	**1**
Meritve opravil:	**DEAN KOBALE, ANDREJ DVORŠAK**		
Odgovorni geodet:	**DEAN KOBALE, univ.dipl.inž.geod.**		

DEAN KOBALE
univ. dipl. inž. geod.
IZS Geo0102



GS KOBALE D.O.O.

KRAIGHERJEVA 19b, 2230 LENART
Telefon: 02-7292-600, Fax. 02-7292-601
GSM: 041-735-410, email: dean.kobale@siol.net

Geodetsko podjetje je vpisano pri IZS pod številko 0068.
Odgovorni geodet Kobale Dean, je vpisan pri IZS pod številko GEO 0102.

NAROČNIK GEODETSKE STORITVE:

ISB d.o.o.
Glavni trg 17b
2000 Maribor

NALOGA:	**GEODETSKI NAČRT OBSTOJEČEGA STANJA**		
Št. dela:	**328P-24**	***Datum:***	**20.08.2024**
K.O.:	**589 SLATINA**		
Merilo:	**M=1:750**	*List:*	**2**
Meritve opravil:	**DEAN KOBALE, ANDREJ DVORŠAK**		
Odgovorni geodet:	**DEAN KOBALE, univ.dipl.inž.geod.**		

DEAN KOBALE
univ. dipl. inž. geod.
IZS Geo0102