



Stavba:

Nábřeží řeky Svatky - Realizace protipovodňových opatření
města Brna – etapy VII a VIII (ORG 2267)

ZMĚNOVÝ LIST

ZL 15

SO 08.27.a Přeložka vodovodu – provizorní zásobování

ZM036 - Kotevní bloky propojů vodovodu



SEZNAM PŘÍLOH

Důvodová zpráva	1
Stanovisko Autorského dozoru	2
příloha č. 7	3
příloha č. 8	NEOBSAZENO
příloha č. 9	5
Rozpočet	6
Výkresová část	7
Stavební deník	8
Zápis z Kontrolního dne	9
Fotodokumentace	10

"Nábřeží řeky Svatky – Realizace protipovodňových opatření města Brna – etapy VII a VIII"

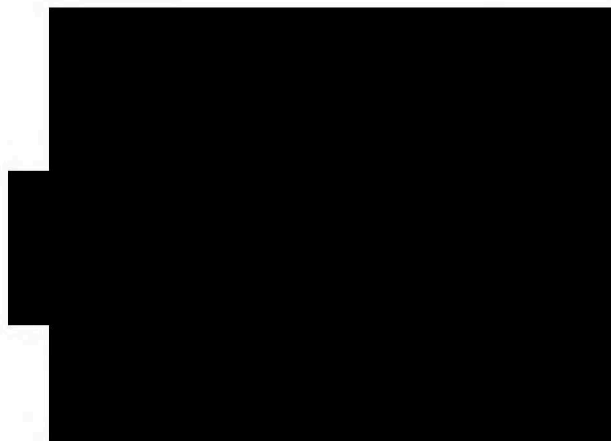
Důvodová zpráva – změnový list č. 15

Kotevní bloky propojů provizorního vodovodu

Při kontrole prováděcí PD bylo zjištěno, že neobsahuje zajištění propojení provizorního vodovodu a stávajícího vodovodu proti pohybu a tím vysunutím z hrdel. Projekční návrh po konzultaci s provozním oddělení BVK a.s. včetně výkazu výměr, vypracoval projektant stavby.

Termín provedení: 05.08.2022 – 17.08.2022

V Brně dne :



Kancelář architekta města Brna
Zelný trh 13
Brno

Váš dopis

Naše značka

Vyřizuje

Hradec Králové
2.9.2022

Zakázkové číslo: 20160382

Akce: „REALIZACE PROTIPOVODŇOVÝCH OPATŘENÍ MĚSTA BRNA – ETAPY VII A VIII“

Stanovisko projektanta k zajištění provizorního vodovodu

Vážení,

Během provádění stavby byl na projektanta vznesen požadavek na zajištění provizorního vodovodu v místech napojení na stávající vodovod, kde hrozí vyjetí potrubí z hrdlového spoje vlivem axiální síly způsobené tlakem vody.

Jedná se o napojení LT potrubí DN 500 na levém břehu Svratky v křižovatce Poříčí/Renneská a u armaturní šachty na pravém břehu na Renneské třídě.

Na základě skutečností konstatujeme následující:

- Bude zpracován návrh technického řešení včetně statického posouzení
- Návrh technického řešení bude projednán s BVK včetně získání kladného stanoviska
- Na základě odsouhlasení bude dopracována výkresová část a zpracován výkaz výměr

Předpokládaný rozsah úpravy dokumentace:

- Technická zpráva
- Výkresová část (půdorys, řezy)
- Statický posudek
- Výkaz výměr

Vypracoval:



PŘÍLOHA č. 7
MP MD ČR OPK č.j. 21385/95-230

STAVBA: "Nábřeží řeky Svratky – Realizace protipovodňových opatření města Brna – etapy VII a VIII" (ORG 5344) ÚSEK: 01 – SO 08.27.a Přeložka vodovodu – provizorní zásobování	Změnový list č. 15
NÁVRH NA OCENĚNÍ ZMĚNYNÁVRH NA OZNÁMENÍ Č.: PŘÍKAZ KE ZMĚNĚ Č.: Kotevní bloky propojů provizorního vodovodu	
KOMU: OI MMBOD: PPO nábřeží Svratky - BrnoDATUM: předání ZL ODESLÁNO: POŠTOU:KURÝR:FAX:OSOBNĚ: Ano MAIL	
PŘEDMĚT ZMĚNY: Kotevní bloky propojů provizorního vodovodu DOTČENÉ MÍSTO: Novosadský most ODKAZ NA VÝKRESY: Projektová dokumentace DPS zpracovaná Šindlar s.r.o.. ODKAZ NA SOUPIS PRACÍ: položkový rozpočet Kotevní bloky propojů provizorního vodovodu ODKAZ NA JINOU ČÁST SMLOUVY:	
POPIS ZMĚNY: Při kontrole PD bylo zjištěno, že neobsahuje zajištění propojení provizorního vodovodu a stávajícího vodovodu proti pohybu a tím vysunutím z hrdel. Projekční návrh po konzultaci s provozním oddělení BVK a.s. včetně výkazu výměr, vypracoval projektant stavby. POKYN VYDAL: [REDACTED]DATUM: 28. 04. 2023 TOTO OZNÁMENÍ NESMÍ BÝT POVAŽOVÁNO ZA PŘÍKAZ KE ZMĚNĚ POTVRZUJÍCÍ POKYN K PROVEDENÍ PRACÍ, ALE POUZE JAKO PODKLAD PRO ZPRACOVÁNÍ NÁVRHU OCENĚNÍ ZMĚNY. ZHOTOVITEL NEBUDE PROVÁDĚT PRÁCE DOKUD NEOBDRŽÍ PŘÍKAZ KE ZMĚNĚ POKRÝVAJÍCÍ PŘEDMĚTNÉ PRÁCE.	
TECHNICKÝ DOZOR INVESTORA: BVK, [REDACTED]	ZÁSTUPCE OBJEDNATELE: Magistrát města Brna OI, [REDACTED]



PŘÍLOHA č. 9
MP MD ČR OPK č.j. 21385/95-230

STAVBA: "Nábřeží řeky Svatky – Realizace protipovodňových opatření města Brna – etapy VII a VIII" (ORG 5344) ÚSEK: 01 – SO 08.27.a Přeložka vodovodu – provizorní zásobování	15																
NÁVRH NA OCENĚNÍ ZMĚNY NÁVRH NA OZNÁMENÍ Č.: PŘÍKAZ KE ZMĚNĚ Č.: Kotevní bloky propojů provizorního vodovodu																	
KOMU: OI MMB OD: PPO nábřeží Svatky - Brno DATUM: 23.05.2023 ODESLÁNO: POŠTOU: KURÝR: FAX: OSOBNĚ: Mail																	
PŘEDMĚT ZMĚNY: Kotevní bloky propojů provizorního vodovodu DOTČENÉ MÍSTO: Štýřické nábřeží a u BKOM ODKAZ NA VÝKRESY: Projektová dokumentace DPS zpracovaná Šindlar s.r.o.. ODKAZ NA SOUPIS PRACÍ: Novosadský most ODKAZ NA JINOU ČÁST SMLOUVY:																	
<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"><thead><tr><th style="width: 20%;"></th><th style="width: 25%;">Cena bez DPH</th><th style="width: 25%;">DPH</th><th style="width: 30%;">Cena s DPH</th></tr></thead><tbody><tr><td>Vícepráce:</td><td style="text-align: right;">516.643,15 Kč</td><td style="text-align: right;">108.495,06 Kč</td><td style="text-align: right;">625.138,21 Kč</td></tr><tr><td>Méněpráce:</td><td style="text-align: right;">0,00</td><td style="text-align: right;">0,00</td><td style="text-align: right;">0,00</td></tr><tr><td>Rozdíl:</td><td style="text-align: right;">516.643,15 Kč</td><td style="text-align: right;">108.495,06 Kč</td><td style="text-align: right;">625.138,21 Kč</td></tr></tbody></table>			Cena bez DPH	DPH	Cena s DPH	Vícepráce:	516.643,15 Kč	108.495,06 Kč	625.138,21 Kč	Méněpráce:	0,00	0,00	0,00	Rozdíl:	516.643,15 Kč	108.495,06 Kč	625.138,21 Kč
	Cena bez DPH	DPH	Cena s DPH														
Vícepráce:	516.643,15 Kč	108.495,06 Kč	625.138,21 Kč														
Méněpráce:	0,00	0,00	0,00														
Rozdíl:	516.643,15 Kč	108.495,06 Kč	625.138,21 Kč														
PODPIS NAVRHOVATELE: _____ DATUM: _____																	
VYJÁDŘENÍ: OD: _____ GP _____																	
SCHVÁLIL: _____ PODPIS: _____ DATUM: _____																	
TECHNICKÝ DOZOR INVESTORA: BVK, _____	ZÁSTUPCE OBJEDNATELE: Magistrát města Brna OI, _____																

REKAPITULACE ČLENĚNÍ SOUPISU PRACÍ

Stavba: Nábřeží řeky Svatky - realizace PPO města Brna - etapy VII a VIII
Objekt: SO 08.27a Přeložka vodovodu - provizorní zásobování
ZL č.9 - ZM036a - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu - levý břeh + mikropiloty

Místo: Brno
Zadavatel: BVK a.s.
Zhotovitel: PPO Svatka

Datum: 09.02.2023

Projektant:
Zpracovatel: Baraník

Kód dílu - Popis

Cena celkem [CZK]

Náklady ze soupisu prací	479 845,90
HSV - Práce a dodávky HSV	477 282,44
1 - Zemní práce	65 698,66
2 - Zakládání	270 561,28
5 - Komunikace pozemní	66 038,69
8 - Trubní vedení	48 463,08
9 - Ostatní konstrukce a práce, bourání	10 246,90
997 - Přesun sutě	10 142,10
998 - Přesun hmot	3 568,27
PSV - Práce a dodávky PSV	2 563,46
767 - Konstrukce zámečnické	2 563,46

Výkaz výměr souhlasí
26.4.2023

REKAPITULACE OBJEKTŮ STAVBY A SOUPISŮ PRACÍ

Kód: 2022-Svratka

Stavba: Nábřeží řeky Svratky - realizace PPO města Brna - etapy VII a VIII

Objekt: SO 08.27a Přeložka vodovodu - provizorní zásobování

Místo: ZL č.9 **ZM 036 - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu**

Datum: 09.02.2023

Zadavatel: BVK a.s.

Zhotovitel: PPO Svratka

Projektant:

Zpracovatel:

Výkaz výměr souhlasí
za TDS 26.4.2023

Kód	Popis	Cena bez DPH [CZK]	Cena s DPH [CZK]
-----	-------	--------------------	------------------

Náklady z rozpočtů

516 643,15

03a ZM 036a - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu - levý břeh + mikropiloty

479 845,90

03b ZM 036b - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu - pravý břeh

36 797,25

2.5.2023

SOUPIS PRACÍ

Stavba:

Nábřeží řeky Svatky - realizace PPO města Brna - etapy VII a VIII

Objekt: SO 08.27a Přeložka vodovodu - provizorní zásobování

ZL č.9 - ZM036a - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu - levý břeh + mikropiloty

Místo: Brno
Zadavatel: BVK a.s.
Zhotovitel: PPO Svatka

Datum: 09.02.2023

Projektant:

Zpracovatel:

Výkaz výměr souhlasu
za TDS

26.4.23

Rozpočet je z
hlodiska cenového
v pořadí

205.2023

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava	J. Nh [h]	Nh celkem [h]	Hmotnost celkem [t]	J. suř [t]	Suř Celkem [t]
Náklady soupisu celkem							479 845,90			466,03248	61,76881		22,62850
D	HSV		Práce a dodávky HSV				477 282,44			460,65101	61,76881		22,53760
D	1		Zemní práce				65 698,66			112,44230	48,00645		22,53760
1	K	113107322	Odstranění podkladu z kameniva drceného tl 200 mm strojně pl do 50 m2	m2	9,600	68,90	661,44		0,11600	1,11360	0,00000	0,29000	2,78400
PP			Odstranění podkladu nebo krytů strojně plochy jednotlivě do 50 m2 s přemístěním hmot na skládku na vzdálenost do 3 m nebo s naložením na dopravní prostředek z kameniva hrubého drceného, o tl. vrstvy přes										
2	K	113107332	Odstranění podkladu z betonu prostého tl 300 mm strojně pl do 50 m2	m2	9,600	393,00	3 676,80		0,53400	5,12640	0,00000	0,62500	6,00000
PP			Odstranění podkladů nebo krytů strojně plochy jednotlivě do 50 m2 s přemístěním hmot na skládku na vzdálenost do 3 m nebo s naložením na dopravní prostředek z betonu prostého, o tl. vrstvy přes 150 do 300										
3	K	113154253	Frézování živичného krytu tl 50 mm pruh š 1 m pl do 1000 m2 s překážkami v trase	m2	88,250	91,90	8 110,18		0,02200	1,94150	0,00530	0,12800	11,29600
PP			Frézování živичného podkladu nebo krytů s naložením na dopravní prostředek plochy přes 500 do 1 000 m2 s překážkami v trase pruhu šířky do 1 m, tloušťky vrstvy 50 mm										
4	K	113154254	Frézování živичného krytu tl 100 mm pruh š 1 m pl do 1000 m2 s překážkami v trase	m2	9,600	125,40	1 203,84		0,02800	0,26880	0,00115	0,25600	2,45760
PP			Frézování živичného podkladu nebo krytů s naložením na dopravní prostředek plochy přes 500 do 1 000 m2 s překážkami v trase pruhu šířky do 1 m, tloušťky vrstvy 100 mm										
5	K	132354207	Hloubení zapážených rýh šířky přes 800 do 2 000 mm strojně s urovnáním dna do předepsaného profilu a spádu v hornině třídy těžitelnosti II skupiny 4 přes 5 000 m3	m3	24,000	492,00	11 808,00		2,75800	66,19200	0,00000	0,00000	0,00000
6	K	151101102	Zřízení pažení a rozeprání stěn rýh pro podzemní vedení příložené pro jakoukoliv mezerovitost, hloubky do 4 m	m3	24,00	255,00							
VV			2*4,8*2,5										
7	K	151101112	Odstranění příloženého pažení a rozeprání stěn rýh hl do 4 m	m2	24,000	120,00	2 880,00		0,32700	7,84800	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Odstranění pažení a rozeprání stěn rýh pro podzemní vedení s uložením materiálu na vzdálenost do 3 m od kraje výkopu příložené, hloubky přes 2 do 4 m										
8	K	162451126	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypaniny po suchu na obvyklém dopravním prostředku, bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti II na vzdálenost skupiny 4 a 5 na vzdálenost přes 1 500 do 2 000 m	m3	24,000	88,10	2 114,40						
VV			přebytečná zemina na mezisídku										
VV			24,0						0,10600	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
9	K	162751137	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypaniny po suchu na obvyklém dopravním prostředku, bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti II na vzdálenost skupiny 4 a 5 na vzdálenost přes 9 000 do 10 000 m	m3	24,000	256,40	6 153,60						
VV			přebytečná zemina										
VV			24,0		24,000								
10	K	162751139	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypaniny po suchu na obvyklém dopravním prostředku, bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti II na vzdálenost skupiny 4 a 5 na vzdálenost přes 9 000 do 10 000 m	m3	240,000	7,20	1 728,00		0,00500	1,20000	0,00000	0,00000	0,00000
PP			každých dalších i zap										
PP			Vodorovné přemístění výkopku nebo sypaniny po suchu na obvyklém dopravním prostředku, bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny tř. 5 až 7 na vzdálenost Příplatek k ceně za každých										
PP			Vodorovné přemístění výkopku nebo sypaniny po suchu na obvyklém dopravním prostředku, bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti III skupiny 6 a 7 na vzdálenost přes 9										
11	K	167151112	Nakládání, skládání a překládání neulehlého výkopku nebo sypaniny strojně nakládání, množství přes 100 m3, z hornin třídy těžitelnosti II, skupiny 4 a 5	m3	24,000	47,70	1 144,80		0,89000	21,36000	0,00000	0,00000	0,00000
VV			přebytečná zemina z mezisídky										

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava	J. Nh [h]	Nh celkem [h]	Hmotnost celkem [t]	J. suř [t]	Suř Celkem [t]
VV			24,0 Nakládání, skládání a překládání neutehlehého výkopku nebo sypaniny strojně nakládání, množství přes 100 m3, z homin třídy těžitelnosti III, skupiny 6 a 7		24								
PP			Uložení sypaniny na skládce (skládkovné) zeminy a kamení zatříděného do Katalogu odpadů pod kódem 17 05 04										
13	K	171251201	Uložení sypaniny na skládce (skládkovné) zeminy a kamení zatříděného do Katalogu odpadů pod kódem 17 05 04	m3	24,000	9,60	230,40	✓	0,00900	0,21600	0,00000	0,00000	0,00000
12	K	171201221	Uložení sypaniny na skládce (skládkovné) zeminy a kamení zatříděného do Katalogu odpadů pod kódem 17 05 04	t	43,200	200,00	8 640,00	✓	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Poplatek za uložení stavebního odpadu na skládce (skládkovné) zeminy a kamení zatříděného do Katalogu odpadů pod kódem 170 504										
14	K	174151101	Zásyp sypaninou z jakékoliv hominy strojně s uložení výkopku ve vrstvách se ztuhnutím jam, šachet, rýh nebo kolem objektů v těchto vykopávkách	m3	24,000	66,80	1 603,20	✓	0,29900	7,17600	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Zásyp sypaninou z jakékoliv hominy s uložení výkopku ve vrstvách se ztuhnutím jam, šachet, rýh nebo kolem objektů v těchto vykopávkách										
15	M	58331202	šterkodrt netříděná do 100mm amfibolit	t	48,000	328,00	15 744,00	✓	0,00000	0,00000	48,00000	0,00000	0,00000
PP													
D 2			Zakládání				270 561,28			235,86900	2,68477		0,00000
16	K	224411114	Vrty maloprofilové D do 195 mm úklon do 45° hl do 25 m hor. III a IV	m	21,000	4 102,40	86 150,40	✓	3,68900	77,46900	0,00840	0,00000	0,00000
PP			Maloprofilové vrty průběžným sacím vtíráním průměru přes 156 do 195 mm do úklonu 45° v hl 0 až 25 m v homině tř. III a IV										
17	K	282602112	Injektování povrchové vysokotlaké s dvojitým obturátorem mikropilot a kotev tlakem do 2 MPa	hod	18,000	4 520,00	81 360,00	✓	4,60000	82,80000	0,00270	0,00000	0,00000
PP			3 dny * 6 hod		18,000								
18	M	58521113	cement portlandský CEM I 52,5MPa	t	0,739	4 510,00	3 332,48	✓	0,00000	0,00000	0,73891	0,00000	0,00000
PP			cement portlandský CEM I 52,5MPa										
19	K	283111112	Zřízení trubkových mikropilot svislých část hladká D 105 mm	m	7,000	1 450,00	10 150,00	✓	2,30400	16,12800	0,25907	0,00000	0,00000
PP			Zřízení ocelových, trubkových mikropilot tlakové i tahové svislé nebo odklon od svislice do 60° část hladká, průměru přes 80 do 105 mm										
20	M	14011080	trubka ocelová bezešvá hladká jakost 11 353 108x20mm	m	7,000	3 700,00	25 900,00	✓	0,00000	0,00000	0,30380	0,00000	0,00000
PP			trubka ocelová bezešvá hladká jakost 11 353 108x20mm										
21	K	283111213	Zřízení trubkových mikropilot šikmých část hladká D 115 mm	m	18,000	1 800,00	32 400,00	✓	2,90400	52,27200	0,82242	0,00000	0,00000
PP			Zřízení ocelových, trubkových mikropilot tlakové i tahové šikmé odklon od svislice přes 60° část hladká, průměru přes 105 do 115 mm										
22	M	14011066	trubka ocelová bezešvá hladká jakost 11 353 89x10mm	m	18,000	1 114,40	20 059,20	✓	0,00000	0,00000	0,35064	0,00000	0,00000
PP			trubka ocelová bezešvá hladká jakost 11 353 89x10mm										
23	K	283131112	Zřízení hlavy mikropilot namáhaných tlakem i tahem D do 105 mm	kus	3,000	623,80	1 871,40	✓	2,40000	7,20000	0,00183	0,00000	0,00000
PP			Zřízení hlav trubkových mikropilot namáhaných tlakem i tahem, průměru přes 80 do 105 mm										
24	M	13010824	ocel profilová UPN 180 jakost 11 375	t	0,197	47 400,00	9 337,80	✓	0,00000	0,00000	0,19700	0,00000	0,00000
PP			ocel profilová UPN 180 jakost 11 375										
D 5			Komunikace pozemní				66 038,69			11,92550	5,49150		0,00000
25	K	564851111	Podklad ze šterkodrtě ŠD tl 150 mm	m2	9,600	184,10	1 767,36	✓	0,02600	0,24960	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Podklad ze šterkodrtě ŠD s rozprostřením a ztuhnutím, po ztuhnutí tl. 150 mm										
26	K	565175111	Asfaltový beton vrstva podkladní ACP 16 (obalované kamenivo OKS) tl 100 mm š do 3 m	m2	9,600	615,70	5 910,72	✓	0,08500	0,81600	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Asfaltový beton vrstva podkladní ACP 16 (obalované kamenivo střednězrné - OKS) s rozprostřením a ztuhnutím v ořuhu šířky do 3 m, po ztuhnutí tl. 100 mm										
27	K	567142115	Podklad ze směsi stmelené cementem SC C 8/10 (KSC I) tl 250 mm	m2	9,600	555,60	5 333,76	✓	0,03000	0,28800	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Podklad ze směsi stmelené cementem SC bez dilatačních spár, s rozprostřením a ztuhnutím SC C 8/10 (KSC I), po ztuhnutí tl. 250 mm										
28	K	573111112	Postřik živičný infiltrační s posypem z asfaltu množství 1 kg/m2	m2	9,600	18,50	177,60	✓	0,00400	0,03840	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Postřik infiltrační PI z asfaltu silničního s posypem kamenivem, v množství 1,00 kg/m2										
29	K	573211109	Postřik živičný spojovací z asfaltu v množství 0,50 kg/m2	m2	88,250	8,00	706,00	✓	0,00200	0,17650	0,00000	0,00000	0,00000
PP			Postřik spojovací PS bez posypu kamenivem z asfaltu silničního, v množství 0,50 kg/m2										
30	K	577144111	Asfaltový beton vrstva obrusná ACO 11 (ABS) tř. I tl 50 mm š do 3 m z nemodifikovaného asfaltu	m2	75,000	342,10	25 657,50	✓	0,07100	5,32500	0,00000	0,00000	0,00000

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava	J. Nh [h]	Nh celkem [h]	Hmotnost celkem [t]	J. suř [t]	Suř Celkem [t]
	PP		Asfaltový beton vrstva ohrusná ACO 11 (ABS) s rozprostřením a se zhuťněním z nemodifikovaného asfaltu v pruhu šířky do 3 m tl. I. po zhuťnění tl. 50 mm										
31	K	577145112	Asfaltový beton vrstva ložní ACL 16 (ABH) tl 50 mm š do 3 m z nemodifikovaného asfaltu	m2	13,250	311,00	4 120,75		0,06800	0,90100	0,00000	0,00000	0,00000
	PP		Asfaltový beton vrstva ložní ACL 16 (ABH) s rozprostřením a zhuťněním z nemodifikovaného asfaltu v pruhu šířky do 3 m, po zhuťnění tl. 50 mm										
32	K	584121108	Osazení silničních dílců z ŽB do lože z kameniva těženého tl 40 mm plochy do 15 m2	m2	9,000	365,00	3 285,00		0,45900	4,13100	0,75150	0,00000	0,00000
	PP		Osazení silničních dílců ze železového betonu s podkladem z kameniva těženého do tl. 40 mm jakéhokoliv druhu a velikostí, na plochu jednotlivě do 15 m2										
33	M	59381005	panel silniční 3,00x1,50x0,215m	kus	2,000	9 540,00	19 080,00		0,00000	0,00000	4,74000	0,00000	0,00000
	PP		panel silniční 3,00x1,50x0,215m										
	D	8	Trubní vedení				48 463,08			61,46000	5,57530		0,00000
34	K	899911114	Osazení ocelových součástí kotevních pro potrubí do betonových bloků	kg	439,000	36,01	15 806,20		0,14000	61,46000	5,13630	0,00000	0,00000
	PP		Osazení ocelových součástí kotevních pro potrubí při jeho sklonu nebo lomu do betonových bloků										
35	M	13611228	plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 10mm tabule	t	0,042	156 816,20	6 586,28		0,00000	0,00000	0,04200	0,00000	0,00000
	PP		plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 10mm tabule										
36	M	13611238	plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 15mm tabule	t	0,062	156 816,20	9 722,60		0,00000	0,00000	0,06200	0,00000	0,00000
	PP		plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 15mm tabule										
44	M	13010758	ocel profilová IPE 270 jakost 11 375	t	0,335	48 800,00	16 348,00		0,00000	0,00000	0,33500	0,00000	0,00000
	PP		ocel profilová IPE 270 jakost 11 375										
	VV		41,9*8*0,001		0,335								
	D	9	Ostatní konstrukce a práce, bourání				10 246,90			16,86000	0,01080		0,00000
37	K	919112233	Rezáni spár pro vytvoření komůrky š 20 mm hl 40 mm pro těsnící zálivku v živičném krytu	m	30,500	131,90	4 022,95		0,24000	7,32000	0,00031	0,00000	0,00000
	PP		Rezáni dilatačních spár v živičném krytu vytvoření komůrky pro těsnící zálivku šířky 20 mm, hloubky 40 mm										
38	K	919122132	Těsnění spár zálivkou za tepla pro komůrky š 20 mm hl 40 mm s těsnícím profilem	m	30,500	96,40	2 940,20		0,10400	3,17200	0,01037	0,00000	0,00000
	PP		Utěsnění dilatačních spár zálivkou za tepla v cementobetonovém nebo živičném krytu včetně adhezivního nátěru s těsnícím profilem pod zálivkou, pro komůrky šířky 20 mm, hloubky 40 mm										
39	K	919735112	Rezáni stávajícího živičného krytu hl do 100 mm	m	30,500	93,50	2 851,75		0,19600	5,97800	0,00000	0,00000	0,00000
	PP		Rezáni stávajícího živičného krytu nebo podkladu hloubky přes 50 do 100 mm										
40	K	953961214	Kotvy chemickou patronou M 16 hl 125 mm do betonu, ZB nebo kamene s vuvrtáním otvoru	kus	3,000	144,00	432,00		0,13000	0,39000	0,00012	0,00000	0,00000
	PP		Kotvy chemické s vuvrtáním otvoru do betonu, železobetonu nebo tvrdého kamene chemická patrona, velikost M 16, hloubka 125 mm										
	D	997	Přesun suř				10 142,10			0,00000	0,00000		0,00000
41	K	997221815	Poplatek za uložení na skládce (skládkovně) stavebního odpadu betonového kód odpadu 170 101	t	22,538	450,00	10 142,10		0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
	PP		Poplatek za uložení stavebního odpadu na skládce (skládkovně) z prostého betonu zaříděného do Katalogu odpadů pod kódem 170 101										
	D	998	Přesun hmot				3 568,27			22,29421	0,00000		0,00000
42	K	998272201	Přesun hmot pro trubní vedení z ocelových trub svařovaných otevřený výkop	t	59,770	59,70	3 568,27		0,37300	22,29421	0,00000	0,00000	0,00000
	PP		Přesun hmot pro trubní vedení z ocelových trub svařovaných pro vodovody, plynovody, teplovody, šyby, produktovody v otevřeném výkopu dopravní vzdálenost do 15 m										
	D	PSV	Práce a dodávky PSV				2 563,46			5,18147	0,00000		0,09090
	D	767	Konstrukce zámečnické				2 563,46			5,18147	0,00000		0,09090
43	K	767996701	Demontáž atypických zámečnických konstrukcí řezáním hmotnosti jednotlivých dílů do 50 kg	kg	90,903	28,20	2 563,46		0,05700	5,18147	0,00000	0,00100	0,09090
	PP		Demontáž ostatních zámečnických konstrukcí o hmotnosti jednotlivých dílů řezáním do 50 kg										

REKAPITULACE ČLENĚNÍ SOUPISU PRACÍ

Stavba:

Nábřeží řeky Svatky - realizace PPO města Brna - etapy VII a VIII

Objekt:

ZL č.9 - ZM 036b - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu - pravý břeh

Místo:

Brno

Datum:

09.02.2023

Zadavatel:

BVK a.s.

Projektant:

Zhotovitel:

PPO Svatka

Zpracovatel:

Kód dílu - Popis

Cena celkem [CZK]

Náklady ze soupisu prací

36 797,25

HSV - Práce a dodávky HSV

32 964,99

8 - Trubní vedení

31 079,11

9 - Ostatní konstrukce a práce, bourání

959,00

998 - Přesun hmot

926,88

PSV - Práce a dodávky PSV

3 832,26

767 - Konstrukce zámečnické

3 832,26

Výkaz výměr souhlasí
za TDS
26.4.2023

Rozpočet je
z hlediska
cenového
povadku
2.5.2023

SOUPIS PRACÍ

Stavba:

Nábřeží řeky Svatky - realizace PPO města Brna - etapy VII a VIII

Objekt:

ZL č.9 - ZM 036b - Zajišťovací bloky u provizorního vodovodu - pravý břeh

Místo:

Brno

Datum:

09.02.2023

Zadavatel:

BVK a.s.

Projektant:

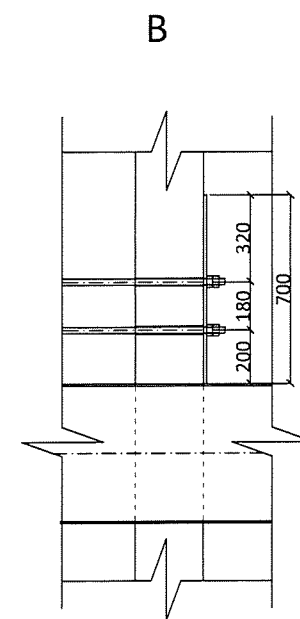
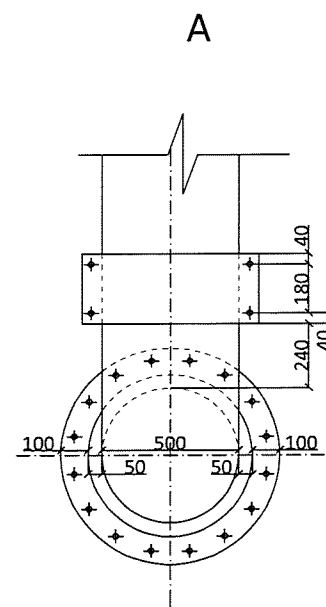
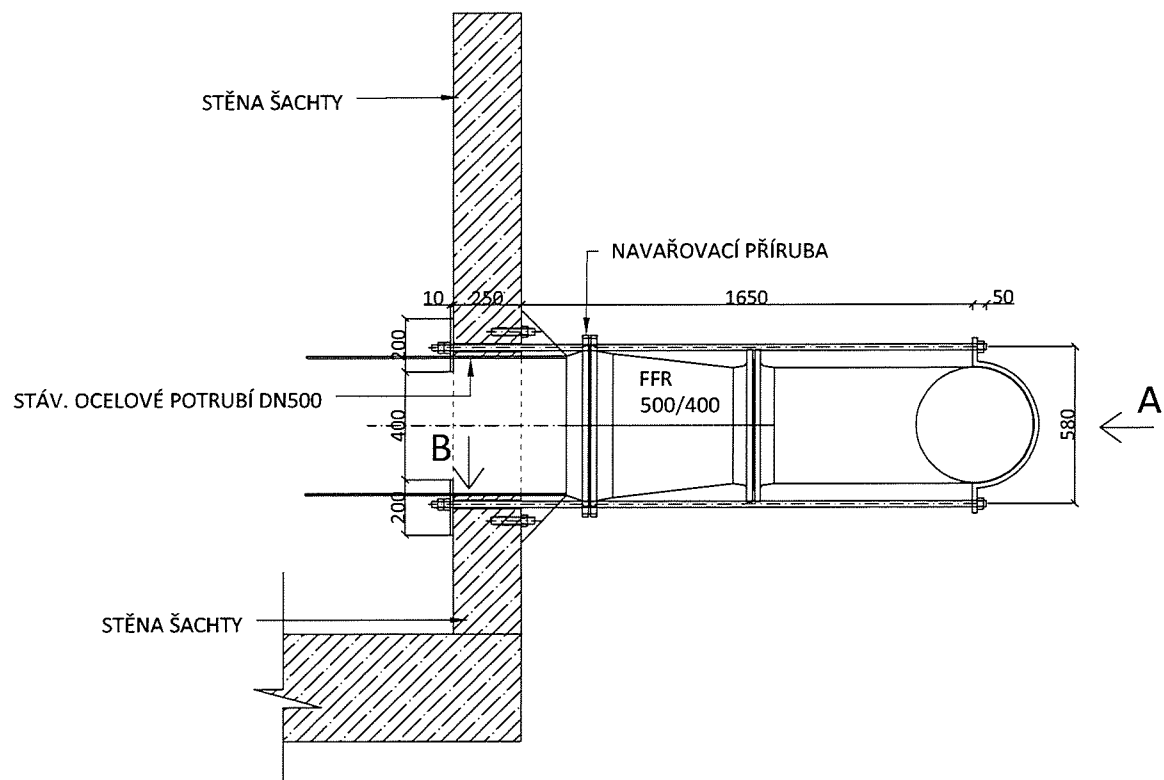
Zpracovatel:

PPO Svatka

Výkaz výměr souhlasí
na TDS

26.4.2023

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava	J. Nh [h]	Nh celkem [h]	J. hmotnost [t]	Hmotnost celkem [t]	Surf Celkem [t]
Náklady soupisu celkem							36 797,25						
D HSV Práce a dodávky HSV							32 964,99						
D 8 Trubní vedení							31 079,11						
1	K	899911114	Osazení ocelových součástí kotevnic pro potrubí do betonových bloků	kg	166,620	36,01	5 999,15	D_07.03; p.č. 423173213	0,14000	23,32680	0,01170	1,94945	0,00000
	PP		Osazení ocelových součástí kotevnic pro potrubí při jeho sklonu nebo lomu do betonových bloků										
2	M	13511228r	Ocelové segmenty pro uchycení potrubí	t	0,074	156 816,20	11 604,40	D_07.03; p.č. 130109X1	0,00000	0,00000	1,00000	0,07400	0,00000
	PP		plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 10mm tabule										
3	M	13511238	plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 15mm tabule	t	0,025	156 816,20	3 920,41	D_07.03; p.č. 130109X1	0,00000	0,00000	1,00000	0,02500	0,00000
	PP		plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 15mm tabule										
4	M	13511228	plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 10mm tabule	t	0,044	156 816,20	6 899,91	D_07.03; p.č. 130109X1	0,00000	0,00000	1,00000	0,04400	0,00000
	PP		plech ocelový hladký jakost S 235 JR tl 10mm tabule										
5	M	31197011	tyč zavitová Zn bílý DIN 975 8,8 M24	m	8,120	327,00	2 655,24		0,00000	0,00000	0,00350	0,02842	0,00000
	PP		tyč zavitová Zn bílý DIN 975 8,8 M24										
D 9 Ostatní konstrukce a práce, bourání							959,00						
6	K	953961214	Kotvy chemickou patronou M 16 hl 125 mm do betonu, ŽB nebo kamene s vyvrtáním otvoru	kus	4,000	139,00	556,00		0,13000	0,52000	0,00004	0,00016	0,00000
	PP		Kotvy chemické s vyvrtáním otvoru do betonu, železobetonu nebo tvrdého kamene chemická patrona, velikost M 16, hloubka 125 mm										
7	K	977131118	Vrty příklepovými vrtáky D do 28 mm do cihelného zdiva nebo prostého betonu	m	1,000	403,00	403,00		0,68000	0,68000	0,00008	0,00008	0,00200
	PP		Vrty příklepovými vrtáky do cihelného zdiva nebo prostého betonu průměru přes 28 do 28 mm										
D 998 Přesun hmot							926,88						
8	K	998272201	Přesun hmot pro trubní vedení z ocelových trub svařovaných otevřený výkop	t	2,121	437,00	926,88		0,37300	0,79113	0,00000	0,00000	0,00000
	PP		Přesun hmot pro trubní vedení z ocelových trub svařovaných pro vedevedy, plynovody, teplovody, šňůrky, produktovody v otevřeném výkopu dopravní vzdálenost do 15 m										
D PSV Práce a dodávky PSV							3 832,26						
D 767 Konstrukce zámečnické							3 832,26						
9	K	767996701	Demontáž atypických zámečnických konstrukcí řezáním hmotností jednotlivých dílů do 50 kg	kg	166,620	23,00	3 832,26		0,05700	9,49734	0,00000	0,00000	0,16662
	PP		Demontáž ocelových zámečnických konstrukcí o hmotnosti jednotlivých dílů řezáním do 50 kg										



příl. č.

1

Technická zpráva

ČÁST :

STATICKÉ POSOUZENÍ

NÁZEV STAVBY :

ZAJIŠTĚNÍ VODOVODU VE VÝKOPU NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY

OBJEDNATEL :

SINDLAR s.r.o.
Na Brně 372/2A, 500 06 Hradec Králové

STATIK :

Úvodem

Jedná se o posouzení dočasného zapření vodorovné síly od potrubí vodovodu DN 500mm při tlaku vody 800kPa v místě, kde se nachází odbočka vodovodu obnažená ve výkopu a nelze se tedy na straně odbočky zapřít přes roznášecí silniční panel pasívním zemním tlakem do zemin dle poskytnutého IGP. Proto je řešeno toto zapření na jedné straně klasicky přes rozepření přes silniční panel a na druhé straně zachycením přes dvě tahové a jednu tlakovou mikropilotu. Veškeré tyto prvky byly navrženy na parametry zemin dle poskytnutého IGP s rezervou cca 25-30% pro případ, že by byly v konkrétním místě horší zeminy.

Parametry konstrukce , zatížení

Konstrukce roznesení je navržena z roznášecího bloku - plechu zapřeného do potrubí přes dva rektifikovatelné dotlačecí šrouby M30 tř. 8.8, a přes tento prvek je síla cca 212kN roznesena dvojicí oc.nosníků I260 S235 na jedné straně do silničního panelu, kde jsou nosníky zapřeny do těžiště sil pasívního zemního tlaku (1/3 výšky panelu). Na druhé straně toto zapření není možné, proto se zde nosníky zapírají do trojice mikropilot. Tlačená mikropilota 108/16 S235 s délkou kořene 5,0m a dvě tažené mikropiloty 89/10 S235 s délkou kořene 6,0m. Silniční panel by měl být nadimenzován na ohybový moment min. 47 kNm (pro tloušťku panelu 215mm by to bylo vyztužení 6xR12 nebo 10xR10), případně pak pložit dva tenší panely za sebou.

Závěr

Tyto konstrukce vyhoví pro roznesení vodorovné síly 212kN za předpokladu, že musí být zrealizováno dokonalé zapření pasívním zemním tlakem silničního panelu do zeminy, což v případě nerovného výkopu je možné zaplněním mezer mezi zeminou a panelem hubeným betonem za rubem panelu. Panel musí být odsazen nejméně 0,6m od kraje výkopu, který musí být v tomto místě dokonale rozepřen např. záporovým pažením. Rozepření musí být výškově osazeno co nejpřesněji ve 1/3 výšky panelu. Mikropiloty se výškově uzpůsobí na místě tak, aby bylo dodrženo rozepření v 1/3 výšky silničního panelu.

VYPRACOVAL :

STATICKÝ VÝPOČET

NÁZEV STAVBY : ZAJIŠTĚNÍ VODOVODU VE VÝKOPU
NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY
MÍSTO STAVBY : BRNO, POŘÍČÍ, RENENSKÁ UL.
OBJEDNATEL : SINDLAR s.r.o.
Na Brně 372/2A, 500 06 Hradec Králové

STATIK :

VYPRACOVÁNO ZA ÚČELEM :

POSOUZENÍ NOSNÝCH KONSTRUKCÍ NA ÚČINKY NAHODILÝCH PROVOZNÍCH ZATÍŽENÍ DLE
PLATNÝCH NOREM

OBSAH : A PODKLADY , NORMY , LITERATURA
B POUŽITÉ MATERIÁLY
C ZATÍŽENÍ

A PODKLADY , NORMY , LITERATURA

ČSN EN 1991-1-1 (73 0035) - Zatížení konstrukcí

ČSN EN 1993 - Navrhování ocelových konstrukcí

ČSN EN 1997-1 (731001) - Navrhování geotechnických konstrukcí.

ČSN EN 1992-1-1 (731201) - Betonové konstrukce stavební

B POUŽITÉ MATERIÁLY

Ocelové prvky :

válcované i uzavřené profily - ocel S 235 (11373)

Beton na nosné konstrukce C25/30 XA1

Výztuž ocel B500B (10505®)

C ZATÍŽENÍ

Vodovodní potrubí DN = d = 500 mm

Tlak v potrubí p = 800 kPa

Vodorovná síla max. $H = \pi \cdot d^2/4 \cdot p =$

Charakteristické μ γ_f návrhové

157,08 kN 1,35 212,058 kN

Reakce od prvku 1 s uvažováním excentricity $H1 = H/2 \cdot 1,3 =$

103,704 kN 1,35 140 kN

Zapření silničním panelem do zeminy - geotechnické veličiny:

výška panelu - h0 = 3 m

$\varphi_{ef}' = (\varphi_{ef} - 4^\circ) = 18^\circ$

Výška zapření do panelu - hz = 1 m

$K_p = \lg^2(45 + \varphi_{ef}'/2) = 1,89443$

šířka panelu - b0 = 1 m

$\sigma_{ph} = \sigma_{hz} \cdot K_p = 105,141 \text{ kPa}$

Měrná tíha zeminy (IGP) - $\gamma_f = 18,5 \text{ kN/m}^3$

$\sigma_{phz} = \sigma_h(h0-1) \cdot K_p = 70,0938 \text{ kPa}$

úhel vnitřního tření zeminy (IGP) - $\varphi_{ef} = 22^\circ$

$M_{max} = \sigma_{phz} \cdot (h0 - hz)^2/6 = 46,7292 \text{ kNm}$

Max.síla přenesená pasivním tlakem panelem 1x3m $H_{dov} = \sigma_{ph} \cdot h0/2 =$

157,711 kN > 140 kN

Vyhoví

POZICE

- 1 Roznášecí průvlak vyhoví z oceli S235 min. 2x I260, nebo 2xU280 na osové rozpětí podpor max 3,7m.
- 2 Silniční panel 1x3m musí v podélném směru přenést zatížení momentem 47kNm (což odpovídá výztuži B500B - 10505 při tloušťce panelu 215mm 6x R12 nebo 10x R10)
- 3 Tlačená mikropíla pro osovou sílu 140kN vyhoví z trubky S235 108/16 v zeminách dle IGP pro délku kořene 5,0m.
- 4 Tažené mikropíly pro osovou sílu 100kN vyhoví z trubky S235 89/10 v zeminách dle IGP pro délku kořene 6,0m.

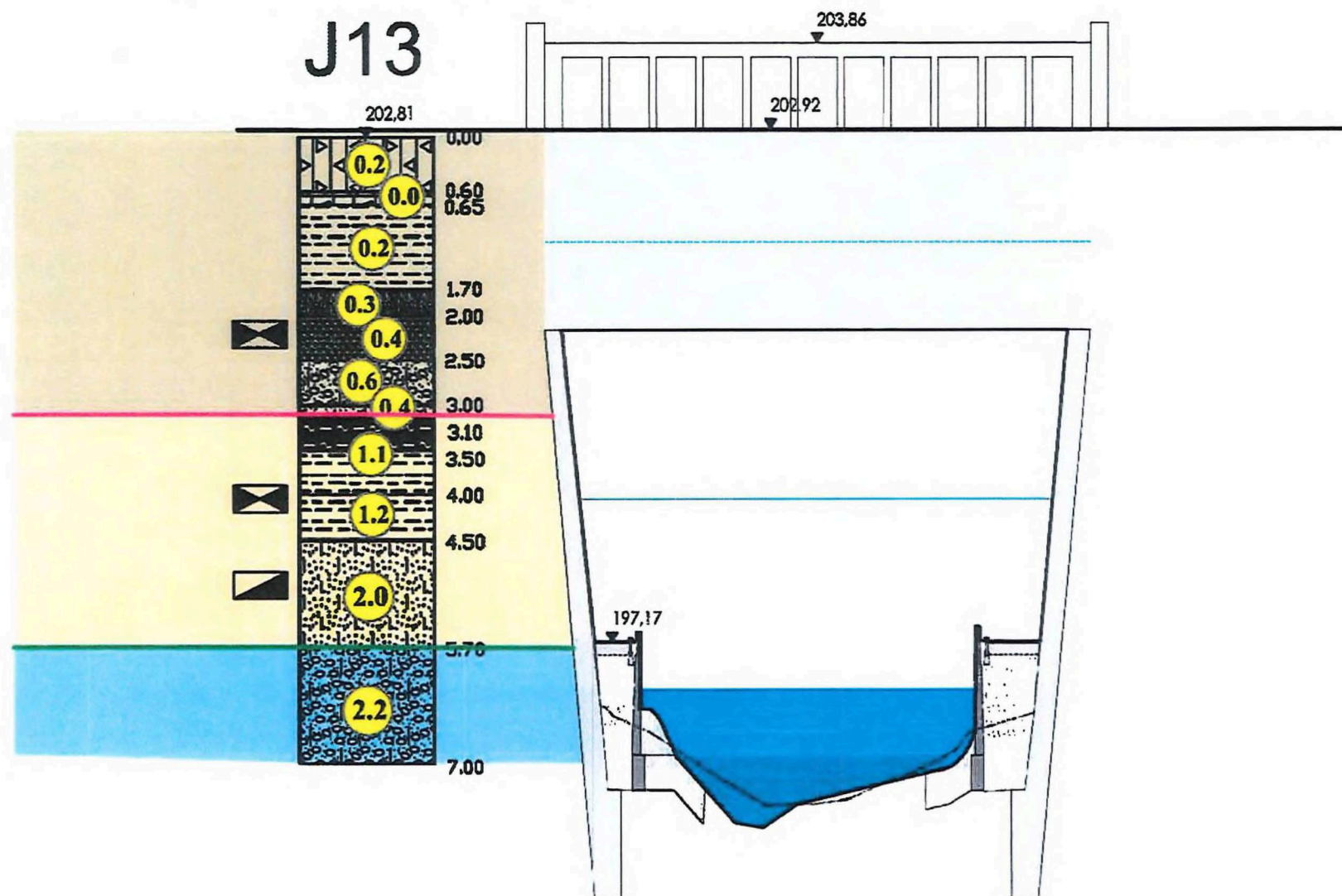
DATUM :

22.07.2022

VYPRACOVAL :

GEOLOGICKÝ ŘEZ č.6 v km 37,470 - most Renneská

(průmět 18 m vpravo)



TYP 0 – NAVÁŽKY

Podtyp 0.0 – zahrnuje asfalt. Podle popisu jsme jej zařadili do II. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 6133.

Podtyp 0.1 – zahrnuje jíl, hlínu jílovitou, sprašovou hlínu, humózní hlínu s případnou příměsí písku, valounů, úlomků cihel, stavebního odpadu, strusky, uhlíků, případně organické hmoty. Velikost valounů a úlomků byla do 3 – 10 cm. Z tohoto podtypu nebyl odebrán vzorek, podle geologického popisu jsme jej zařadili do třídy F6 a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633. Podle konzistence byly ještě vyčleněny podtypy 0.1 b s měkkou, 0.1c s tuhou a 0.1d s pevnou konzistencí. Měkká konzistence byla ojedinělá (vrt J8).

Podtyp 0.2 – zahrnuje jíl písčítý, příp. prachovito-písčítý, sprašovou a humózní hlínu písčitou, příp. prachovito-písčitou, s případnou příměsí valounů, úlomků stavebního odpadu a cihel. Velikost valounů a úlomků byla do 3 – 10 cm. Z tohoto podtypu byly odebrány 3 porušené vzorky, podle laboratorního rozboru zemin byly zařazeny do třídy F4 CS a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633. Podle konzistence byly ještě vyčleněny podtypy 0.2c s tuhou a 0.2d s pevnou konzistencí.

Podtyp 0.3 – zahrnuje písek prachovitý a jílovitý s příměsí valounů a úlomků stavebního odpadu a cihel do velikosti 3 – 10 cm. Z tohoto podtypu byly odebrány 2 porušené vzorky, podle laboratorního rozboru zemin byly zařazeny do třídy S5 SC a podle geologického popisu do třídy S4 SM a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633. Podle konzistence byly ještě vyčleněny podtypy 0.3c s tuhou a 0.3d s pevnou konzistencí.

Podtyp 0.4 – zahrnuje kyprý písek s příměsí jemnozrnných zemin, případně valounů a úlomků stavebního odpadu do velikosti 1 – 6 cm. Z tohoto podtypu nebyl odebrán vzorek, podle geologického popisu jsme jej zařadili do třídy S3 S-F a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633.

Podtyp 0.5 – zahrnuje úlomky hornin a stavebního odpadu a valouny do velikosti 8 cm s jílovitou nebo prachovito-písčitou výplní. Z tohoto podtypu nebyl odebrán vzorek, podle geologického popisu jsme zeminu zařadili do tříd G5 GC a G4 GM a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633. Podle konzistence byly ještě vyčleněny podtypy 0.5c s tuhou a 0.5d s pevnou konzistencí.

Podtyp 0.6 – zahrnuje kyprý štěrk písčítý s valouny, případně úlomky do velikosti 4 – 8 cm, s příměsí jemnozrnných zemin. Z tohoto podtypu byl odebrán vzorek, podle laboratorního rozboru byl zařazen do třídy G3 G-F a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633.

TYP 1 – KVARTÉRNÍ JÍLOVITÉ SEDIMENTY

Podtyp 1.0 – tento podtyp byl vyčleněn pouze na základě dokumentace archivních vrtů J1(12) a HP-7(19). Zemina byla popsána jako hnilokal a organické bahno.

Podtyp 1.1 – zahrnuje jíl s nízkou a střední plasticitou, humózní a sprašovou hlínu s případnou písčitou nebo organickou příměsí. Z tohoto podtypu byly odebrány 4 vzorky, podle laboratorního rozboru zemin byly zařazeny do tříd F6 CI a F6 CL a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 73 1633. Podle konzistence byly ještě vyčleněny podtypy 1.1b s měkkou, 1.1c s tuhou a 1.1d s pevnou konzistencí. Měkká konzistence byla ojedinělá (vrt J11).

Podtyp 1.2 – zahrnuje jíl písčítý a sprašovou hlínu písčitou. Z tohoto podtypu byly odebrány 3 vzorky, podle laboratorního rozboru byly zařazeny do třídy F4 CS a do I. třídy těžitelnosti

TYP 4 – ELUVIUM PALEOZOICKÉ ARKÓZY

Tento typ zahrnuje eluvium arkózy devonského stáří charakteru písku jílovitého, pevné konzistence. Z tohoto podtypu byl odebrán vzorek, podle laboratorního rozboru zemin byl zařazen do třídy R6/S5 CS a do I. třídy těžitelnosti dle ČSN 736133.

Podtyp 4.1 – tento podtyp byl vyčleněn pouze na základě dokumentace archivních vrtů HV-2(3), PJ103(7) a PJ104(7). Podle popisu se jednalo o eluvium slepence a zvětralý slepenec a pískovec.

TYP 5 – PROTEROZOICKÝ GRANODIORIT A DIORIT

Tento typ byl vyčleněn pouze na základě dokumentace archivních vrtů J-7(1), J-10(1), HV-11(2), VP-5(3). Podle popisu se jednalo o zvětralý granodiorit a diorit.

4.2. Geotechnické parametry zemin

V následující tab. 6 jsou uvedeny charakteristiky navážek a v tab. 7 až 10 jsou pro jednotlivé typy zemin uvedeny odvozené hodnoty pro geotechnické výpočty. V tabulce nejsou uvedeny geotechnické typy a podtypy vyčleněné pouze podle popisu archivních vrtů.

Zvýrazněné hodnoty v tabulce byly zjištěny z laboratorních rozborů zemin; hodnoty označené * byly přepočteny podle [] ostatní hodnoty v tabulce byly odvozeny z ČSN 73 1001. **Nebere se v úvahu vliv podzemní vody.**

Protokoly všech laboratorních rozborů a zkoušek zemin tvoří přílohu č.4.

Tab. 6: Geotechnické charakteristiky zastížených navážek

Geotechnický typ	0.1bcd	0.2cd	0.3cd	0.4b	0.5cd	0.6b
ČSN 73 6133	F6	F4 CS	S5 SC	S3 S-F	G4 GM, G5 GC	G3 G-F
vlhkost (%)	-	9,5-14,6	9,6-13,0	-	-	2,3
mez tekutosti (%)	-	28,9-31,8	26,3-27,3	-	-	-
mez plasticity (%)	-	16,2-17,7	13,9-15,3	-	-	-
číslo plasticity (%)	-	12,7-14,5	12,0-12,4	-	-	-
konzistence/ulehlost	tuhá, pevná, ojed'. měkká	*0,94- 1,31	*0,93-0,98, pevná	kyprý	tuhá, pevná	kyprý
namrzavost dle Scheibleho	VN	NN	NN	MN	NN	MN
vhodnost do násypu	podm.vh.	podm.vh.	podm.vh.	vhodný	podm.vh.	vhodný
vhodnost do AZ	nevhodný	podm.vh.	podm.vh.	podm.vh.	podm.vh.	vhodný
prop. z křivky zrn.	-	1,7-2,0E-09	2,8-3,6E-09	-	-	9,9E-06

Tab. 7: Geotechnické charakteristiky zastižených kvartérních jílovitých sedimentů

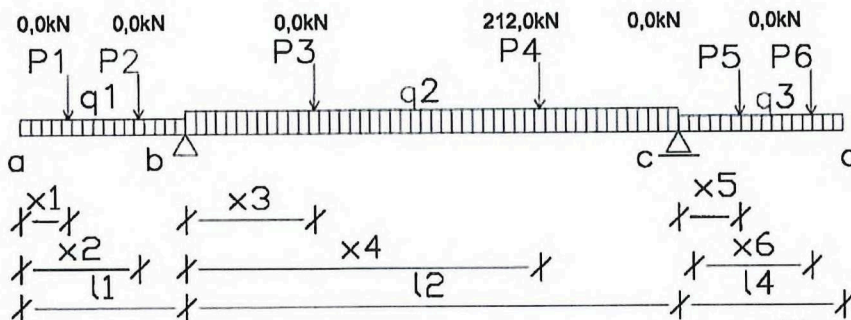
Geotechnický typ	1.1b	1.1c	1.1d	1.2b	1.2c	1.2d
ČSN 73 6133	F6 CL	F6 CI, F6 CL	F6 CI	F4 CS	F4 CS	F4 CS
objemová tíha (kNm ⁻³)	21	21	21	18,5	18,5	18,5
vlhkost (%)	26,8	19,0-24,0	15,6	-	11,7-16,6	11,4
mez tekutosti (%)	31,4	28,6-37,4	45,2	-	28,3-28,7	29,4
mez plasticity (%)	7,6	11,8-18,2	20,1	-	12,3-15,6	16,5
číslo plasticity (%)	13,8	16,8-19,2	25,1	-	12,7-16,4	12,9
konzistence	0,34	*0,53-0,68	*1,11	měkká	*0,83-0,98	*1,23
ef. úhel vn. tření (°)	17	18	19	22	24	26
ef. koheze (kPa)	8	10	12	10	12	14
tot. úhel vn. tření (°)	0	0	0	0	0	5
tot. koheze (kPa)	25	50	80	30	50	70
modul přetvárnosti (MPa)	1	2	3	2	3	4
Poissonovo číslo	0,4	0,4	0,4	0,35	0,35	0,35
namrzavost dle Scheibleho	vysoce namrzavý			nebezpečně namrzavý		
vhodnost do násypu	podmínečně vhodný			podmínečně vhodný		
vhodnost do AZ	nevhodný			podmínečně vhodný		
prop. z křivky zrn.	1,3E-09	8,6E-10- 1,2E-09	8,4E-10	-	1,5-2,0E-09	1,2-2,0E-09

Tab. 8: Geotechnické char. zastižených kvartérních písčitých a šterkovitých sedimentů

Geotechnický typ	2.0d	2.1b	2.1c	2.2b	2.2c	2.2d	2.3c
ČSN 73 6133	S5 SC	S3 S-F	S3 S-F	G3 G-F	G3 G-F	G2 GP, G3 G-F	G5 GC
objemová tíha (kNm ⁻³)	18,5	17,5	17,5	19	19	19	19,5
vlhkost (%)	8,6	6,3	-	11,2	-	6,0	11,2
ulehlost, konzistence	*1,03	kyprý	střední	kyprý	střední	ulehlý	*0,83
ef. úhel vn. tření (°)	27	28	30	30	33	36	30
ef. koheze (kPa)	6	0	0	0	0	0	4
modul přetvárnosti (MPa)	8	12	17	80	90	100	50
Poissonovo číslo	0,35	0,30	0,3	0,25	0,25	0,25	0,3
namrzavost dle Scheibleho	NN	mírně namrzavý		mírně namrzavý			N
vhodnost do násypu	podm. vh.	vhodný	vhodný	vhodný	vhodný	podm.vh (vhodný)	podm. vh.
vhodnost do AZ	podm. vh.	podm. vh.	podm. vh.	vhodný	vhodný	podm.vh (vhodný)	podm. vh.
prop. z křivky zrn.	3,4E-09	2,0E-04	-	3,1E-07	-	6,8E-04	6,0E-09

AKCE :

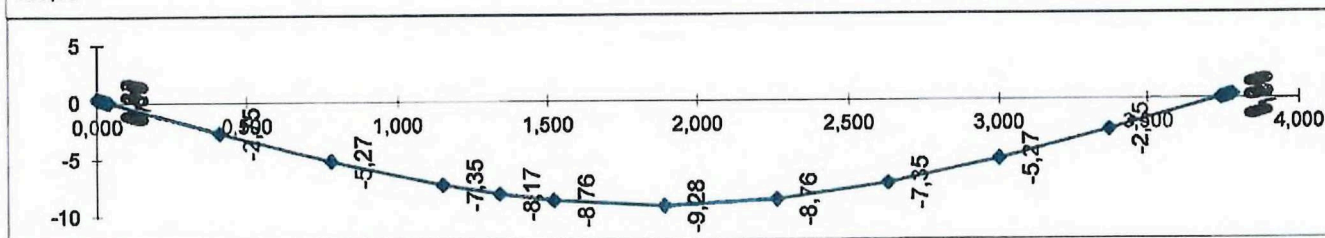
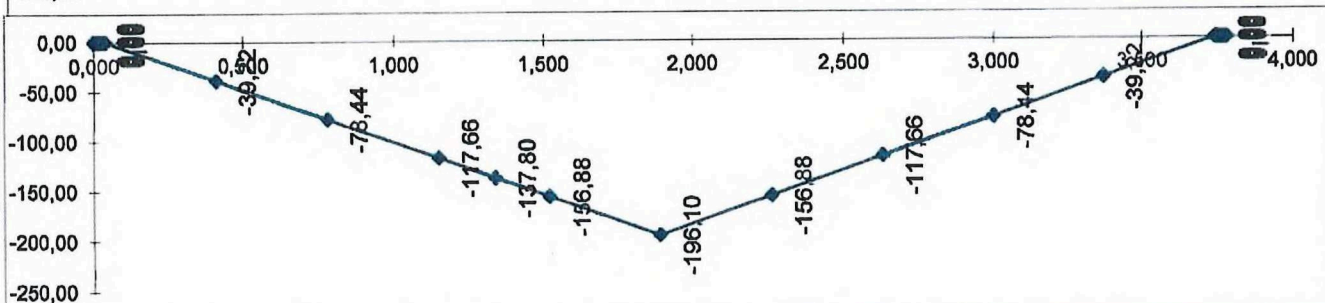
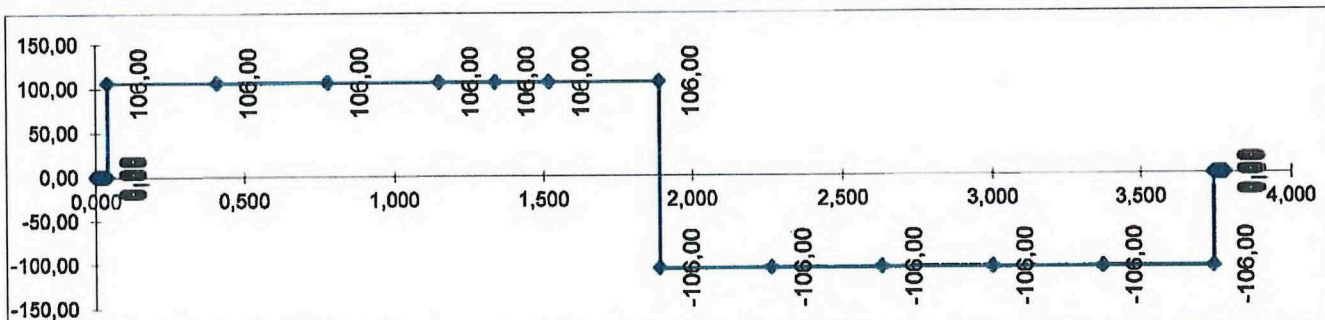
DATUM:

POZICE :

Ma =	0	kNm
x1 =	0	m
x2 =	0	m
l1 =	0,04	m

x3 =	1,3	m
x4 =	1,85	m
l2 =	3,7	m

Md =	0	kNm
x5 =	0,01	m
x6 =	0,01	m
l3 =	0,04	m

$$q_1 = 0 \text{ kN/m}$$
$$q_2 = 0 \text{ kN/m}$$
$$q_3 = 0 \text{ kN/m}$$


Material -

d - dřevo SI
b - beton B20
o - ocel 11373
Válcovaný profil I nebo U

$b = 480 \text{ mm}$
 $b = 140 \text{ mm}$
 $2 \quad x \quad 1 \quad 2$
 $S_y = 54,4 \text{ cm}^3$
 $t_1 = 10 \text{ mm}$

h =	250	mm
h =	580	mm
<u>10</u>	+ 2 x plech	
	+ 1 x plech	

E = 210 GPa
I = 11480 cm⁴
W = 883,077 cm³

Mb =	0,000	kNm
Bl =	0	kN
Bp =	106	kN
B =	106	kN

M_{max} = 196,10 kNm

Mc =	0,000	kNm
Cl =	106	kN
Cp =	0	kN
C =	106	kN

POSOUZENÍ -

OHYB
PRUHYB fdov = 1 / 500
STŘIH

Mmax =	196,10	kNm
fmax =	6,19	mm
Qmax =	106,00	kN

Mú = 207,523077 kNm
fdov = 7,4 mm
Qú = 2658,97059 kN

$$\begin{aligned} \dot{a} &= 1,05825 \text{ m} \\ \dot{a} &= 1,19615 \text{ m} \\ \dot{a} &= 25,0846 \text{ m} \end{aligned}$$

AKCE : **ZAJIŠTĚNÍ VODOVODU VE VÝKOPU**
NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY

DATUM: 03.02.2019

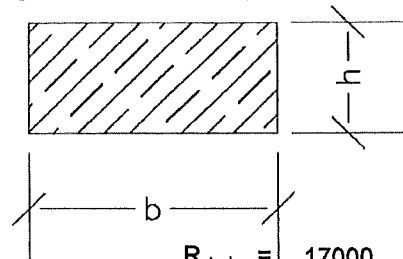
POZICE : **2** Vodorovný nosník pro zajištění tlumiče spalín vyhoví Jack150/200/4

POSOUZENÍ ŽELEZOBETONOVÉHO PRŮŘEZU

OBDELNÍKOVÝ PRŮŘEZ NA OHYB A SMYK

O JAKÝ PRVEK SE JEDNÁ :

d



deska - zadej d
 trám - zadej t
 základ - zadej z

POUŽITÍ BETON **B 30** (B12,5, B15, B20, B30)
 NOSNÁ OCEL **10425** (10216, 10335, 10425)
 SMYKOVÁ OCEL **10425** (10216, 10335, 10425)

$R_{bd} = 17000$ kPa $R_{sd} = 375000$ kPa $R_{ssd} = 375000$ kPa
 $R_{btd} = 1200$ kPa $R_{std} = 375000$ kPa $R_{ssd} = 375000$ kPa
 $E_{b0} = 32,5$ GPa $E_{s0} = 210$ GPa $E_{ss0} = 210$ GPa

NAVRŽENÁ TLAKOVÁ VÝZTUŽ : **0** ž V **12** V JEDNÉ VRSTVĚ

NAVRŽENÁ TAHOVÁ VÝZTUŽ : **10** ž V **10** V JEDNÉ VRSTVĚ

VLASTNÍ NÁVRH KRYTÍ VÝZT. : **a = 20** mm

MIN.KRYTÍ VÝZTUŽE : $a_{min} = 15$ mm

$A_{s1} = 0,00$ cm²

$A_{s2} = 7,85$ cm²

$\mu_{stmin} \geq R_{btd} / (3 R_{sd}) = 0,1067\%$

$\mu_{stmax} 3,00\%$

$\mu_{st} = A_{s2} / (b h) = 0,37\%$

b = 100 cm

h = 21,5 cm

stupeň vyztužení vyhoví

$h_e = h - a - 1/2 \xi = 0,19$ m

$x = (A_{s2} \cdot \gamma_{s2} \cdot R_{sd} - A_{s1} \cdot \gamma_{s1} \cdot R_{scd}) / b \cdot \gamma_b / R_{bd} = 0,017$ m

$\xi = x / h_e = 0,0912$

$\xi_{lim} = 0,4667$

velikost tlačené oblasti vyhoví

$z_b = h_e - x / 2 = 0,181$ mm

$\gamma_u = 1 - 20 / (h + 50) = 0,924528$

$M_u = \gamma_u \cdot z_b \cdot A_{s2} \cdot \gamma_{s2} \cdot R_{sd} = 49,38$ kNm **55,30279**

POSOUZENÍ OBDELNÍKOVÉHO PRŮŘEZU NA SMYK

MAX.POS.SÍLA KDY NEMUSÍ BÝT SMYK.VÝZTUŽ

$Q_{bu} = 1/3 b h \chi_q R_{btd} = 129$ kN

$Q_{max} = 1/3 b h R_{bd} = 1218,333$ kN

POSOUVAJÍCÍ SÍLA PŘENÁŠENÁ VÝZTUŽÍ

NAVRŽ. TŘMÍNKOVÁ VÝZTUŽ : **2** ž V **8** V JEDNOM TŘMÍNKU

NAVRŽ.OS.VZDALENOST TŘMINKU $s_s = 300$ mm

NAVRŽ.OHYBY Z NOS.VÝZTUŽE **3,333** ž V **32** POD ÚHLEM **45°**

DĚLKA PROSTÉHO NOSNÍKU **4,5** m

MAX. POS. SÍLA $max / Q_d / = 35$ kN

SPOJITÉ ZATÍŽENÍ (kN/m) $q = 15$ kN/m

$Q_{d1} = 31,775$ kN

$c = 1,2 b R_{btd} h_e^2 / (Q_{d1} / - Q_{bu}) = 0,181$ m

$A_{ss} = 1,005$ cm²

ÚNOSNOST TŘMÍNKOVÉ VÝZTUŽE

$Q_{ss} = 22,8$ kN

OHYBY-MAX PLOCHA OBRAZCE POS.SIL

$A_{sb} = 26,806$ cm²

$U_b = 236,9$ kNm

$l = 5,621$ m

ÚNOSNOST OHYBOVÉ VÝZTUŽE

$Q_{sb} = 84,3$ kN

CELKOVÁ ÚNOSNOST VYZTUŽENÉHO PRŮŘEZU VE SMYKU JE

$Q_u = 236,1$ kN

Výpočet Mikropiloty

3

Vstupní data

Projekt

Akce : NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY
 Část : STATICKÉ POSOUZENÍ - ZAJIŠTĚNÍ VODOVODU VE VÝKOPU
 Popis : Posouzení svislé mikropiloty
 Vypracoval : MSS PROJEKT s.r.o. ■■■ ■■■ ■■■ ■■■
 Datum : 22.07.2022

Nastavení

Standardní - EN 1997 - DA2

Materiály a normy

Betonové konstrukce : EN 1992-1-1 (EC2)
 Součinitele EN 1992-1-1 : standardní
 Ocelové konstrukce : EN 1993-1-1 (EC3)
 Dílčí součinitel únosnosti ocelového průřezu : $\gamma_{M0} = 1,00$

Mikropiloty

Výpočet únosnosti díku : geometrická (Eulerova) metoda
 Výpočet únosnosti kořene : metoda Lizziho
 Metodika posouzení : mezní stavy

Součinitele redukce parametrů zemín

Trvalá návrhová situace

Součinitel redukce úhlu vnitřního tření :	$\gamma_{mq} =$	1,25 [-]
Součinitel redukce soudržnosti :	$\gamma_{mc} =$	1,40 [-]
Součinitel redukce kritické síly :	$\gamma_{mf} =$	1,00 [-]
Součinitel spolehlivosti cementové směsi :	$\gamma_{sc} =$	1,50 [-]
Součinitel spolehlivosti oceli :	$\gamma_{ss} =$	1,50 [-]
Součinitel redukce únosnosti kořene :	$\gamma_r =$	1,50 [-]

Parametry zemín

Třída F6, konzistence tuhá

Objemová tíha : $\gamma = 21,00 \text{ kN/m}^3$
 Úhel vnitřního tření : $\varphi_{ef} = 17,00^\circ$
 Soudržnost zeminy : $c_{ef} = 8,00 \text{ kPa}$
 Obj.tíha sat.zeminy : $\gamma_{sat} = 21,00 \text{ kN/m}^3$

Třída F4, konzistence tuhá

Objemová tíha : $\gamma = 18,50 \text{ kN/m}^3$
 Úhel vnitřního tření : $\varphi_{ef} = 24,00^\circ$
 Soudržnost zeminy : $c_{ef} = 12,00 \text{ kPa}$
 Obj.tíha sat.zeminy : $\gamma_{sat} = 18,50 \text{ kN/m}^3$

Třída S5

Objemová tíha : $\gamma = 18,50 \text{ kN/m}^3$
 Úhel vnitřního tření : $\varphi_{ef} = 27,00^\circ$
 Soudržnost zeminy : $c_{ef} = 6,00 \text{ kPa}$
 Obj.tíha sat.zeminy : $\gamma_{sat} = 18,50 \text{ kN/m}^3$

Třída G3, středně ulehlá

Objemová tíha : $\gamma = 19,00 \text{ kN/m}^3$

Úhel vnitřního tření : $\varphi_{ef} = 30,00^\circ$
 Soudržnost zeminy : $c_{ef} = 0,00 \text{ kPa}$
 Obj.tíha sat.zeminy : $\gamma_{sat} = 19,00 \text{ kN/m}^3$

Třída F8, konzistence tvrdá, $S_r > 0,8$

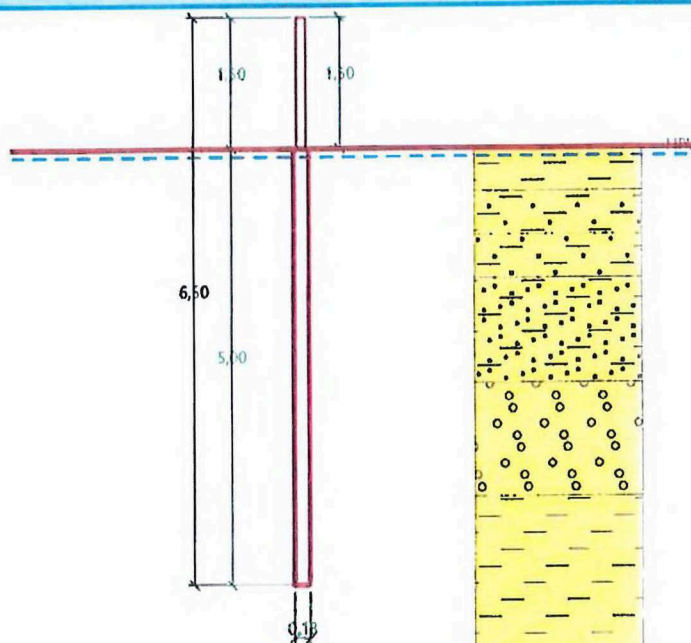
Objemová tíha : $\gamma = 20,50 \text{ kN/m}^3$
 Úhel vnitřního tření : $\varphi_{ef} = 14,00^\circ$
 Soudržnost zeminy : $c_{ef} = 6,00 \text{ kPa}$
 Obj.tíha sat.zeminy : $\gamma_{sat} = 20,50 \text{ kN/m}^3$

Geometrie

Průměr = 108,0 mm
 Tloušťka stěny = 16,0 mm
 Volná délka mikropiloty $l = 1,50 \text{ m}$
 Délka kořene $l_r = 5,00 \text{ m}$
 Průměr kořene $d_r = 0,18 \text{ m}$
 Odklon mikropiloty od svislice $\alpha = 0,00^\circ$
 Vysazení mikropiloty nad terén $l_a = 1,50 \text{ m}$

Název : Geometrie

Fáze - výpočet : 1 - 0

**Materiál konstrukce**

Objemová tíha $\gamma = 23,00 \text{ kN/m}^3$
 Výpočet betonových konstrukcí proveden podle normy EN 1992-1-1 (EC2).

Beton : C 20/25

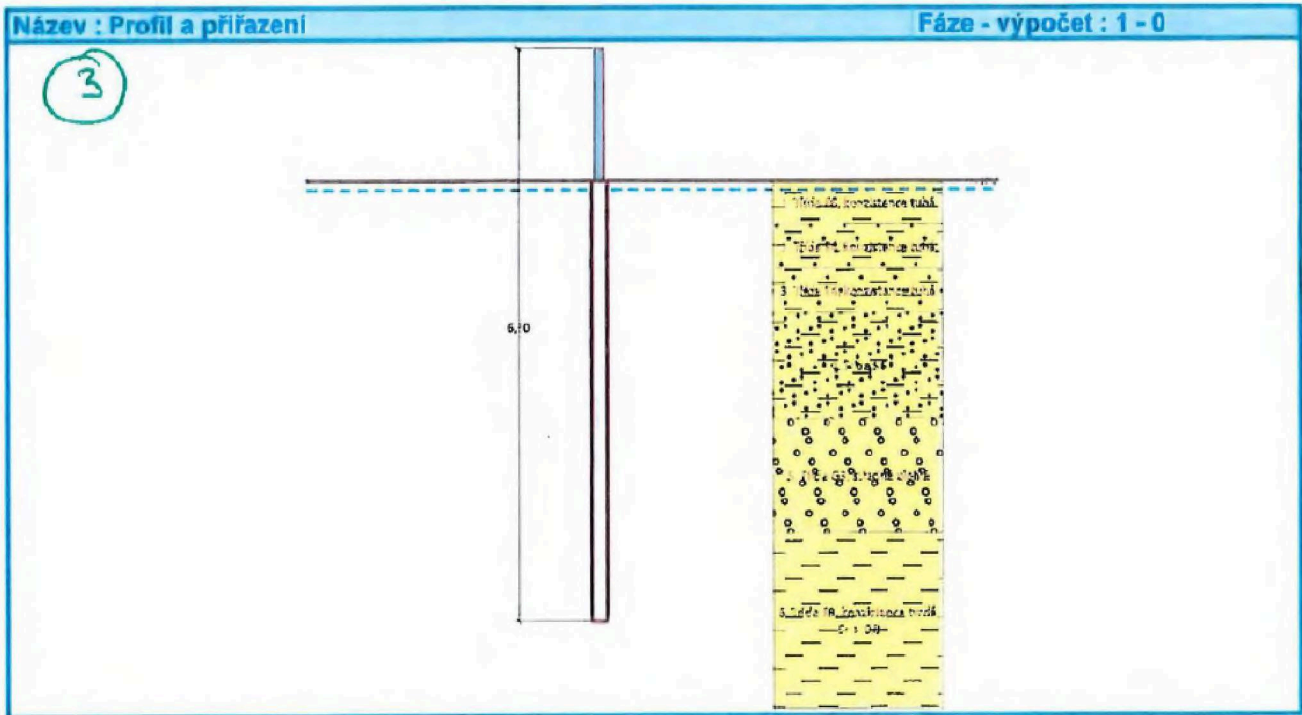
Válcová pevnost v tlaku $f_{ck} = 20,00 \text{ MPa}$
 Modul pružnosti $E_{cm} = 30000,00 \text{ MPa}$

Ocel konstrukční: EN 10025 : Fe 360

Mez kluzu $f_y = 235,00 \text{ MPa}$
 Modul pružnosti $E = 210000,00 \text{ MPa}$

Geologický profil a přiřazení zemin

Číslo	Mocnost vrstvy t [m]	Hloubka z [m]	Přiřazená zemina	Vzorek
1	0,50	0,00 .. 0,50	Třída F6, konzistence tuhá	
2	0,50	0,50 .. 1,00	Třída F4, konzistence tuhá	
3	0,50	1,00 .. 1,50	Třída F4, konzistence tuhá	
4	1,20	1,50 .. 2,70	Třída S5	
5	1,30	2,70 .. 4,00	Třída G3, středně ulehlá	
6	-	4,00 .. ∞	Třída F8, konzistence tvrdá, Sr > 0,8	



Zatížení

Číslo	Zatížení nové změna	Název	Síla N [kN]	Moment M [kNm]
1	Ano	Zatížení č. 1	140,00	0,00

Hladina podzemní vody

Hladina podzemní vody je v hloubce 0,10 m od původního terénu.

Posouzení čís. 1

Posouzení průřezu 1

Výpočet proveden s automatickým výběrem nejnejpříznivějších zatěžovacích stavů.

Posouzení vnitřní stability průřezu: geometrická (Eulerova) metoda

Výpočet vzpěrné délky průřezu - uložení (kloub-kloub).

Modul reakce podloží $E_p = 10,00 \text{ MN/m}^3$

Spočtený počet půlvln $n = 1,27$

Vzpěrná délka $l_{cr} = 2,51 \text{ m}$

Kritická normálová síla $N_{crd} = 1733,75 \text{ kN}$

Maximální normálová síla $N_{max} = 140,00 \text{ kN}$

Vnitřní stabilita průřezu mikropiloty VYHOVUJE

Posouzení únosnosti spřaženého průřezu:

Plocha ideálního průřezu $A_i = 5,27E+03 \text{ mm}^2$

Moment setrvačnosti ideálního průřezu $J_i = 5,27E+06 \text{ mm}^4$

Štíhlost prutu $\lambda = 79,391$

Součinitel vzpěrnosti $\kappa = 0,800$

Napětí v oceli $= 34,93 \text{ MPa}$

Výpočtová pevnost oceli $= 156,67 \text{ MPa}$

Spřažený průřez mikropiloty VYHOVUJE

Posouzení čís. 1

Posouzení kořene

Způsob výpočtu - metoda Lizziho.

Součinitel vlivu průměru kořene $= 0,87$

Plášťové tření na kořeni

Číslo	Pořadnice [m]	Tření [kPa]
1	0,00	60,00
2	1,50	150,00
3	5,00	60,00

Posouzení tlačené mikropiloty

Únosnost pláště mikropiloty $R_s = 258,29 \text{ kN}$

Výpočtová únosnost kořene mikropiloty $R_d = 172,19 \text{ kN}$

Maximální normálová síla $N_{max} = 140,00 \text{ kN}$

Únosnost tlačené mikropiloty VYHOVUJE

④

Úhel vnitřního tření : $\varphi_{ef} = 30,00^\circ$
 Soudržnost zeminy : $c_{ef} = 0,00 \text{ kPa}$
 Obj.tíha sat.zeminy : $\gamma_{sat} = 19,00 \text{ kN/m}^3$

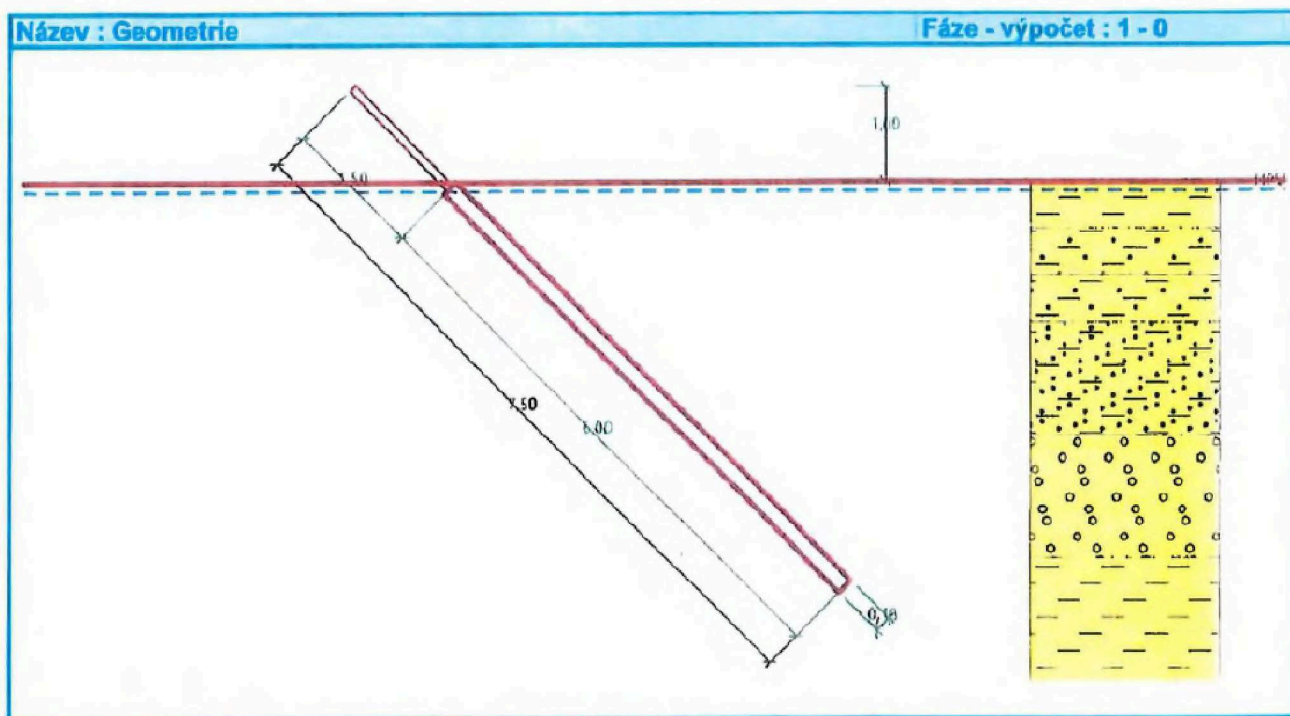
Třída F8, konzistence tvrdá, $Sr > 0,8$

Objemová tíha :	$\gamma = 20,50 \text{ kN/m}^3$
Úhel vnútorného trení :	$\varphi_{ef} = 14,00^\circ$
Soudržnosť zeminy :	$c_{ef} = 6,00 \text{ kPa}$
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat} = 20,50 \text{ kN/m}^3$

Geometrie

Průměr = 89,0 mm
Tloušťka stěny = 10,0 mm

Volná délka mikropiloty	$l = 1,50 \text{ m}$
Délka kořene	$l_r = 6,00 \text{ m}$
Průměr kořene	$d_r = 0,18 \text{ m}$
Odklon mikropiloty od svislice	$\alpha = 45,00^\circ$
Vysazení mikropiloty nad terén	$l_p = 1,00 \text{ m}$



Materiál konstrukce

Objemová tíha $\gamma = 23,00 \text{ kN/m}^3$
Výpočet betonových konstrukcí proveden podle normy EN 1992-1-1 (EC2).

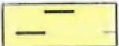
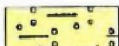
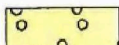
Béton : C 20/25

Válcová pevnost v tlaku	$f_{ck} = 20,00 \text{ MPa}$
Modul pružnosti	$E_{cm} = 30000,00 \text{ MPa}$

Ocel konstrukční: EN 10025 : Fe 360

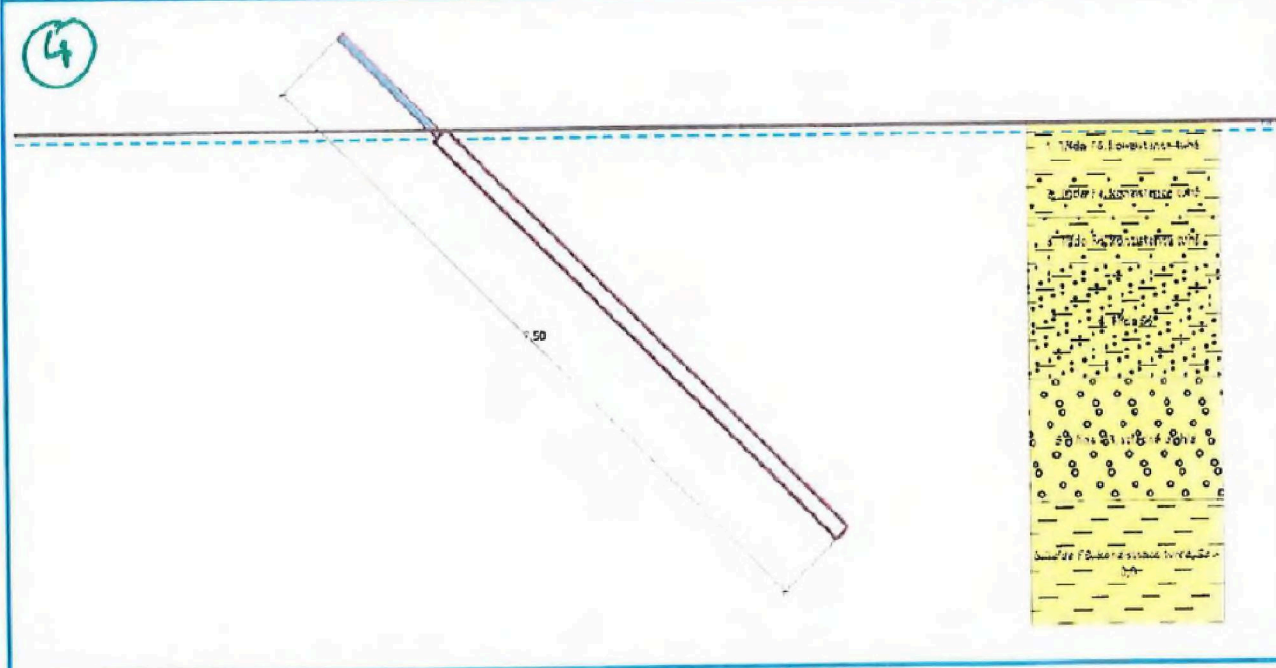
Mez kluzu	$f_y = 235,00 \text{ MPa}$
Modul pružnosti	$E = 210000,00 \text{ MPa}$

Geologický profil a přiřazení zemín

Číslo	Mocnost vrstvy t [m]	Hloubka z [m]	Přiřazená zemina	Vzorek
1	0,50	0,00 .. 0,50	Třída F6, konzistence tuhá	
2	0,50	0,50 .. 1,00	Třída F4, konzistence tuhá	
3	0,50	1,00 .. 1,50	Třída F4, konzistence tuhá	
4	1,20	1,50 .. 2,70	Třída S5	
5	1,30	2,70 .. 4,00	Třída G3, středně ulehlá	
6	-	4,00 .. ∞	Třída F8, konzistence tvrdá, $S_r > 0,8$	

Název : Profil a přiřazení

Fáze - výpočet : 1 - 0



Zatížení

Číslo	Zatížení nové změna	Název	Síla N [kN]	Moment M [kNm]
1	Ano	Zatížení č. 1	-100,00	0,00

Hladina podzemní vody

Hladina podzemní vody je v hloubce 0,10 m od původního terénu.

Posouzení čís. 1

Posouzení průřezu 1

Výpočet proveden s automatickým výběrem nejnejpříznivějších zatěžovacích stavů.

Mikropilota je tažená, vnitřní stabilita vyhovuje.

Posouzení únosnosti spřaženého průřezu: Tažená mikropilota - s pevností betonu v tahu se nepočítá.

Napětí v oceli = 40,29 MPa

Výpočtová pevnost oceli = 156,67 MPa

Spřažený průřez mikropiloty VYHOVUJE

Posouzení čís. 1

Posouzení kořene

Způsob výpočtu - metoda Lizziho.

Součinitel vlivu průměru kořene = 0,87

Průměrné mezní plášťové tření q_{sav} = 60,00 kPa

Posouzení tažené mikropiloty

Únosnost pláště mikropiloty R_s = 177,11 kN

Výpočtová únosnost kořene mikropiloty R_d = 118,07 kN

Maximální tahová síla N_{max} = 100,00 kN

Únosnost tažené mikropiloty VYHOVUJE

1) - DĚLKA ZÁVITOVÉ TYČE BUDE OPRÁVENA NA ZÁKLADĚ SKUTEČNÉ VZDÁLENOSTI OD HRANY DET. ŠACHTY, RESP. OD HRANY OSAZENÉHO SLUNĚNÍHO PANELE PO TRUBNÍ VSTUPNÍ

FIRSTSTAVBA: NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY - REALIZACE PROTIPOVODŇOVÝCH
OPATŘENÍ MĚSTA BRNA - ETAPY VII A VIII buildary.online

DENÍK: SO 08.27 - PŘELOŽKA VODOVODU

POČASÍ:

ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY	ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY
06:00	 Jasno	17,9°C	0,0 mm/h	18:00	 Polojasno	34,1°C	0,0 mm/h
12:00	 Jasno	31,1°C	0,0 mm/h				

OSOBY NA STAVENÍŠTI:

NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV DODAVATELE	POČ.
Terrabau s.r.o	3	FIRESTA-Fišer, rekonstrukce, stavby a.s.	4	HOCHTIEF CZ, a.s.	2

7:00 - 17:00 (oběd 11:00 - 12:00)

MECHANIZMY:

NÁZEV PROSTŘEDKU	NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV PROSTŘEDKU	NÁZEV DODAVATELE	POČ.
Vrtací souprava	FIRESTA-Fišer, rekonstrukce, stavby a.s.	1	Pásový bagr Takeuchi 3t	Terrabau s.r.o	1

PROVEDENÉ PRÁCE:

POPIS	NÁZEV DODAVATELE	MN	MJ
Návoz mechanizace pro vrtání MP vč. příslušenství. Vyvrtání a zalití svislé MP cem. suspenzí na ul. Poříčí (křižovatka Renneská třída) dle PD zajištění provizorního vodovodu.	FIRESTA-Fišer, rekonstrukce, stavby a.s.		
Zásyp kopané sondy.	Terrabau s.r.o		
Vypuštění vody z provizorního potrubí DN400. Proplachování + desinfekce potrubí.	HOCHTIEF CZ, a.s.		

DALŠÍ ZÁZNAMY:

AUTOR  (Stavbyvedoucí)

NÁZEV DODAVATELE

Při vrtání svislé MP byla zastižena zřejmě kanalizace, která není zakreslena v PD. Kanalizace je cca 4 - 5 m pod stávajícím terénem. Nemohlo tak dojít k zalití MP na celou její výšku, stanovenou v PD.

Podpisy:

FIRSTSTAVBA: NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY - REALIZACE PROTIPOVODŇOVÝCH
OPATŘENÍ MĚSTA BRNA - ETAPY VII A VIII buildary.online

DENÍK: SO 08.27 - PŘELOŽKA VODOVODU

POČASÍ:

ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY	ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY
06:00	 Déšt	20,6°C	0,4 mm/h	18:00	 Zamračeno	23,0°C	0,0 mm/h
12:00	 Déšt	17,9°C	0,1 mm/h				

OSOBY NA STAVENIŠTI:

NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV DODAVATELE	POČ.
Terrabau s.r.o	3	FIRESTA-Fišer, rekonstrukce, stavby a.s.	4	HOCHTIEF CZ, a.s.	2

7:00 - 17:00 (oběd 11:00 - 12:00)

MECHANIZMY:

NÁZEV PROSTŘEDKU	NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV PROSTŘEDKU	NÁZEV DODAVATELE	POČ.
Vrtací souprava	FIRESTA-Fišer, rekonstrukce, stavby a.s.	1	Pásový bagr Takeuchi 3t	Terrabau s.r.o	1

PROVEDENÉ PRÁCE:

POPIS	NÁZEV DODAVATELE	MN	MJ
Vyvtání a zalití šikmé MP cem. suspenzí na ul. Poříčí (křižovatka Renneská třída) dle PD zajištění provizorního vodovodu.	FIRESTA-Fišer, rekonstrukce, stavby a.s.		
Proplachování + desinfekce provizorního potrubí DN400.	HOCHTIEF CZ, a.s.		
Opětovný výkop kopané sondy.	Terrabau s.r.o		

Podpisy:

FIRSTSTAVBA: NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY - REALIZACE PROTIPOVODŇOVÝCH
OPATŘENÍ MĚSTA BRNA - ETAPY VII A VIII buildary.online

DENÍK: SO 08.27 - PŘELOŽKA VODOVODU

DALŠÍ ZÁZNAMY:

AUTOR

[REDACTED] (TDS)

NÁZEV DODAVATELE

Kontrola provedení MP zabezpečovacího bloku pro propoj provizorního vodovodu DN 400 v křižovatce Poříčí x Nové sady x Renneská tř.
Práce jsou provedeny dle PD.

Podpisy:

FIRSTSTAVBA: NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY - REALIZACE PROTIPOVODŇOVÝCH
OPATŘENÍ MĚSTA BRNA - ETAPY VII A VIII buildary.online

DENÍK: SO 08.27 - PŘELOŽKA VODOVODU

POČASÍ:

ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY	ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY
06:00	 Jasno	13,5°C	0,0 mm/h	18:00	 Polojasno	24,6°C	0,0 mm/h
12:00	 Polojasno	24,8°C	0,0 mm/h				

OSOBY NA STAVENÍŠTI:

NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV DODAVATELE	POČ.
Terrabau s.r.o	4	HOCHTIEF CZ, a.s.	3		

7:00 - 17:00 (oběd 11:00 - 12:00)

MECHANIZMY:

NÁZEV PROSTŘEDKU	NÁZEV DODAVATELE	POČ.	NÁZEV PROSTŘEDKU	NÁZEV DODAVATELE	POČ.
Autodoprava s kontejnerem	Terrabau s.r.o	1	Pásový bagr Takeuchi 3t	Terrabau s.r.o	1

PROVEDENÉ PRÁCE:

POPIS	NÁZEV DODAVATELE	MN	MJ
Montáž silničních panelů dle PD - kotevní bloky v křižovatce na Poříčí.	Terrabau s.r.o		

DALŠÍ ZÁZNAMY:

AUTOR  (TDS)

NÁZEV DODAVATELE

Provedena pochůzka a kontrola potřebné připravenosti jednotlivých míst propojů provizorního vodovodu spolu se zástupci provozu VS BVK, a.s. a pracovníky prováděcí firmy.

Zhotovitel zajistí odstranění části překážejícího stávajícího nefunkčního plynovodního potrubí DN 300 v místě propoje pro vodovod DN 500 směrem do ul. Nové sady pro možnost umístění příčných I profilů zajišťov. bloku těsně nad potrubí vodovodu.

PŘÍLOHY

IMG_20220811_110857019_MP.jpg



Podpisy:

FIRSTSTAVBA: NÁBŘEŽÍ ŘEKY SVRATKY - REALIZACE PROTIPOVODŇOVÝCH
OPATŘENÍ MĚSTA BRNA - ETAPY VII A VIII buildary.online

DENÍK: SO 08.27 - PŘELOŽKA VODOVODU

POČASÍ:

ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY	ČAS	POČASÍ	TEPLOTA	SRÁŽKY
06:00	 Jasno	17,0°C	0,0 mm/h	18:00	 Polojasno	32,0°C	0,0 mm/h
12:00	 Polojasno	30,4°C	0,0 mm/h				

OSOBY NA STAVENÍŠTI:

NÁZEV DODAVATELE

POČ.

OHLA ŽS, a.s.

4

7:00 - 17:00 (oběd 11:00 - 12:00)

PROVEDENÉ PRÁCE:

POPIS

NÁZEV DODAVATELE

MN MJ

Vyhotovení zajištění proti posuvu pro propojení stávajícího vodovodu do
dočasného z příčných I profilů zajišťov. bloku na křižovatce Poříčí.

OHLA ŽS, a.s.

Podpisy:

21.6.2022 Bylo prověřeno. Bude zpracována změna DPS a to do technického dne, který proběhne v úterý 19.7.2022
Zodpovídá AD

12.7. 2022 Kontrola na příštím KD 26.7.2022

26.7. 2022 *Nebylo předáno. Změna DPS bude předána zhotoviteli do 29.7.2022*
Zodpovídá AD

11. Doplnění ocelových chrániček – produktovod SO 07.27 – Na základě jednání se správci sítí ohledně jejich umístění na ocelové konstrukci produktovodu bylo zástupci E.gd konstatováno, že ocelové chráničky pro VN nejsou předmětem jejich dodávky. Zhotovitel PPO žádá zástupce investora o písemné stanovisko, zda mají být ocelové chráničky nově v jeho dodávce a pokud ano tak požaduje předat specifikace potrubí a PKO. Následně zhotovitel zpracuje změnový list na dodávku a montáž těchto chrániček.

21.6.2022 Zhotovitel zpracuje změnový list.
Zodpovídá zhotovitel

12.7. 2022 AD vyhotoví závazné stanovisko. Zhotovitel zpracuje změnový list.
Zodpovídá AD za závazné stanovisko a zhotovitel za změnový list

26.7. 2022 *Neproběhlo. Bude předáno do 29.7.2022. Změnový list bude vyhotoven do 2.8.2022.*

Zodpovídá AD za závazné stanovisko a zhotovitel za změnový list

12. Nesoulad situační polohy napojení projektovaného vodovodu a místa napojení stávajícího řadu DN 600

Nápojně místo je v jiné poloze než bylo v DPS, nesoulad cca 2 m. Dle vyjádření AD má být trasa nově projektovaného vodovodu řešena dle platné DPS. V příštím týdnu bude provedena sondáž. Info na příštím KD.

Zodpovídá zhotovitel

21.6.2022 Sondáž a zaměření proběhlo, rozdíl souběhu tras nového a stávajícího vodovodu DN 600 oproti DPS je cca 3 m. Je nutné řešit detail napojení navýšením počtu kolen na novém vodovodu, než je navrženo v DPS.

Bude projednáno s provozem VS BVK, a.s.

Zodpovídá AD a TDI (BVK)

12.7. 2022 projektant musí dodat detail kladečského napojení na stávající vodovod – do 13.7.2022, poté bude projednáno s provozem vodárenské sítě BVK. *Zodpovídá AD (pan Bárta) a TDI (BVK)*

26.7.2022 – projektant předložil dne 14.7.2022 detail kladečského schéma napojení nového vodovodu DN 600 na stávající vodovod v místě před Rondem odsouhlasené zástupcem provozu VS BVK, a.s.

TDI souhlasí, aby zhotovitel zapracoval tuto změnu do ZL týkajícího se SO 08.27.

Zhotovitel požaduje vložení na sdílené úložiště. Termín : 9.8.2022

13. Způsob zabezpečení stávajícího vodovodu proti vysunutí při provádění propojů

21.6.2022 Projektant stavby doplní projekt provizorního vodovodu DN 400 o detailní řešení zabezpečovacích bloků v místech propojů na stávající litinový vodovod, kde hrozí vyjetí potrubí z hrdlového spoje vlivem axiální síly způsobené tlakem vody. Řešení bude obsahovat i statický výpočet.

Jedná se o nápojně místo v křižovatce Poříčí x Nové sady – bod V1 stan. 0,11558 km PP a nápojně místo v ul. Renneská třída – bod V2 stan. 0,17781 km PP. Zhotovitel upozorňuje, že přepojení provizorního vodovodu je naplánováno na 28.KT. V případě, že zhotovitel neobdrží doplněnou PD (vč. všech náležitostí) do 24.06.2022 není možné nahlásit na BVK odstávku vody (ta se hlásí 15 dní před samotným propojem). Absence této části PD znamená, že není možné provádět tyto objekty: Přeložka vodovodu v celém rozsahu, Přeložka kanalizace – ražba pod ul. Heršpická, Revitalizace zejména úsek 37,055 – 37,240 (pravý břeh) a další navazující objekty. Zhotovitel dále upozorňuje, že některé termíny jsou vázány na vyjádření správců (např. DPMB)

Zodpovídá: AD(p. Bárta) termín: nejpozději 28.6.2022

12.7. 2022 Bylo předloženo technické řešení, které nebylo odsouhlaseno vodárenským provozem BVK. AD předloží detailní řešení zabezpečování bloků v místech propojů na stávající litinový vodovod do pátku 15.7.2022. Řešení musí obsahovat i statický výpočet. Dokumentace musí být schválena Vodárenským provozem BVK– p.Čermák

Zodpovídá: AD(p. Bárta) termín: nejpozději 15.7.2022

26.7.2022 Zhotovitel technické řešení obdržel a požaduje jeho vložení na sdílené úložiště.
Za vložení na sdílené úložiště zodpovídá KAM

