

Čekací stání pro malá plavidla na Vltavě, PK Vrané nad Vltavou
SO 02 Čekací stání v dolní rejdě.

- Výztuž mikropilot tvoří ocelová trubka \varnothing 70/12 mm z oceli S235. osazená do vrtu \varnothing 140 mm do cementové zálivky
- Délka šikmých mikropilot je 6 m. Z toho délka injektovaného kořene situovaného v předkvarterním podloží je 1.0 m
- Délka svislých mikropilot je 5 m. Z toho délka injektovaného kořene situovaného v předkvarterním podloží je 1.0 m.

Uvažované parametry zemin

Vrstva	Popis	γ kN/m ³	\varnothing_{ef} °	c_{ef} kPa	η	E_{def} MPa	γ_{sat} kN/m ³	n_h MN/m ³
GT1-An	G3, ulehlá	19.0	42	0.0	0.2	80.0	22.0	11.0
GT3-Pt	R3	25.0	60	0.0	0.2	100.0	26.0	

Plášťové tření v kořenové části mikropiloty uvažováno hodnotou 600.0 kPa.

Návrhové zatížení mikropilot

Šikmá mikropilota:	Zatížení 1:	osová tahová síla 62.0 kN
	Zatížení 2:	osová tahová síla 24.0 kN
Svislá mikropilota:	Zatížení 1:	osová tlaková síla 82.0 kN
	Zatížení 2:	osová tahová síla 79.0 kN

Čekací stání pro malá plavidla na Vltavě, PK Vrané nad Vltavou
SO 02 Čekací stání v dolní rejdě.

UPRAVENÝ NÁVRH

Počet, uspořádání, geometrie a délky mikropilotů zůstávají zachovány podle původní dokumentace .

Mění se pouze výztuž a technologie provádění. Jako výztuž mikropiloty se použije trubka se ztracenou vrtnou korunkou. Zabudovává se pomocí vrtání s přiklepem. Výplach se provádí pomocí vody, vzduchu nebo cementové suspenze.

Vnější prostor kolem tyče se plní skrz jádro tyče a přes vrtací korunku. Plnění může probíhat současně s vrtáním, anebo až po jeho ukončení.

Délka mikropilot:	Šikmé mikropiloty	6.0 m.
	Svislé mikropiloty	5.0 m.
Výztuž mikropilot:	Výztužná trubka:	R51 dutá celozávitová tyč H0800-51 Ø 50/29 mm Plocha průřezu A = 1150 mm ² únosnost na mezi kluzu: 630 kN
	Vrtná korunka:	Ø 130 mm
	Krytí tyčí ve vrtu:	40 mm.
Hlava mikropiloty:	Ocelová deska velikosti 200x20-200 mm St235 V požadované poloze zajištěna typovými maticemi.	
Zvláštní úpravy:	Vzhledem k tomu, že se jedná o trvalou konstrukci, bude povrch výztužných tyčí zároveň zinkován. V partii, mezi ústím vrtu v rostlé zemině a betonovým blokem se výztužná trubka opatří chráničkou, trubkou z umělé hmoty Ø cca 70 mm. Trubka se osadí tak, aby zasahovala 200 mm do do cementové zálivky vrtu v zemině a 200 mm do betonového bloku. Vnitřek ochranné trubky se vyplní cementovou zálivkou.	

Poznámky k provádění:

- V případě, že skalní podloží bude zastiženo hlouběji, délka mikropilot se prohloubí tak, aby vetknutí do skalního podloží bylo vždy minimálně 1 m.
- Pokud bude potřeba z dispozičních důvodů při provádění zmenšit půdorysný odklon mikropilot, je to možné. Při zmenšení odklonu z 45° na 30° dojde dokonce ke zmenšení osově síly v mikropilotě o cca 18%.

Čekací stání pro malá plavidla na Vltavě, PK Vrané nad Vltavou
SO 02 Čekací stání v dolní rejdě.

STATICKÉ POSOUZENÍ

Posouzení únosnosti mikropilot je pro snazší porovnání provedeno stejným způsobem a se stejnými okrajovými podmínkami jako v původním návrhu. Pouze s ohledem na technologii provádění, kdy je kořen proveden prakticky v celé délce piloty, je v předkvarterním podloží uvažováno menší tření velikosti 400 kPa oproti původnímu 600 kPa a ve vrstvě štěrku v délce 3 m je uvažováno s plášťovým třením 200 kPa. Tření v horní části do hloubky 1 m je zanedbáno. Dále je zaveden pro vrstvu štěrku menší úhel vnitřního tření. V původním návrhu je uvažován úhel 42° , v upraveném návrhu 36° .

A) SVISLÁ MIKROPILOTA

Zatížení 1: osová tahová síla 79.0 kN

Zatížení 2: osová tlaková síla 82.0 kN

Délka mikropiloty 5 m z toho kořen 4 m.

a) Posouzení únosnosti výztuže tažené mikropiloty

Zatížení č. 1	Posouzení průřezu 1 Výpočet proveden pro zatěžovací stav číslo 1. (Zatížení č. 1)
<input checked="" type="checkbox"/> Uvažovat vliv koroze	Mikropilota je tažená, vnitřní stabilita vyhovuje.
Požadovaná životnost: $t =$ <input type="text" value="50"/> [rok]	Posouzení únosnosti spřaženého průřezu: Napětí v oceli = 74.55 MPa Výpočtová pevnost oceli = 366.67 MPa Spřažený průřez mikropiloty VYHOVUJE
Koef. vlivu spojení: $F_{ut} =$ <input type="text" value="1.00"/> [-]	
Typ zeminy: <input type="text" value="zeminy v přírodním uložení"/>	
Modul reakce podloží: $E_p =$ <input type="text" value="10.00"/> [MN/m ³]	
Okrajové podmínky výpočtu: <input type="text" value="kloub - kloub"/>	

b) Posouzení únosnosti výztuže tlačené mikropiloty

Zatížení č. 2	Posouzení průřezu 1 Výpočet proveden pro zatěžovací stav číslo 2. (Zatížení č. 2)
<input checked="" type="checkbox"/> Uvažovat vliv koroze	Posouzení vnitřní stability průřezu: geometrická (Eulerova) metoda Kritická normálová síla $N_{crd} = 288.00$ kN Maximální normálová síla $N_{max} = 82.00$ kN Vnitřní stabilita průřezu mikropiloty VYHOVUJE
Požadovaná životnost: $t =$ <input type="text" value="50"/> [rok]	Posouzení únosnosti spřaženého průřezu: Napětí v oceli = 183.08 MPa Výpočtová pevnost oceli = 366.67 MPa Spřažený průřez mikropiloty VYHOVUJE
Koef. vlivu spojení: $F_{ut} =$ <input type="text" value="1.00"/> [-]	
Typ zeminy: <input type="text" value="zeminy v přírodním uložení"/>	
Modul reakce podloží: $E_p =$ <input type="text" value="10.00"/> [MN/m ³]	
Okrajové podmínky výpočtu: <input type="text" value="kloub - kloub"/>	

K vnitřní stabilitě průřezu:

počet půlvln = 1.74 → vzpěrná délka 1.22 m

K posouzení spřaženého průřezu:

štíhlost prutu = 91.132 → součinitel vzpěrnosti 0.413

Čekací stání pro malá plavidla na Vltavě, PK Vrané nad Vltavou
SO 02 Čekací stání v dolní rejdě.

c) Posouzení únosnosti kořene mikropiloty

Plášťové tření na kořeni

Zadat proměnné mezní plášťové tření q $q_{sav} =$ [kPa]

Číslo	Pořadnice x [m]	Tření q [kPa]
1	0.00	0.00
2	1.00	200.00
3	4.00	400.00

Posouzení tlačené mikropiloty

Únosnost pláště mikropiloty $R_s = 383.90$ kN
 Výpočtová únosnost kořene mikropiloty $R_d = 255.94$ kN
 Maximální normálová síla $N_{max} = 82.00$ kN

Únosnost tlačené mikropiloty **VYHOVUJE**

Posouzení tažené mikropiloty

Únosnost pláště mikropiloty $R_s = 383.90$ kN
 Výpočtová únosnost kořene mikropiloty $R_d = 255.94$ kN
 Maximální tahová síla $N_{max} = 79.00$ kN

Únosnost tažené mikropiloty **VYHOVUJE**

Změna výztuže mikropiloty z tr. 70/12 S235 na R51 dutou celozávitovou tyč H0800-51 Ø 50/29 mm s plochou průřezu $A = 1150$ mm² a únosností na mezi kluzu: 630 kN **vyhovuje.**

B) ŠIKMÉ MIKROPILOTY

Zatížení 1: osová tahová síla 62.0 kN
 Délka mikropiloty 6 m z toho kořen 5 m.

Zatížení 2: osová tahová síla 24.0 kN

a) Posouzení únosnosti výztuže

Automaticky vybírat maxima

Uvažovat vliv koroze

Požadovaná životnost: $t =$ [rok]

Koef. vlivu spojení: $F_{ut} =$ [-]

Typ zeminy:

Modul reakce podloží: $E_p =$ [MN/m³]

Okrajové podmínky výpočtu:

Posouzení průřezu 1

Výpočet proveden s automatickým výběrem nejnepriznivějších zatěžovacích stavů.

Mikropilota je tažená, vnitřní stabilita vyhovuje.

Posouzení únosnosti spřaženého průřezu:

Napětí v oceli = 58.51 MPa
 Výpočtová pevnost oceli = 366.67 MPa

Spřažený průřez mikropiloty **VYHOVUJE**

Čekací stání pro malá plavidla na Vltavě, PK Vrané nad Vltavou
SO 02 Čekací stání v dolní rejdě.

b) Posouzení únosnosti kořene mikropiloty

— Plášťové tření na kořeni

Zadat proměnné mezní plášťové tření q $q_{sav} =$ 0.00 [kPa]

Číslo \triangle	Pořadnice x [m]	Tření q [kPa]
1	0.00	0.00
2	1.00	200.00
3	4.00	200.00
4	5.00	400.00

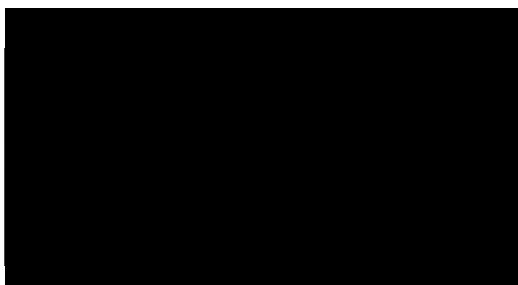
+ Přidat
Upravit
X Odstranit

Posouzení kořene
Způsob výpočtu - metoda Lizziho.
Součinitel vlivu průměru kořene = 0.94

Posouzení tažené mikropiloty
Únosnost pláště mikropiloty $R_s = 383.90$ kN
Výpočtová únosnost kořene mikropiloty $R_d = 255.94$ kN
Maximální tahová síla $N_{max} = 62.00$ kN

Únosnost tažené mikropiloty **VYHOVUJE**

Změna výztuže mikropiloty z tr. 70/12 S235 na R51 dutou celozávitovou tyč H0800-51 \varnothing 50/29 mm s plochou průřezu $A = 1150$ mm² a únosností na mezi kluzu: 630 kN **vyhovuje.**



B1. Oceňování změny

Variace je oceněna dle Smlouvy o Dílo: *dokument e) Smluvní podmínky pro stavby menšího rozsahu – Zvláštní podmínky, Pod-čl. 10.2 Oceňování variací*. Cena Variace je určena na základě návrhu přiměřených přímých nákladů Zhotovitele se započtením procentuálních přírážek pro zisk (5%), výrobní režii (5%) a správní režii (5%), které jsou pro účely oceňování Variace mezi Stranami dle Smluvních podmínek dohodnuté. Specifikace předmětu Variace (viz příloha A. Technická specifikace Variace) neumožňuje pro určení ceny využít položkovou cenu ze Smlouvy, odvodit cenu z ceny obdobné položky specifikované ve Smlouvě, či stanovit cenu na základě ceny příslušné položky v cenové soustavě. Měrnou jednotkou Variace je vzhledem k specifikovanému předmětu komplet (KPL).

KRYCÍ LIST ROZPOČTU ZMĚNY

Stavba: Vrane_n_Vit_DPS_AGR
 Objekt: SO 02 - Čekací stání v dolní vodě (DV)
 Soupis: **SO 02.1 - Čekací stání**

KSO: Vrané nad Vltavou [785318] CC-CZ: 14.04.2023
 Místo: Vrané nad Vltavou [785318] Datum: 14.04.2023
 Objednatel: ČR - Ředitelství vodních cest IČ: 67981801
 DIČ: CZ67981801
 Zhotovitel: 0 IČ: 0
 DIČ: 25429949

Poznámka: Rozpočet je sestaven na základě Smlouvy o Dílo: dokument e) Smluvní podmínky pro stavby menšího rozsahu - Zvláštní podmínky, Pod-čl. 10. Oceňování veriaici

Cena bez DPH				0,00
DPH	základ	Základ daně	Sazba daně	Výše daně
	snížená	0,00	21,00%	0,00
	zákl. př	0,00	15,00%	0,00
	sníž. př	0,00	21,00%	0,00
	nulová	0,00	15,00%	0,00
			0,00%	0,00
Cena s DPH v CZK				0,00

REKAPITULACE ČLENĚNÍ ROZPOČTU

Stavba: Vrane_n_Vit_DPS_AGR
 Objekt: SO 02 - Čekací stání v dolní vodě (DV)
 Soupis: **SO 02.1 - Čekací stání**

Místo: 0 Datum: 14.04.2023
 Objednatel: ČR - Ředitelství vodních cest
 Zhotovitel: 0

Kód dílu - Popis	Cena celkem [CZK]
Náklady stavby celkem	0,00
HSV - Práce a dodávky HSV	0,00
2 - Zakládání	0,00

ROZPOČET NÁVRHU ZMĚNY

Stavba: #ODKAZ!
 Objekt: SO 02 - Čekací stání v dolní vodě (DV)
 Soupis: **0**

Místo: 0 Datum: 14.04.2023
 Objednatel: 0
 Zhotovitel:

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava
----	-----	-----	-------	----	----------	--------------	-------------------	-----------------

Náklady soupisu celkem **0,00**

D HSV Práce a dodávky HSV
 D 2 Zakládání

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava
18	K	AGR.28 311	Ocelová mikropilota D 70x12 mm dl. 6 m s hlavou z P25-400x400 mm s injektáží	kus	24,000			AGR - položka
			<i>Poznámka k položce: TYP KONTRAKTU - MĚRITELNÝ - ROZDÍL FINÁLNÍHO OBJEMU 30%</i>					
			<i>"D.1.1.a_Technická zpráva_/strana 10/</i>					
			<i>"D.1.1.2.1_Situační výkres_čekacího stání_DV</i>					
			<i>"D.1.1.2.2_Rezy_čekacím stáním_DV</i>					
			<i>"ZPat B1 (6 ks)</i>					
			<i>"1,000*6 " tlaková mikropilota</i>					
			<i>"2,000*6 " tahová mikropilota</i>					
			<i>"ZPat B2 (1 ks)</i>					
			<i>"2,000*1 " tlaková mikropilota</i>					
			<i>"4,000*1 " tahová mikropilota</i>					
			<i>"maloprofilové vrtání jádrové průměru 140 mm v hornině tř. V a VI (120 m)</i>					
			<i>"injektování dvojítm obrubátorem tlakem přes 2,0 do 4,5 MPa ve ttech krocích (120 hodin)</i>					
			<i>"cement potrlanský CEM II 42,5MPa (2,611 t)</i>					
			<i>"dodávka a montáž ocelové trubkové mikropiloty D 70x12 mm (134,8 m)</i>					
			<i>"dodávka a montáž hlavy mikropiloty z P25-400x400 mm (24 ks)</i>					
			<i>"tlaková mikropilota" 8,000</i>			8,000		
			<i>"tahová mikropilota" 16,000</i>			16,000		

