

Oprava 2022+06+02

Výkaz výztuže včetně tvaru prutů

Pol.	Ka	Ø	Jednot. délka (m)	Tvar prutu s popisem (bez měřítka)	Číselná délka (m)	Hmotnost (kg)
1	20	Ø	5,85		116,94	46,19
2	8	Ø	4,27		35,46	15,19
3	20	Ø	0,87		17,40	6,87
4	8	Ø	1,14		10,30	2,29
5	50	Ø	1,81		95,50	21,20
6	12	Ø	1,35		18,20	3,60
7	4	Ø	1,35		5,40	2,13
Celková hmotnost (kg)						20,81

OBJEM V KOVĚ	
A	Zárábek zařízení Ploher Jordani (Ø16,303 R103) kg
CELKOVĚ	1,551 m ³
HMOTNOST	3 878 kg
POČET	3ks
OCER. BSKB	BEYON C 25/30 R1

MĚŘENÍ VYKAZUJÍCÍ PRVNOSTI VE ŠKIBĚ			
POČÍTEČNÁ ÚPRAVA: STRANA POLOŽKY (ROZMĚRY)			
ZOBRAZENÍ	ZNAČENÍ ROZMĚR	POLOŽKA NEBO OZNAČENÍ ÚVĚSTI NA VÝKRES, PŘEDPOKLADÁ JE ZOBRAZENÍ VĚCHYMAI	HOVĚT VÝŠKĚ min. 20mm

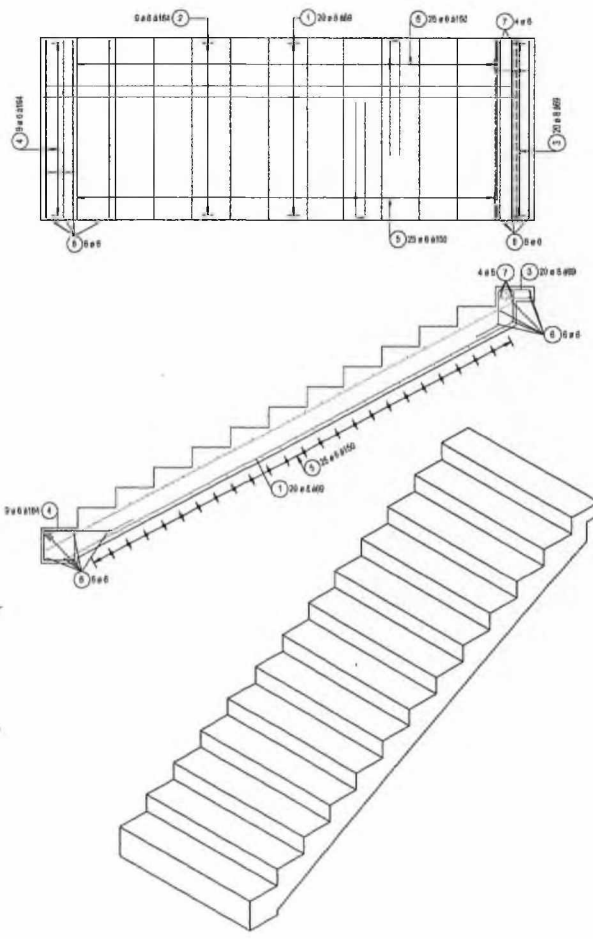
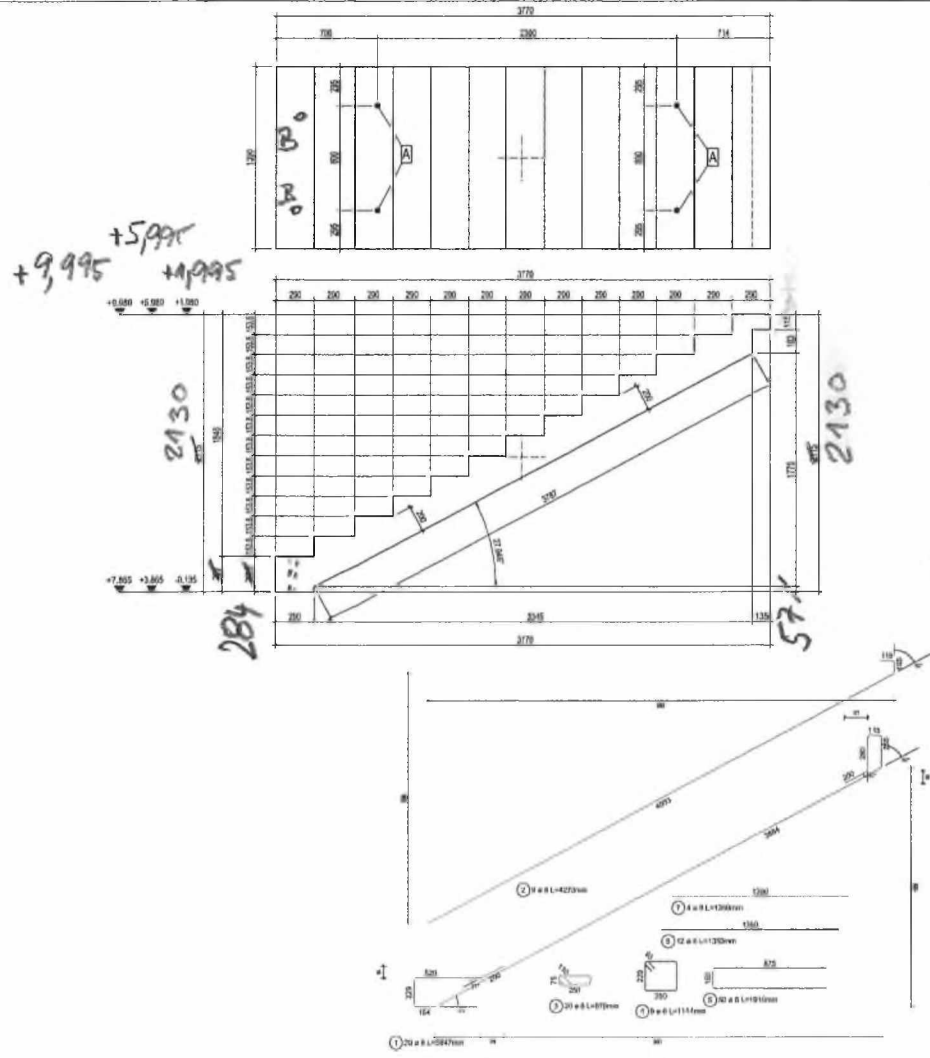
Výkresová společnost: Pavel Barzot

Oblastní nemocnice Jičín - dostavba pavilónu A pro laboratorní a mikrobiologii
 Bolzačova 512, 506 01 Jičín
 SO 01 - Novostavba pavilónu A
 Dílenská dokumentace schodiště

Nástupní schodišťové rameno RD 1 (1np, 2np, 3np)

1:100

RD1



Oprava 2022+06+02

Výkaz výztuže včetně tvaru prutů

Pod.	Ks	Ø	Jednot. délka (bez výtlaku)	Tvar prutu s popisem (bez výtlaku)	Celková délka [m]	Hmotnost [kg]
1	20	8	5,95		118,04	46,19
2	9	8	4,27		38,43	15,19
3	20	8	0,87		17,40	6,87
4	9	8	1,14		10,30	2,29
5	50	8	1,91		95,50	21,20
6	12	8	1,35		16,20	3,50
7	4	8	1,05		5,40	2,13

Celková hmotnost (kg): 17,81

OBJEVY a KVALITY			
A	Základní zřízení Ploker Jordani 05.01.16.300 PLOKER	4ks	
DLEJM (m ³)		HMOTNOST (kg)	POČET (ks)
DLEJM		1,551 m ³	3876 kg
		CELKOVÝ DĚL (m ³)	CELKOVÝ DĚL (kg)
			3ks
			BETON C 25/30 XC1

MINIMÁLNÍ MĚŘÍTKOVÉ POKRYTÍ BETONU C25/30			
POROČKOVÁ ÚPRAVA: STRANA PODLOŽKY (BESADY)			
ZKRYTÍ ÚPRAVA	ZNAČENÍ ZKRYTÍ	POKRYTÍ NEMĚJÍ OZNAČENÍ ÚMĚRNĚ NA VÝŠKOVÉ, PŘEDPORADĚNÉ ZKRYTÍM VŠECH ÚROVNÍ	EPITVĚZOVÉ min. 20mm

Význam (Lokální zpráva)	Pavel Barzot	
	Oblastní nemocnice Jičín - dostavba pavilonu A pro laboratorní a mikrobiologii Bulžanova 512, 506 01 Jičín SO 01 - Novostavba pavilonu A Dílenská dokumentace schodiště	
	Nástupní schodišťové rameno RD 1 (1np, 2np, 3np)	
743 600 02	BARZOT: LIAS Vintřov, Lehký stavební materiál s.r.l.	RD1 130 130 130

Geltec S850

TECHNICKÝ LIST

1. Základní informace

GELTEC je elastomerická deska, vyrobená ze směsi pryžového granulátu SBR a polyuretanového pojiva.

Použití:

- univerzální tlumící, protihlukové a antivibrační desky
- elastomerické rohože, podštěrkové rohože
- podkladové, dilatační, dělicí a protiskluzové desky
- gumová podložka pod sportovní systémy do hal a tělocvičen
- izolace budov, vozovek, pilířů a nosníků, uložení průmyslových strojů
- obložení střelnic
- svými vlastnostmi výrazně zvyšují odolnost stavebních konstrukcí vůči namáhání a otřesům

2. Technické parametry

Standardní neformátovaný rozměr je 2 000 x 1 000 mm. Výrobky lze dodat v rozměrech 1 000 x 1 000 mm a 1 000 x 500 mm.

Základní varianty GELTEC S850:

Kód	Název	Hmotnost (kg)
HD4-06-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 6	10,4
HD4-08-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 8	13,9
HD4-10-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 10	17,4
HD4-12,5-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 12,5	21,7
HD4-15-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 15	26
HD4-20-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 20	34,7
HD4-25-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 25	43,4
HD4-30-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 30	52
HD4-40-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 40	69,4
HD4-50-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 50	86,7
HD4-60-0300-00-850	GELTEC S850 2 000 x 1 000 x 60	104

Technické údaje

Parametr	Hodnota
Objemová hmotnost desky	850 kg/m ³
Pevnost v tahu	0,9 MPa
Tažnost	61 %
Pevnost v tahu po uložení v oleji	0,2 Mpa
Změna pevnosti v tahu po uložení v oleji	- 78 %
Tažnost po uložení v oleji	30 %
Změna tažnosti po uložení v oleji	- 51 %
Nasákavost vodou	14 %
Statický modul přetvárnosti	18,4 MPa
Statická plošná tuhost	0,22 N.mm ⁻³
Dynamická plošná tuhost pro zatěžovací frekvenci 1 Hz	0,247N.mm ⁻³
Dynamická plošná tuhost pro zatěžovací frekvenci 3 Hz	0,266 N.mm ⁻³
Dynamická plošná tuhost pro zatěžovací frekvenci 5 Hz	0,276 N.mm ⁻³
Dynamická plošná tuhost pro zatěžovací frekvenci 10 Hz	0,292 N.mm ⁻³
Dynamická plošná tuhost pro zatěžovací frekvenci 20 Hz	0,295 N.mm ⁻³
Dynamická plošná tuhost pro zatěžovací frekvenci 30 Hz	0,297 N.mm ⁻³
Dynamický přírůstek tuhosti pro zatěžovací frekvenci 1 Hz	0,89
Dynamický přírůstek tuhosti pro zatěžovací frekvenci 3 Hz	0,83
Dynamický přírůstek tuhosti pro zatěžovací frekvenci 5 Hz	0,80
Dynamický přírůstek tuhosti pro zatěžovací frekvenci 10 Hz	0,75
Dynamický přírůstek tuhosti pro zatěžovací frekvenci 20 Hz	0,75
Dynamický přírůstek tuhosti pro zatěžovací frekvenci 30 Hz	0,74
Odolnost proti cyklickému zmrazování a rozmrazování	1
Dlouhodobá teplotní stabilita	Od 30 °C do +80 °C
Délková tolerance (980 – 2 000 mm)	± 1,5 %
Objemová tolerance desky	± 5 %
Tloušťková tolerance (6 – 20 mm)	± 1 mm
Tloušťková tolerance (21 – 60 mm)	± 1,5 mm
Reakce na oheň podle ČSN EN 13501-1 + A1	E _n

Stejnorodá barevnost desek GELTEC není zaručena, nemá však vliv na technické parametry.

3. Balení a skladování

Desky jsou uloženy na dřevěných paletách, zabaleny neprůhlednou streč folií. Počet kusů na paletě je dán tloušťkou jednotlivých desek, maximální hmotnost na paletě je 1 500 kg.

Desky je možno skladovat při teplotách -20 až +40 °C, při skladování je potřeba desky chránit před deštěm a sněhem.

4. Záruka

Záruka na výrobky GELTEC S850 je 24 měsíců.

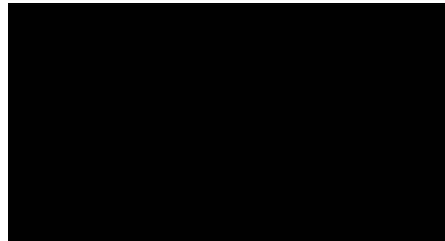
5. Platnost dokumentu

Uvedené informace jsou platné v době vydání technického listu, vycházejí z objektivního testování a vlastních zkušeností výrobce.

Výrobce si vyhrazuje právo tyto údaje měnit.

Změny mohou být se zákazníkem dohodnuty v doplňující smlouvě nebo jiném odsouhlaseném dokumentu.

V Blatnici pod Sv. Antonínkem
dne 3.1.2021



Váš dopis značky / Ze dne

Naše značka:

Číslo zakázky: 20008

Vyřizuje/ Tel.: Ing. Ondřej Fabián, [REDACTED]

Datum: 23.05.2022

Doručováno elektronicky

Geosan Group a.s.

**U Nemocnice 430
280 02 Kolín III**

IČO: 281 69 522

Vyjádření autorského dozoru k realizační (dílenské) dokumentaci – prefa schodiště objektu SO 01

Dobrý den,

Viz níže posíláme vyjádření k realizační (dílenské) dokumentaci řešící prefabrikované schodiště pro objekt SO 01.

Zhotovitel stavby Geosan Group a.s., nechal před zahájením provádění prefabrikovaných konstrukcí schodišť, zpracovat realizační (dílenskou) dokumentaci společností Pavel Banzet, IČ: 741 680 88.

Dokumentace je odlišná od námi zpracované projektové dokumentace pro provedení stavby, kdy bylo uvažováno s monolitickým schodištěm.

Předložena byla dokumentace v rozsahu:

Schodiště RA 0+ oprava 2022+05+20

Schodiště RA 1+ oprava 2022+05+20

Schodiště RA 2+ oprava 2022+05+20

Schodiště RA 3+ oprava 2022+05+20

Schodiště RD 0+ oprava 2022+05+20

Schodiště RD 1+ oprava 2022+05+20

Schodiště RD 2+ oprava 2022+05+20

Veškerá realizační (dílenská) dokumentace a statický výpočet musí být opatřen autorizačním razítkem zpracovatele dílenské dokumentace.

Po prostudování předložených podkladů konstatujeme, že tvary schodišť odpovídají zpracované DPS, výše uvedená dokumentace nemá vliv na výslednou kvalitu díla. Je, ale nutné dále koordinovat se zpracovatelem dílenské dokumentace železobetonových monolitických konstrukcí tvary a připravenost pro osazení schodišťových ramen.

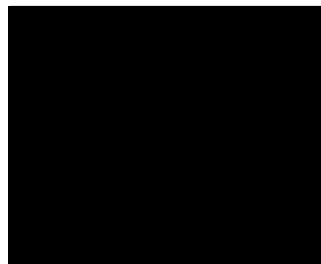
AD Kania a.s. po prostudování předložených podkladů souhlasí s předloženou realizační(dílenskou) dokumentací.

S pozdravem

.....
Za autorský dozor stavby:

Ing. Ondřej Fabián

Kania a.s.



ZMĚNOVÝ LIST	043NZ
--------------	-------

Dopočet množství vytěžené zeminy v kolektoru, včetně záměny zásypaného mat

Stavba:	Náhradní zdroj elektrické energie – nemocnice Jičín		
Objekt:	SO.03.01 - STAVEBNÍ ČÁST		
Předkládá:	Geosan Group a.s.	Datum:	30.09.2022

Odesláno / předáno:	Přílohy / počet listů		
poštou	<input type="checkbox"/>	1) Položkový rozpočet změny	3 listů
e-mailem	<input checked="" type="checkbox"/>	2) Projektové podklady	listů, výkresů
osobně	<input type="checkbox"/>	3) Fotodokumentace a ostatní přílohy	7 listů

1 Technický popis změny:

1.1 Popis původního řešení:
Provedení zemních prací dle PD

1.2 Popis nového řešení:
Dopočet vytěžené zeminy z kolektoru, která nebyla řešena v ZL 29. Včetně výměny zásypaného materiálu za vhodný.

2 Zdůvodnění změny:

Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky.

Při úpravě ZL 029 došlo k úpravě rozsahu zajištění jámy pro nový kolektor, ale nebyl řešen výkop zeminy z kolektoru. Zemina určená pro zpětný zásep je dle přiloženého geotechnického posudku nevhodná pro uložení do zásepů se ztuhnutím.

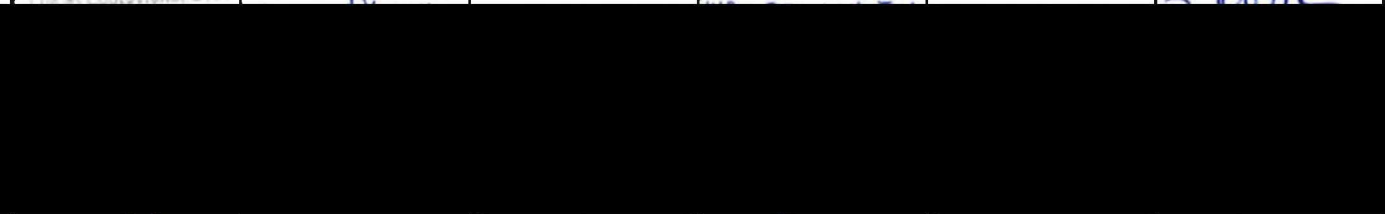
Jde o práce, jejichž rozsah nebyl možno v rámci projekčních prací předpovídat z důvodů skutečných podmínek na stavbě při jejím provádění.

3 Vliv na dopracování projektové dokumentace:	<input type="checkbox"/>	ANO	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
--	--------------------------	-----	-------------------------------------	----

4 Dopad do smluvních termínů:	<input type="checkbox"/>	ANO <small>(uvést návrh prodloužení lhůty smluvního termínu)</small>	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
--------------------------------------	--------------------------	---	-------------------------------------	----

5 Náklady:	Cena méněprací (odpočet):	-	-521 536,39 Kč	bez DPH
	Cena víceprací (přípočet):	+	6 331 809,65 Kč	bez DPH
	Výsledná ceny změny:		5 810 273,26 Kč	bez DPH

6 Schválil:					
za zhotovitele:	za TDS:	za TDS - specialistu:	za AD:	za uživatele:	za objednatele:



GEOSAN GROUP a.s.	SP + ERV + RSTAV	SP + ERV + RSTAV	KARLÍNBLOK, s.r.o.	ON Jičín a.s.	Královéhradecký kraj
-------------------	------------------	------------------	--------------------	---------------	----------------------

SOUPIS PRACÍ

Slavba

CN Jičín - Náhradní zdroj elektrické energie - nemocnice Jičín

Objekt

SO.03.01 - STAVEBNÍ PRÁCE

Soupis

Místo Jičín

Datum

Zadavatel KRÁLOVÉHRADECKÝ KRAJ

Projektant

Uchazeč GEOSAN GROUP a.s.

Zpracovatel

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenná soustava	
Náklady soupisu celkem							5 810 273,26		
D	HSV	Práce a odávky HSV						5 696 346,34	
D	1	Zemní práce						4 960 973,66	
1	K	115101201	Čerpání vody na dopravní výšku do 10 m s uvažovaným průměrným přítlakem do 500 l/min	hod	1 410,000	137,10	193 311,00	dle SOD	
			předpoklad "nový kolektor" 720 "rekonstruovaný kolektor" 720 odpočet původní výměry 30 Součet				720,000 720,000 -30,000 1 410,000		
2	K	115101301	Pohotovost čerpací soupravy pro dopravní výšku do 10 m přítlak do 500 l/min	den	120,000	55,10	6 612,00	ÚRS 2022_02*1,16	
			<i>Průběžná a poslední</i> Pohotovost záložní čerpací soupravy pro dopravní výšku do 10 m s uvažovaným průměrným přítlakem cca 500 do 1 000 l/min Čerpání stanovené, v množství čerpání 10 us Přepoklad 2*60,0 Součet				120,000 120,000		
N	K	131213101	Hloubení jam v soudržných horninách tlidy těžitelnosti I skupiny 3 ručně	m3	3,720	1 310,80	4 876,18	ÚRS 2022_02*1,16	
			provádění kopaných sond Součet 12,4*0,3				12,400 3,720		
N	K	131313101	Hloubení jam v soudržných horninách tlidy těžitelnosti II skupiny 4 ručně	m3	8,680	1 821,20	15 608,02	ÚRS 2022_02*1,16	
			provádění kopaných sond včetně nářadí 12 ks celkem 12,4 m3 Součet 0,7				12,400 0,880		
N	K	131203106	Příplatek za lepivost u hloubení jam ručním nebo pneu nářadím v tl. skupiny 3	m3	3,720	180,96	673,17	ÚRS 2022_02*1,16	
N	K	131303109	Příplatek za lepivost u hloubení jam ručním nebo pneu nářadím v tl. skupiny 4	m3	8,680	265,64	2 305,76	ÚRS 2022_02*1,16	
21	K	131251106	Hloubení nezapeřených jam a zářezů strojně s urovnáním dna do předepsaného profilu a spádu v hornině tlidy těžitelnosti I skupiny 3 přes 1 000 do 5 000 m3	m3	-1 885,875	118,00	-222 533,25	dle SOD	
			předpoklad "nový kolektor" (1,7*24+0,7*12+0,8)*5,1*3,5 "rekonstruovaný kolektor" (36,07+36,43)*5,1*3,5 "odpočet stávajícího kolektoru" (36,07+36,43)*1,2*1,2 Součet				856,150 1 294,125 -104,400 1 045,875		
N	K	131251206	Hloubení jam zapeřených v hornině tlidy těžitelnosti I skupiny 3 objem cca 5 000 m3 strojně	m3	653,002	312,04	203 762,64	ÚRS 2022_02*1,16	
			skutečnost 30% zemina tl. 3 "nový kolektor" (26,723+11,723+0,267)*5,24*(3,703+4,403+3,664)/3 "rekonstruovaný kolektor" (24+4,65+15,089+0,201+29,199+0,9)*5,24*(3,927+3,544+3,481)/3 rozšíření paženi přeložka kanalizace 16,8*(1,8+0,63)/2*4,39 odpočet stávajícího kolektoru" (36,07+36,43)*1,2*1,2 Součet 0,3				808,366 1 382,068 89,60668 -104,400 653,002		
N	K	131351206	Hloubení jam zapeřených v hornině tlidy těžitelnosti II skupiny 4 objem cca 5 000 m3 strojně	m3	1 567,611	430,38	674 636,87	ÚRS 2022_02*1,16	
			skutečnost 70% zemina tl. 4 "nový kolektor" (26,723+11,723+0,267)*5,24*(3,703+4,403+3,664)/3 "rekonstruovaný kolektor" (24+4,65+15,089+0,201+29,199+0,9)*5,24*(3,927+3,544+3,481)/3 rozšíření paženi přeložka kanalizace 16,8*(1,8+0,63)/2*4,39 odpočet stávajícího kolektoru" (36,07+36,43)*1,2*1,2 Součet 0,7 zpevnění podkladu úsek 1 (2,24*0,51+(32,827+2,45)*3,24)*0,1 (1,50+2,64)*2*0,69*0,1 úsek 2 (43,547+7,725)*3,24*0,1 7,725*5,0*0,1 úsek 3 (12,247+26,974+16,699)*3,24*0,1 (1,50+2,64)*2*0,70*0,1 16,699*5,0*0,1 Mez. součet Celkem				808,366 1 382,068 89,60668 -104,400 1 523,671 11 543,968 0,57132 11 733,928 3,8625 7,297128 0,5798 8,3495 43,9440 1 567,611		
22	K	138001101	Příplatek za cenám hloubených výkopůvek za zřízení výkopůvky v blízkosti podzemního vedení nebo výbušnin pro jakoukoliv tlidu horniny	m3	1 088,106	549,38	597 783,73	dle SOD	
			předpoklad 8*3,7*0,15 skutečnost 50% Součet				22,200 1 110,306 1 088,106		
N	K	131201209	Příplatek za lepivost u hloubení jam zapeřených v hornině tl. 3	m3	326,501		50,69	16 550,98	ÚRS 2022_02*1,16
N	K	131301209	Příplatek za lepivost u hloubení jam zapeřených v hornině tl. 4	m3	783,805	70,53	55 280,22	ÚRS 2022_02*1,16	
S	K	161151103	Swisloc přemístění výkopku z horniny tlidy těžitelnosti I skupiny 1 až 3 hl. přes 4 do 8 m	m3	222,061	163,56	36 320,33	ÚRS 2022_02*1,16	
N	K	162251102	Vodorovné přemístění přes 20 do 50 m výkopku/sypání z horniny tlidy těžitelnosti I skupiny 1 až 3	m3	1 293,177	51,74	66 903,79	ÚRS 2022_02*1,16	
			zřezby nekupovanéu zemínou "nový kolektor" (26,723+11,723+0,267)*5,24*(3,703+4,403+3,664)/3 "rekonstruovaný kolektor" (24+4,65+15,089+0,201+29,199+0,9)*5,24*(3,927+3,544+3,481)/3 rozšíření paženi přeložka kanalizace 16,8*(1,8+0,63)/2*4,39 odpočet zřezby "překladací beton" "ochranná mazanina" "PK1" (25+37+18)*2,76*2,64+(25+37+18)*0,03*2,64/2 "PK2" 5*10,06+2,16)*2,64 "PK3" (0,855+0,903)/2*2,76*2,64+(0,855+0,903)/2*0,03*2,64/2 "MK1" (2,693+2,64*2,79+1,2)*2,84*0,65 "MK2" (0,3+14,405+0,3)*2,64*4,403+2,84*0,85*2,79+(1,367+1,247/2)*2,64*2,79*(0,668+0,787)/2*2,64*2,79 "MK3" (0,875+1,148)/2*2,64*2,79 "MK4" (1,929+2,165)/2*2,64*2,79 "MK5" 3,32*1,12*(0,972+0,968)/2 "MK6" 3,0*2,64*2,78+1,2*2,64*0,65 Součet				809,366 1 382,068 89,60668 -72,016 -18,858 -586,080 -37,224 -8,553 -22,021 -185,663 -7,450 -15,077 -3,607 -24,045 1 283,177		
N	K	162351103	Vodorovné přemístění přes 50 do 500 m výkopku/sypání z horniny tlidy těžitelnosti I skupiny 1 až 3	m3	-2 264,565	91,87	-208 050,12	ÚRS 2022_02*1,16	
			Zpětný zásyp doprava tam a zpět předpoklad "nový kolektor" (1,7*24+0,7*12+0,8)*5,1*3,5-(2,7*2,85)*(1,7*24+0,7*12+0,8) "rekonstruovaný kolektor" (36,07+36,43)*5,1*3,5-(2,7*2,85)*(36,07+36,43)				396,045 736,238		

Číslo Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenná soustava
W		Součet: 2		2 264,586			
N	K	162251102	Vodorovné přemístění ples 20 do 50 m výkopku/sypání z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3	m3	653,002	51,74	33 783,69 ÚRS 2022_02*1,16
		skutečnost pH odložem 30% zemina II 3					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.3		653,002			
N	K	162351122	Vodorovné přemístění ples 20 do 50 m výkopku/sypání z horniny třídy těžitelnosti II skupiny 4 až 5	m3	1 567,611	79,30	124 314,02 ÚRS 2022_02*1,16
		skutečnost pH odložem 30% zemina II 4					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.7		1 523,671			
		zpevnění podkladu		43,940			
		Celkem		1 567,611			
26	K	162751117	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypání po suchu na obvyklém dopravním prostředku bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3 na vzdálenost přes 5 000 do 10 000 m	m3	-229,201	269,22	-61 705,45 dle SOD
		přepoklad					
		"nový kolektor" (1.7+24+0.7+12+0.6)*5,1*3,5		696,150			
		"rekonstruovaný kolektor" (36.07+36.43)*5,1*3,5		1 294,125			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		zášyp "nový kolektor" (1.7+24+0.7+12+0.6)*5,1*3,5*(2.7*2.85)/(1.7+24+0.7+12+0.6)		-396,045			
		zášyp "rekonstruovaný kolektor" (36.07+36.43)*5,1*3,5*(2.7*2.85)/(36.07+36.43)		-736,238			
		Součet		753,593			
		skutečnost					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.3		653,002			
		použili stávající zeminy na zášypný zášyp					
		"přechod bouřných komunikací" 0.3		26,610			
		Součet		-28,610			
		Celkem		-229,201			
N	K	162751137	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypání po suchu na obvyklém dopravním prostředku bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti II skupiny 4 až 5 na vzdálenost přes 5 000 do 10 000 m	m3	1 567,611	462,84	725 552,86 ÚRS 2022_02
		skutečnost					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		odpočet zeminy použité do zášypných zášypů					
		Součet:0.7		1 523,671			
		zpevnění podkladu		43,540			
		Celkem		1 567,611			
27	K	162751118	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypání po suchu na obvyklém dopravním prostředku bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3 na vzdálenost Přilgatek k ceně za každých dalších 1 započatých 1 000 m	m3	-1 375,205	7,01	-8 640,19 dle SOD
		přepoklad					
		4521,555		4 521,555			
		skutečnost					
		3146,350		3 146,350			
		Součet		-1 375,205			
N	K	162751139	Vodorovné přemístění výkopku nebo sypání po suchu na obvyklém dopravním prostředku bez naložení výkopku, avšak se složením bez rozhrnutí z horniny třídy těžitelnosti II skupiny 4 až 5 na vzdálenost Přilgatek k ceně za každých dalších 1 započatých 1 000 m	m3	9 405,663	31,70	298 159,52 ÚRS 2022_02
		skutečnost					
		přesun zeminy:8		9 405,663			
N	K	166151101	Přehození neuhlého výkopku z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3 strojně	m3	653,002	171,68	112 107,33 ÚRS 2022_02*1,16
		skutečnost					
		skutečnost 30% zemina II 3					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.3		653,002			
N	K	166151111	Přehození neuhlého výkopku z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 4 až 5 strojně	m3	1 567,611	185,60	240 948,51 ÚRS 2022_02*1,16
		skutečnost 30% zemina II 4					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.7		1 523,671			
		zpevnění podkladu		43,940			
		Celkem		1 567,611			
28	K	167151111	Nakládání, skládání a překládání neuhlého výkopku nebo sypání strojně nakládání, množství přes 100 m3, z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3	m3	-479,281	40,91	-19 607,38 dle SOD
		čtěpeklice					
		"nový kolektor" (1.7+24+0.7+12+0.6)*5,1*3,5*(2.7*2.85)/(1.7+24+0.7+12+0.6)		366,045			
		"rekonstruovaný kolektor" (36.07+36.43)*5,1*3,5*(2.7*2.85)/(36.07+36.43)		736,238			
		Součet		1 132,283			
		skutečnost					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor" (24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.3		653,002			
		Celkem		476,281			
N	K	167151112	Nakládání, skládání a překládání neuhlého výkopku nebo sypání strojně nakládání, množství přes 100 m3, z horniny třídy těžitelnosti II skupiny 4 až 5	m3	1 567,611	84,22	132 017,89 ÚRS 2022_02*1,16
		skutečnost					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		Součet:0.7		1 523,671			
		zpevnění podkladu		43,940			
		Celkem		1 567,611			
29	K	171201201	Uložení sypání na skládky nebo meziskládky bez hutnění s upravením uložené sypání do předepsané hlavy	m3	1 338,405	23,38	31 292,01 dle SOD
		přepoklad					
		753,593		753,593			
		Součet		753,593			
		skutečnost					
		"nový kolektor" (26.723+11.723+0,267)*5,24*(3.703+4.403+3.864)/3		809,366			
		"rekonstruovaný kolektor"(24+4.65+15.099+0,201+29.199-0.9)*5,24*(3.927+3.544+3.481)/3		1 382,086			
		rozšíření pažení přeložka kanalizace 16.8*(1.8+0.63)/2 *4.39		86,60666			
		"odpočet stávajícího kolektoru" -(36.07+36.43)*1,2*1,2		-104,400			
		zpevnění podkladu		43,940			
		Součet		2 220,612			

PC	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava		
			<p>poplatil sídla v rámci zeminy na zpětný zásep</p> <p>"plocha bouraných komunikací" 0,3</p> <p>Součet</p> <p>Celkem</p>			128,610	128,610	1 338 409		
30	K	171201231	Poplatek za uložení sivebního odpadu na recyklační skládka (skládkovné) zeminy a kamení zalfidného do Katalogu odpadů pod kódem 17 05 04	I	2 409,137	292,07	703 636,51	dle SOD		
	W		<p>číslo účtu</p> <p>753.593*1,8</p> <p>Součet</p> <p>skutečnost</p> <p>3765,604</p> <p>Součet</p> <p>Celkem</p>			1 356 467	1 356 467			
31	K	174101101	Zásep vypannou z jakékoliv horniny strojně s uložení výkopku ve vsivkách se zhuštěním jam, šachet, ryh nebo kolem objektů v těchlo vykopávkách	m3	289,504	292,19	84 590,21	dle SOD		
	W		<p>číslo účtu</p> <p>"nový kolektor" (1,7*24+0,7*12+0,6)*5,1*3,5-(2,7*2,85)*(1,7*24+0,7*12+0,6)</p> <p>"rekonstruovaný kolektor" (38,07*36,43)*5,1*3,5-(2,7*2,85)*(38,07*36,43)</p> <p>rozšíření pažoni ptoložka kanalizace 16,8*(1,8+0,63)/2*4,39</p> <p>Součet</p> <p>skutečnost</p> <p>1 421,787</p> <p>Součet</p> <p>Celkem</p>			356,045	736,238	89,60868	1 132,283	
13	M	58331200	šitérkopisak nefidádný zásepový	I	2 327,718	445,00	1 035 834,48	dle SOD		
	W		<p>2327,718</p> <p>Součet</p>			2 327,718				
14	K	181913112	Úprava pláně v hornině třídy těžitelnosti II skupiny 4 se zhuštěním ručně	m2	565,906	62,64	35 448,36	ÚRS 2022_02*1,16		
	W		<p>"viz vč. D 11, SOD 4, 01 409, selety, T2"</p> <p>"nový kolektor" (28,723+11,723+0,287)*5,1</p> <p>"rekonstruovaný kolektor" (24+4,65+15,099+0,201+29,199-0,9)*5,1</p> <p>Součet</p>			197,4383	368,4655	565,906		
	D	99	Přesun hmot				735 372,65			
57	K	998011001	Přesun hmot pro budovy občanské výstavby, bydlení, výrobu a služby s nosnou svislou konstrukcí zděnou z cihel, tvárnice nebo kamene vodorovná dopravní vzdálenosti do 100 m pro budovy výšky do 6 m	I	2 327,718	315,92	735 372,65	dle SOD		
	D	VRN	Vedlejší rozpočtové náklady				113 926,92			
	D	VRN3	Zařízení slavenišť				56 963,46			
83	K	030001000	Zařízení slavenišť	%	1,000	56 963,46	56 963,46	dle SOD		
	D	VRN6	Územní vlivy				56 963,46			
84	K	060001000	Územní vlivy	%	1,000	56 963,46	56 963,46			

Pro: GEOSAN GROUP a.s., Malé náměstí 110, 500 03 Hradec Králové

Stavba: Oblastní nemocnice Jičín

Stanovisko k vlastnostem výkopových materiálů

PODKLADY:

- [1] „OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN; NOVÝ KOLEKTOR; Zajištění stavební jámy“, DD, Ing. Radek Brokl, Husova 525, 506 01 Jičín, 05/2022
- [2] „OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN; NOVÝ KOLEKTOR; Zajištění stavební jámy – část 3“, DD, Ing. Radek Brokl, Husova 525, 506 01 Jičín, 06/2022
- [3] Místní prohlídka 13.9.2022
- [4] „Oblastní nemocnice Jičín, Pavilon centrálních laboratoří, Inženýrskogeologický průzkum“, CHEMCOMEX Praha a.s., Pražská 810/16, 102 21 Praha 10, 11/2011
- [5] „Novostavba pavilonu A (stavební úpravy č.p. 511 pro laboratoře a onkologii Oblastní nemocnice Jičín a.s.); Koordinační situace“, DPS, KANIA a.s., Spálova 80/9, 702 00 Ostrava, aktualizace projektové dokumentace 08/2020

PŘEDMĚT:

Předmětem této zprávy je stanovisko k materiálu zpětných zásypů nových kolektorů.

POPIS STÁVAJÍCÍHO STAVU KE DNI MÍSTNÍ PROHLÍDKY [3]:

Byl proveden částečný výkop pro nový kolektor v místech, kde to dovozovaly prostorové podmínky. Ve výkopech bylo zdokumentováno několik typů výkopové zeminy dle následující tabulky:

Typ výkopové zeminy	Třída těžitelnosti		Vhodnost do zpětných zásypů
	Dle ČSN 73 3050	Dle ČSN 73 6133	
Konstrukční vrstvy stávajících zpevněných ploch – šterkovité ulehle materiály	3	I	Ano, s výjimkou spodní vrstvy o mocnosti 500 mm nad základovou spárou.
Spraše a sprašové hlíny – rostlý terén GT typu GT3 a GT4 dle IGP [4] tuhé až pevné konzistence (po odkrytí) s postupným přechodem až do měkké konzistence působením srážkové vody, zemina je silně lepkavá	3-4 (poměr 30:70 % - odhad)	I	Ne v místech, kde budou v budoucnu zpevněné plochy. Možné použití pouze tam, kde budou v budoucnu plochy zeleně.
Zásypové materiály (zásypy stávajících kolektorů a podzemních sítí) – různorodé materiály, mnohdy s příměsí stavebního odpadu včetně větších úlomků	3-4 (poměr 50:50 % - odhad)	I	Ne v místech, kde budou v budoucnu zpevněné plochy. Možné použití pouze tam, kde budou v budoucnu plochy zeleně.

Doporučený způsob hutnění a použité materiály pro zpětné zásypy

Zpětné zásypy budou probíhat v pažené stavební jámě v prostoru mezi pažící konstrukcí (mikrozápory) a rubem svislých konstrukcí nových kolektorů. Tyto prostory jsou relativně úzké s omezenými možnostmi pro přístup hutnicí techniky. Použití výše uvedených materiálů do zpětných zásypů lze rozdělit do dvou skupin.

- a) Zásypy v místech, kde budou nad kolektory a do vzdálenosti menší než 3,00 m od stěn kolektorů umístěny zpevněné plochy dimenzované pro pravidelné přitěžování dopravním zatížením s projektem definovanou únosností podloží

Použití převažujícího typu místního výkopku (sprašové hlíny) je nevhodné, neboť je bez další úpravy obtížně zhutnitelný a navíc po vytěžení a uložení na mezideponii rychle degraduje působením atmosférických vlivů.

Z materiálů, které jsou na stavbě k dispozici, doporučuji použití podsítného frakce 0-9 mm. Dalšími vhodnými materiály mohou být např. podkladní vrstvy z bouraných zpevněných ploch nebo kamenný či betonový recyklát bez příměsí cihel a dalších antropogenních materiálů.

Ze statického hlediska je nutno zasypávat kolektor z obou stran stejnou sypaninou se stejnou mírou zhutnění. Hutnění bude probíhat po vrstvách max. 300 mm. Takto budou prováděny zpětné zásypy až do úrovně aktivní zóny pod zpevněnými plochami komunikací. Jako optimální způsob kontroly zhutnění doporučuji rázovou zatěžovací zkoušku, přičemž požadovaný minimální rázový modul v horní úrovni zpětných zásypů je $M_{vd} = 26$ MPa na pláni zpevněných ploch komunikací.

- b) Zásypy v místech, kde budou nad kolektory a do vzdálenosti menší než 3,00 m od stěn kolektorů umístěny pouze plochy areálové zeleně (byť s možností občasného pojezdu vozidla údržby)

V těchto úsecích je použití převažujícího typu místního výkopku (sprašové hlíny) přípustné, pokud bude zbaven antropogenních příměsí a balvanů větších než 100 mm. Pak ho lze využít až do úrovně cca 1,0 m pod úroveň upraveného terénu. **Přitom ale platí podmínka, že materiál nesmí být degradován působením atmosférických vlivů během uložení na mezideponii (zejména snížením konzistence na měkkou až kašovitou).** Horní část zásypu bude provedena z vhodných materiálů (viz. odst. a) a povrchová vrstva z ornice pro budoucí ozelenění.

Hutnění bude probíhat rovněž po vrstvách max. 300 mm. Kontrola míry zhutnění za pomoci zkoušek prováděna nebude.

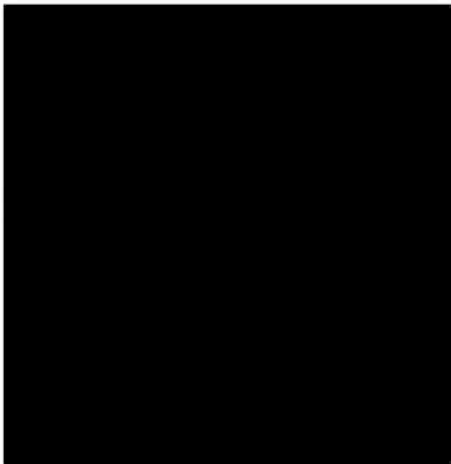
Dle poskytnuté koordinační situace [5] je ale použití tohoto materiálu omezené pouze na krátký úsek o délce cca 10,0 – 12,0 m v místě napojení nového kolektoru na nový PAVILON A. V ostatních úsecích se v blízkosti nového kolektoru vyskytují zpevněné plochy. S přihlédnutím k výše uvedeným skutečnostem (degradace materiálu na mezideponii, statické působení zpětného zásypu na nový kolektor a malý rozsah oblasti dle odstavce b) této zprávy) doporučuji použít způsob zpětných zásypů kolektoru dle odstavce a) této zprávy v celém rozsahu nového kolektoru.

PŘÍLOHA:

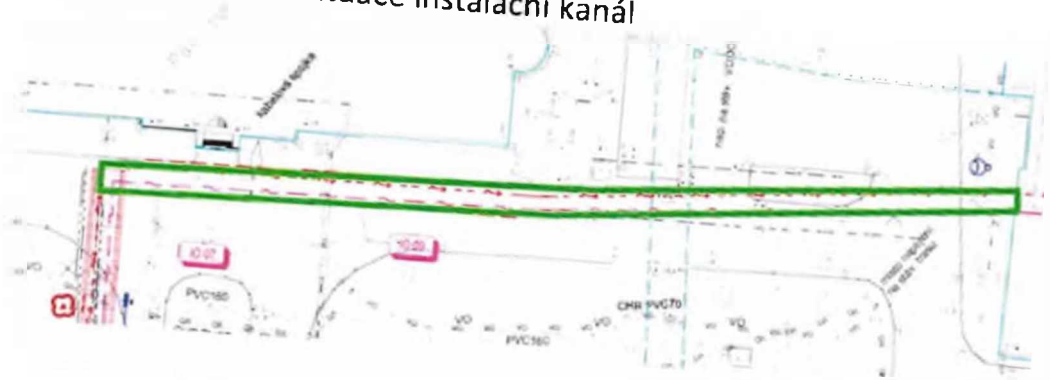
Situační schéma provedených výkopů ke dni místní prohlídky [3]

..... str.3

Ing. Radek Brokl
Jičín, 10.11.2022

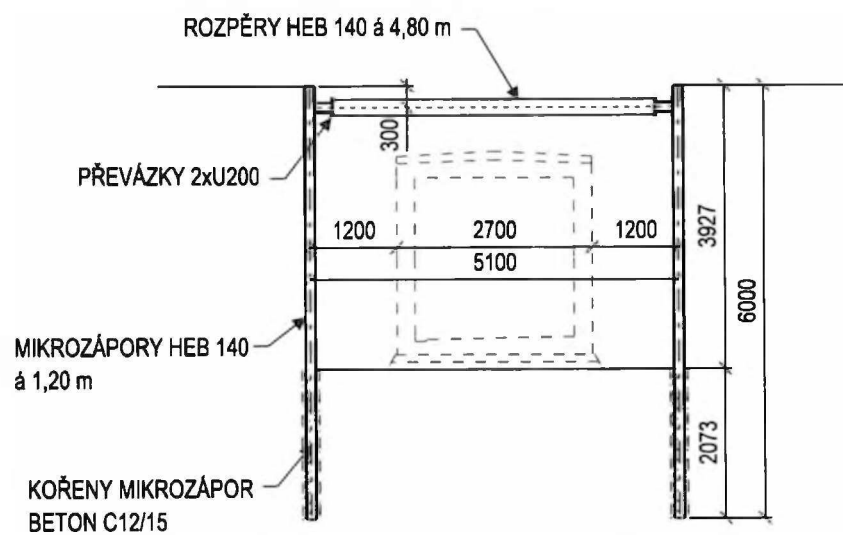


Příloha k ZL 043NZ situace instalační kanál





VZOROVÝ ŘEZ 1:100

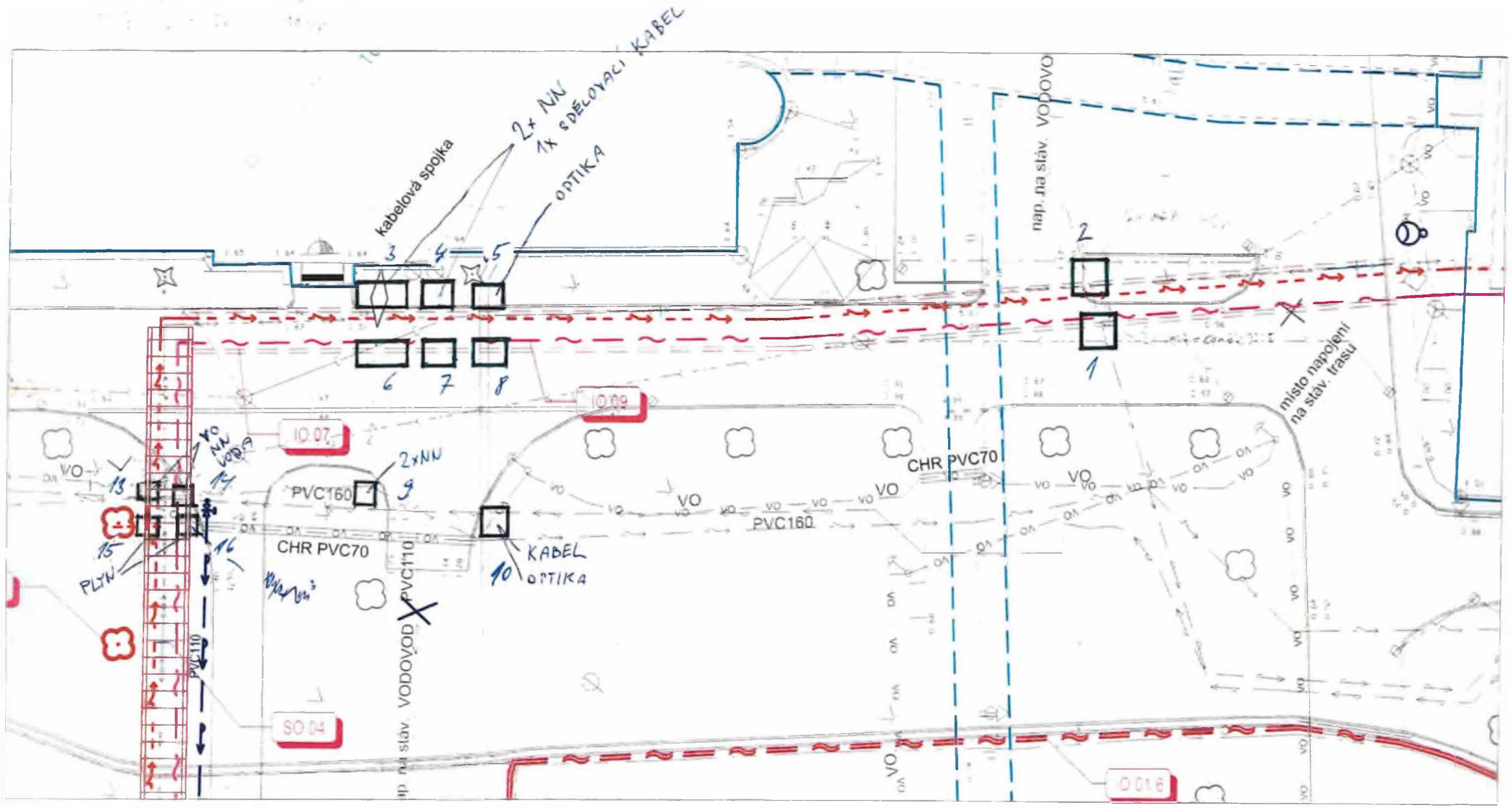


Energocentrum

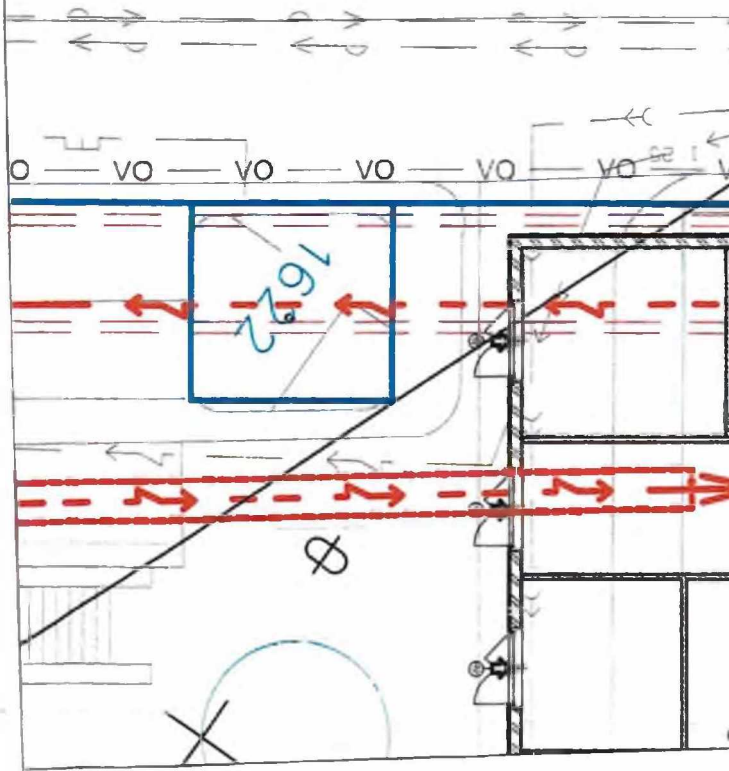
sondy rozměr	š1(m)	š2(m)	hl(m)	ks	objem celkem (m3)
sonda 1, 2	1	0,5	3	2	3,00
sonda 3-10	1	1	0,8	8	6,40
sonda 11-12	1	0,5	3	2	3,00
celkem NZ					12,40 m3

Budova A

sondy rozměr	š1(m)	š2(m)	hl(m)	ks	objem celkem (m3)
sonda 13-16	1	1	0,8	4	3,20
sonda 17	9	0,8	1,3	1	9,36
sonda 18	1,25	0,8	0,2	1	0,20
sonda 19	1,2	0,8	0,5	1	0,48
sonda 20	0,5	0,8	0,5	1	0,20
sonda 21	0,9	0,8	1,5	1	1,08
celkem bud A					14,52 m3
					26,92



299/3



O — VO — VO — VO — VO — VO

162

⊗

X

ZMĚNOVÝ LIST

044**Dopočet množství vytěžené zeminy v kolektoru pro pavilon A**

Stavba:	Oblastní nemocnice Jičín – Novostavba pavilonu „A“ pro laboratoře a onkologii		
Objekt:	SO.03.01 - STAVEBNÍ ČÁST		
Předkládá:	Geosan Group a.s.	Datum:	30.09.2022

Odesláno / předáno:		Přílohy / počet listů	
poštou	<input type="checkbox"/>	1) Položkový rozpočet změny	2 listů
e-mailem	<input checked="" type="checkbox"/>	2) Projektové podklady	listů, výkresů
osobně	<input type="checkbox"/>	3) Fotodokumentace a ostatní přílohy	7 listů

1 Technický popis změny:

1.1 Popis původního řešení:

Provedení zemních prací dle PD.

1.2 Popis nového řešení:

Dopočet vytěžené výkopové zeminy z kolektoru na základě změnového listu ZL 017 záporové pažení, který výkop zeminy neřešil. Záměna zásypové zeminy za vhodnou.

2 Zdůvodnění změny:

Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky.

Dopočet vykopané zeminy, která nebyla v ZL 017 řešena, bylo zde řešena jen změna v zajištění výkopu.

Zemina určená pro zpětný zásyp je dle přiloženého geotechnického posudku a dle skutečných podmínek na stavbě nehodná pro uložení do zásypů se zhutněním. Z tohoto důvodu je nutno použít na zpětné zásypy vhodný materiál, který je nutno dovést na stavbu. Přebytková zemina bude odvezena na skládku.

Jde o práce, jejichž rozsah nebyl možno v rámci projekčních prací předpovídat z důvodů skutečných podmínek na stavbě při jejím provádění.

3 Vliv na dopracování projektové dokumentace:	<input type="checkbox"/>	ANO	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
---	--------------------------	-----	-------------------------------------	----

4 Dopad do smluvních termínů:	<input type="checkbox"/>	ANO (uvést návrh prodloužení lhůty smluvního termínu)	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
-------------------------------	--------------------------	--	-------------------------------------	----

5 Náklady:	Cena méněprací (odpočet):	-	-622 843,48 Kč	bez DPH
	Cena víceprací (přípočet):	+	2 451 664,56 Kč	bez DPH
	Výsledná ceny změny:		1 828 821,08 Kč	bez DPH

6 Schválil:

za zhotovitele:	za TDS:	za TDS - specialistu:	za AD:	za uživatele:	za objednatele:

GEOSAN GROUP a.s.

SP + ERV + RSTAV

SP + ERV + RSTAV

KANIA, a.s.

ON Jičín a.s.

Královéhradecký kraj

SOUPIS PRACÍ

Stavba: STAVEBNÍ ÚPRAVY Č.P. 511 PRO LABORATOŘE A ONKOLOGII OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN A.S.

Objekt: SO 04 - INSTALAČNÍ KANÁL

Soupis: **D.1.1-2 - Architektonicko-stavební , stavebně konstrukční řešení**

Místo: Jičín

Datum:

Zadavatel: KRÁLOVÉHRADECKÝ KRAJ

Projektant: KANIA a.s. , Špálava 80/9, Ostrava

Uchazeč: GEOSAN GROUP a. s.

Zpracovatel:

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

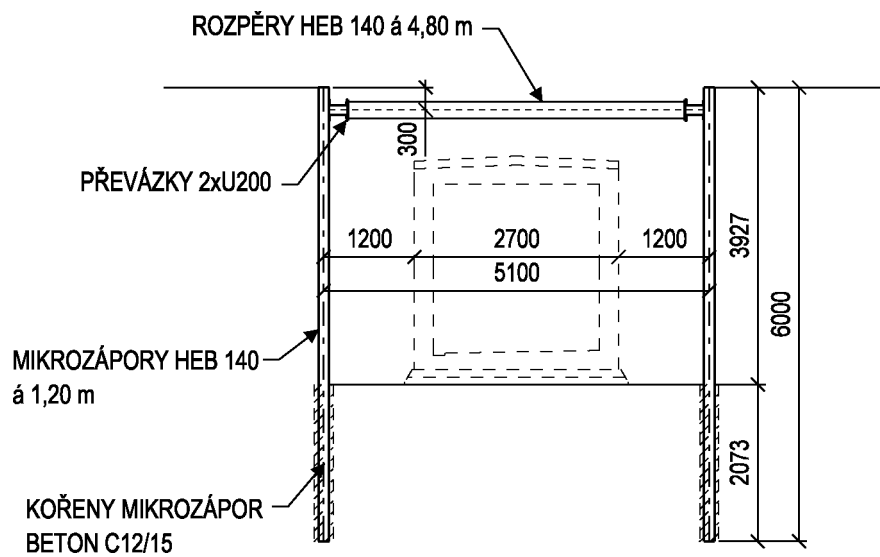
Náklady soupisu celkem

1 828 821,08

D	HSV	Práce a dodávky HSV						
D	1	Zemní práce					1 694 043,83	
N	K	131213101	Hloubení jam v soudržných horninách třídy těžitelnosti I skupiny 3 ručně provádění kopaných sond odhad dla náčrtku 9 ks celkem 14,52 m3	m3	4,356	757,10	3 297,93	ÚRS 2022_02*0,67
			14,52*0,3				4,356	
N	K	131313101	Hloubení jam v soudržných horninách třídy těžitelnosti II skupiny 4 ručně provádění kopaných sond odhad dla náčrtku 9 ks celkem 14,52 m3	m3	10,164	1 051,90	10 691,51	ÚRS 2022_02*0,67
			14,52*0,3				10,164	
N	K	131203109	Příplatek za lepivost u hloubení jam ručním nebo pneum nářadím v tř. skupiny 3	m3	4,356	104,52	455,29	ÚRS 2022_02*0,67
N	K	131303109	Příplatek za lepivost u hloubení jam ručním nebo pneum nářadím v tř. skupiny 4	m3	10,164	153,43	1 559,46	ÚRS 2022_02*0,67
3	K	131351106	Hloubení jam nezapažených v hornině třídy těžitelnosti II, skupiny 4 objem do 5000 m3 strojně	m3	-2 371,047	82,02	-194 473,27	CS ÚRS 2020 02
	W		"viz v.č. D.1.1. SO04_01/09, setaily, TZ"					
	W		(6,05*4,25)*106,9		2 748,666			
	W		"jimka" 2,5*1,0*4		10,000			
	W		Mezisoučet		2 758,666			
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)		-387,619			
	W		Součet		2 371,047			
N	K	131251206	Hloubení jam zapažených v hornině třídy těžitelnosti I skupiny 3 objem do 5 000 m3 strojně	m3	640,525	248,57	159 215,33	ÚRS 2022_02*0,67
	W		skutečnost při odtěžení 30% zemina tř. 3					
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3		2 522,703			
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)		-387,619			
	W		Součet*0,3		640,525			
N	K	131351206	Hloubení jam zapažených v hornině třídy těžitelnosti II skupiny 4 objem do 5 000 m3 strojně	m3	1 528,583	248,57	379 959,82	ÚRS 2022_02*0,67
	W		skutečnost při odtěžení 70% zemina tř. 4					
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3		2 522,703			
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)		-387,619			
	W		Součet*0,7		1 494,559			
	W		zpevnění podkladu					
	W		úsek 4					
	W		(12,35+3,73)*3,24*0,1		5,20992			
	W		(1,50+2,64)*2*0,695*0,1		0,57546			
	W		úsek 5					
	W		46,0*3,24*0,1		14,904			
	W		úsek 6					
	W		(10,71+27,0)*3,24*0,1		12,21804			
	W		(4,34*2,315+2,24*0,50)*0,1		1,11671			
	W		Mezisoučet		34,024			
	W		Součet		1 528,583			
4	K	129001101	Příplatek za ztlížení odkopávky nebo prokopávky v blízkosti inženýrských sítí	m3	-100,970	337,74	-34 101,63	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		2371,047/2		1 185,524			
	W		skutečnost					
	W		1067,542		1 084,554			
	W		Součet		-100,970			
N	K	131201209	Příplatek za lepivost u hloubení jam zapažených v hornině tř. 3	m3	320,263	29,28	9 376,97	ÚRS 2022_02*0,67
N	K	131301209	Příplatek za lepivost u hloubení jam zapažených v hornině tř. 4	m3	764,291	40,74	31 134,17	ÚRS 2022_02*0,67
5	K	161151103	Svislé přemístění výkopku z horniny třídy těžitelnosti I, skupiny 1 až 3 hl. do 4 m	m3	228,874	33,77	7 729,07	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		1940,234		1 940,234			
	W		skutečnost					
	W		2 169,108		2 169,108			
	W		Součet		228,874			
6	K	162251102	Vodorovné přemístění do 50 m výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti I, skupiny 1 až 3	m3	-2 916,045	33,77	-98 474,84	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		1778,285*2 *Přepočtené koeficientem množství		3 556,570			
	P		skutečnost při odtěžení 30% zemina tř. 3					
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3		2 522,703			
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)		-387,619			
	W		Součet*0,3		640,525			
	W		Celkem		-2 916,045			
N	K	162251122	Vodorovné přemístění přes 20 do 50 m výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti II skupiny 4 až 5	m3	1 528,583	45,96	70 256,72	ÚRS 2022_01*0,67
	P		skutečnost při odtěžení 70% zemina tř. 4					
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3		2 522,703			
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)		-387,619			
	W		Součet*0,7		1 494,559			
	W		zpevnění podkladu					
	W		34,024		34,024			
	W		Celkem		1 528,583			
6	K	162251102	Vodorovné přemístění do 50 m výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti I, skupiny 1 až 3	m3	-1 899,217	33,77	-64 136,55	CS ÚRS 2020 02
	W		zášpy					
	W		předpoklad					
	W		1778,285*2 *Přepočtené koeficientem množství		3 556,570			
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3		2 522,703			
	W		odpočet zášpy					
	W		"podkladní beton"		-51,036			
	W		"ochranná mazanina"		-16,404			
	W		"PK2" 3*2,76*2,64+3*0,03*2,64/2		-21,740			
	W		"PK7" (8+38+24)*2,76*2,64+(8+38+24)*0,03*2,64/2		-507,276			
	W		"MK6" 5,4*2,64*2,79+0,75*2,64*2,79+0,8*1,64*2,79		-48,959			
	W		"MK7" 0,96*0,96*(1299+1325)/2		-1,209			
	W		"MK8" (0,97+3,74+6,0)*2,64*2,79+2,74*2,315*2,79+0,8*1,64*2,24		-99,522			
	W		"MK9" 8,0*2,64*2,79+3,32*1,12*(1,194+1,285)/2		-63,534			
	W		"MK10" 4,35*2,64*2,79+2,41*2,64*2,79+1,4*0,2*2,24+0,495*1,2*2,64		-51,987			
	W		"MK11" 0,5*2,64*2,79		-3,683			
	W		Součet		1 657,353			
	W		Celkem		-1 899,217			
7	K	162751117	Vodorovné přemístění do 10000 m výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti I, skupiny 1 až 3	m3	47,763	67,55	3 226,40	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava
	W		"viz v.č. D.1.1. SO04_01/09, setaily, TZ"					
	W		"předpoklad nevhodnosti výkopku pro zpěný zásyp" 0,25*2371,047		592,762			
	W		Součet		592,762			
	W		skutečnost při odložení 30% zemina tř. 3			2 522,703		
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3			-387,619		
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)			640,525		
	W		Součet*0,3			47,763		
8	K	162751119	Příplatek k vodorovnému přemístění výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti I, skupiny 1 až 3 ZKD 1000 m přes 10000 m	m3	477,631	6,75	3 224,01	CS ÚRS 2020 02
	W		*10 Přepočtené koeficientem množství		477,631			
12	K	162751137	Vodorovné přemístění do 10000 m výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti II, skupiny 4 a 5	m3	1 528,583	67,55	103 255,77	CS ÚRS 2020 02
	W		skutečnost					
	W		skutečnost při odložení 70% zemina tř. 4			2 522,703		
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3			-387,619		
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)			1 494,559		
	W		Součet*0,7			34,024		
	W		zpevnění podkladu			1 528,583		
	W		Celkem					
13	K	162751139	Příplatek k vodorovnému přemístění výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti II, skupiny 4 a 5 ZKD 1000 m přes 10000 m	m3	15 285,828	6,75	103 179,34	CS ÚRS 2020 02
	W		*10 Přepočtené koeficientem množství		15 285,828			
N	K	166151101	Přehození neulehlého výkopku z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3 strojně	m3	640,525	99,16	63 514,47	ÚRS 2022_02*0,67
	W		skutečnost					
	W		skutečnost 30% zemina tř. 3			2 522,703		
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3			-387,619		
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)			640,525		
	W		Součet*0,3					
N	K	166151111	Přehození neulehlého výkopku z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 4 až 5 strojně	m3	1 528,583	107,20	163 864,07	ÚRS 2022_02*0,67
	W		skutečnost					
	W		skutečnost 70% zemina tř. 4			2 522,703		
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3			-387,619		
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)			1 494,559		
	W		Součet*0,7			34,024		
	W		zpevnění podkladu			1 528,583		
	W		Celkem					
9	K	171201231	Poplatek za uložení zeminy a kamení na skládce (skládkovně)	t	3 477,605	96,50	335 588,90	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		237,105*1,8 Přepočtené koeficientem množství		426,789			
	W		skutečnost					
	W		skutečnost při odložení 30% zemina tř. 3			2 522,703		
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3			-387,619		
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)			3 843,151		
	W		Součet*1,8			34,024		
	W		zpevnění podkladu			61,243		
	W		Mezisoučet			3 477,605		
	W		Celkem					
10	K	171251201	Uložení sypaniny na skládky nebo meziskládky	m3	1 932,003	24,12	46 599,91	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		237,105 Přepočtené koeficientem množství		237,105			
	W		skutečnost					
	W		skutečnost při odložení 30% zemina tř. 3			2 522,703		
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))*(4,144+4,186+4,132)/3			-387,619		
	W		"odečet objemu stáva.kanálu" -(1,85*1,96*106,9)			2 135,084		
	W		Součet*1,8			34,024		
	W		zpevnění podkladu			34,024		
	W		Mezisoučet			1 932,003		
	W		Celkem					
11	K	174101101	Zásyp jam, šachet rýh nebo kolem objektů sypaninou se ztuhnutím	m3	1 064,591	130,27	138 684,30	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		"viz v.č. D.1.1. SO04_01/09, setaily, TZ"					
	W		"viz likvidace výkopku" 592,762		592,762			
	W		Součet		592,762			
	W		skutečnost					
	W		1 657,353		1 657,353			
	W		Celkem		1 064,591			
12	M	583439R90	zásypový nenamrzavý, ztuhitelný externí materiál fr. 16-63 mm (např. drcené hrubé, ŠD)	t	2 129,182	308,79	657 470,25	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		592,762*2 Přepočtené koeficientem množství		1 185,524			
	W		skutečnost					
	W		3 314,706		3 314,706			
	W		Celkem		2 129,182			
13	K	174151101	Zásyp jam, šachet rýh nebo kolem objektů sypaninou se ztuhnutím	m3	-1 778,285	130,27	-231 657,19	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		"zásyp stávajícím výkopkem" 2371,047-592,762		1 778,285			
	W		Součet		1 778,285			
14	K	18195111R	Úprava pláně v hornině třídy těžitelnosti I se ztuhnutím ručním vibračním pýchem nebo válcem	m2	185,040	82,02	15 176,97	CS VLASTNÍ
	W		předpoklad					
	W		3,95*106,9		422,255			
	W		Součet		422,255			
	W		((9,443+5,1+41,109+4,8+47,589)*5,24+(4,8*3,4+10,8*2,3))			607,295		
	W		Celkem		607,295			
	W		Součet		185,040			
15	K	460120019	Naložení výkopku strojně z hornin třídy 1až4	m3	390,823	24,12	9 426,65	CS ÚRS 2020 02
	W		předpoklad					
	W		Součet		1 778,285			
	W		skutečnost			2 169,108		
	W		Součet		2 169,108			
	W		Celkem		390,823			
D	998		Přesun hmot				134 777,25	
36	K	998253010	Přesun hmot pro montované ŽB kolektory a kanály	t	2 129,182	63,30	134 777,25	CS ÚRS 2020 02

VZOROVÝ ŘEZ 1:100



Stavba: Oblastní nemocnice Jičín

Stanovisko k vlastnostem výkopových materiálů

PODKLADY:

- [1] „OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN; NOVÝ KOLEKTOR; Zajištění stavební jámy“, DD, Ing. Radek Brokl, Husova 525, 506 01 Jičín, 05/2022
- [2] „OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN; NOVÝ KOLEKTOR; Zajištění stavební jámy – část 3“, DD, Ing. Radek Brokl, Husova 525, 506 01 Jičín, 06/2022
- [3] Místní prohlídka 13.9.2022
- [4] „Oblastní nemocnice Jičín, Pavilon centrálních laboratoří, Inženýrskogeologický průzkum“, CHEMCOMEX Praha a.s., Pražská 810/16, 102 21 Praha 10, 11/2011
- [5] „Novostavba pavilonu A (stavební úpravy č.p. 511 pro laboratoře a onkologii Oblastní nemocnice Jičín a.s.); Koordinační situace“, DPS, KANIA a.s., Špálava 80/9, 702 00 Ostrava, aktualizace projektové dokumentace 08/2020

PŘEDMĚT:

Předmětem této zprávy je stanovisko k materiálu zpětných zásypů nových kolektorů.

POPIS STÁVAJÍCÍHO STAVU KE DNI MÍSTNÍ PROHLÍDKY [3]:

Byl proveden částečný výkop pro nový kolektor v místech, kde to dovozovaly prostorové podmínky. Ve výkopech bylo zdokumentováno několik typů výkopové zeminy dle následující tabulky:

Typ výkopové zeminy	Třída těžitelnosti		Vhodnost do zpětných zásypů
	Dle ČSN 73 3050	Dle ČSN 73 6133	
Konstrukční vrstvy stávajících zpevněných ploch – šterkovité ulehle materiály	3	I	Ano, s výjimkou spodní vrstvy o mocnosti 500 mm nad základovou spárou.
Spraše a sprašové hlíny – rostlý terén GT typu GT3 a GT4 dle IGP [4] tuhé až pevné konzistence (po odkrytí) s postupným přechodem až do měkké konzistence působením srážkové vody, zemina je silně lepidavá	3-4 (poměr 30:70 % - odhad)	I	Ne v místech, kde budou v budoucnu zpevněné plochy. Možné použití pouze tam, kde budou v budoucnu plochy zeleně.
Zásypové materiály (zásypy stávajících kolektorů a podzemních sítí) – různorodé materiály, mnohdy s příměsí stavebního odpadu včetně větších úlomků	3-4 (poměr 50:50 % - odhad)	I	Ne v místech, kde budou v budoucnu zpevněné plochy. Možné použití pouze tam, kde budou v budoucnu plochy zeleně.

Doporučený způsob hutnění a použité materiály pro zpětné zásypy

Zpětné zásypy budou probíhat v pažené stavební jámě v prostoru mezi pažící konstrukcí (mikrozápory) a rubem svislých konstrukcí nových kolektorů. Tyto prostory jsou relativně úzké s omezenými možnostmi pro přístup hutnicí techniky. Použití výše uvedených materiálů do zpětných zásypů lze rozdělit do dvou skupin.

- a) Zásypy v místech, kde budou nad kolektory a do vzdálenosti menší než 3,00 m od stěn kolektorů umístěny zpevněné plochy dimenzované pro pravidelné přítěžování dopravním zatížením s projektem definovanou únosností podloží

Použití převažujícího typu místního výkopku (sprašové hlíny) je nevhodné, neboť je bez další úpravy obtížně zhutnitelný a navíc po vytěžení a uložení na mezideponii rychle degraduje působením atmosférických vlivů.

Z materiálů, které jsou na stavbě k dispozici, doporučuji použití podsítného frakce 0-9 mm. Dalšími vhodnými materiály mohou být např. podkladní vrstvy z bouraných zpevněných ploch nebo kamenný či betonový recyklát bez příměsí cihel a dalších antropogenních materiálů.

Ze statického hlediska je nutno zasypávat kolektor z obou stran stejnou sypaninou se stejnou mírou zhutnění. Hutnění bude probíhat po vrstvách max. 300 mm. Takto budou prováděny zpětné zásypy až do úrovně aktivní zóny pod zpevněnými plochami komunikací. Jako optimální způsob kontroly zhutnění doporučuji rázovou zatěžovací zkoušku, přičemž požadovaný minimální rázový modul v horní úrovni zpětných zásypů je $M_{vd} = 26$ MPa na pláni zpevněných ploch komunikací.

- b) Zásypy v místech, kde budou nad kolektory a do vzdálenosti menší než 3,00 m od stěn kolektorů umístěny pouze plochy areálové zeleně (byť s možností občasného pojezdu vozidla údržby)

V těchto úsecích je použití převažujícího typu místního výkopku (sprašové hlíny) přípustné, pokud bude zbaven antropogenních příměsí a balvanů větších než 100 mm. Pak ho lze využít až do úrovně cca 1,0 m pod úroveň upraveného terénu. **Přitom ale platí podmínka, že materiál nesmí být degradován působením atmosférických vlivů během uložení na mezideponii (zejména snížením konzistence na měkkou až kašovitou).** Horní část zásypu bude provedena z vhodných materiálů (viz. odst. a) a povrchová vrstva z ornice pro budoucí ozelenění.

Hutnění bude probíhat rovněž po vrstvách max. 300 mm. Kontrola míry zhutnění za pomoci zkoušek prováděna nebude.

Dle poskytnuté koordinační situace [5] je ale použití tohoto materiálu omezené pouze na krátký úsek o délce cca 10,0 – 12,0 m v místě napojení nového kolektoru na nový Pavilon A. V ostatních úsecích se v blízkosti nového kolektoru vyskytují zpevněné plochy. S přihlédnutím k výše uvedeným skutečnostem (degradace materiálu na mezideponii, statické působení zpětného zásypu na nový kolektor a malý rozsah oblasti dle odstavce b) této zprávy) doporučuji použít způsob zpětných zásypů kolektoru dle odstavce a) této zprávy v celém rozsahu nového kolektoru.

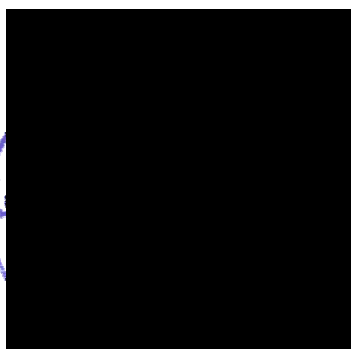
PŘÍLOHA:

Situační schéma provedených výkopů ke dni místní prohlídky [3]

..... str.3

Ing. Radek Brokl

Jičín, 10.11.2022



Re: ON Jičín - kontrola stanoviska geotechnika

Od: Ing. Pavel Žaba [REDACTED]

Komu: Ing. Tomáš Pazdera [REDACTED]

Datum: 8.12.2022 15:20

Dobrý den

Místní prachovité hlíny mají tuhou a po nasycení srážkovou vodou až měkkou konzistenci. Z geotechnického pohledu se jedná o zeminy převlhčené a tudíž nevhodné do zpětných zásypů. Tyto zeminy nelze, zvláště za stávajících klimatických podmínek, účinně hutnit na míru zhutnění 95 % PS, která je požadována pro zásypy mimo aktivní zónu.

Veškeré vytěžené zeminy se tak doporučuje nahradit ŠD.

S pozdravem,
Ing. Pavel Žaba

Global-Geo, s.r.o.

[REDACTED] | www.globalgeo.cz |

Od: Ing. Tomáš Pazdera [REDACTED]

Odesláno: čtvrtek 8. prosince 2022 13:45

Komu: Ing. Pavel Žaba [REDACTED]

Předmět: ON Jičín - kontrola stanoviska geotechnika

Dobrý den,

Dle dohody Vám posílám posudek, týkající se (ne)vhodnosti zeminy z výkopků pro zpětné zásypy podzemního kolektoru. Chtěl bych Vás požádat o oponentní posouzení, zda předložený dokument odpovídá skutečnosti a lze tedy na jeho základě schválit záměnu zásypového materiálu.

V případě potřeby je samozřejmě možné šetření na místě.

S pozdravem,

Ing. Tomáš Pazdera
Technický dozor, projektový manažer



[Ekologický rozvoj a výstavba s.r.o.](http://www.erv.cz)

sídlo: nám. Československé armády 37, 551 01 Jaroměř

IC: 275 04 514 web: <http://www.erv.cz/o-nas/profil-spolecnosti.html>

Vaše osobní údaje jsou zpracovány v souladu s nařízením Evropského parlamentu a Rady (EU) 2016/679 o ochraně osobních údajů (GDPR).

Více informací naleznete na našich webových stránkách <http://www.erv.cz/o-nas/gdpr.html>

From: Zbyněk Beran [REDACTED]
Sent: Thursday, December 8, 2022 1:34 PM
To: [REDACTED]
Subject: Geotechnický názor

Ing. Zbyněk Beran

vedoucí výrobní přípravy
[REDACTED]

GEOSAN GROUP a. s.
U Průhonu 1516/32, 170 00 Praha 7

Tento e-mail nepředstavuje nabídku či její přijetí a společnost GEOSAN GROUP a. s. nenesе žádné následky z ukončení vyjednávání o uzavření smlouvy v jakékoli jeho fázi, a to i bez spravedlivého důvodu, což adresát tohoto e-mailu bere na vědomí. V případě, že je tento e-mail součástí obchodního jednání, jehož výsledkem může být dojednání obsahu smlouvy mezi společností GEOSAN GROUP a. s. a adresátem e-mailu, dojde k platnému a účinnému uzavření smlouvy až jejím podpisem oprávněnými zástupci obou smluvních stran jak uvedeno shora, přičemž jakákoliv změna v dohodnutém obsahu smlouvy je považována za novou nabídku. Ukončení jednání o obsahu smlouvy v jakékoli fázi před podpisem smlouvy není považováno za nepoctivé ukončení jednání o smlouvě ve smyslu zákona.

Společnost GEOSAN GROUP a. s. zachovává nulovou toleranci k jakémukoli nelegálnímu jednání a dodržuje maximální transparentnost, legalitu a etiku. Součástí firemní kultury společnosti GEOSAN GROUP a. s. je Criminal compliance program (viz www.geosan-group.cz), který stanoví zásady a pravidla jednání zaměstnanců či jiných osob jednajících za společnost GEOSAN GROUP a. s. (dále jen „zaměstnanec“). Každý zaměstnanec má povinnost oznámit jakékoli podezřelé či nelegální jednání. V jakémkoli případě, kdy je jednání zaměstnance v rozporu s Criminal compliance programem, nelze jej považovat za jednání v rámci nebo v zájmu společnosti GEOSAN GROUP a. s. Takové jednání je možné oznámit, a to i anonymně, způsoby uvedenými na www.geosan-group.cz

Podrobnosti o zpracování vašich osobních údajů naleznete na našich webových stránkách www.geosan-group.cz.

ZMĚNOVÝ LIST

045NZ**Přeložka kanalizace v místě kolize s kolektorem**

Stavba:	Oblastní nemocnice Jičín – Náhradní zdroj elektrické energie		
Objekt:	SO.04.02 - PŘELOŽKA KANALIZACE		
Předkládá:	Geosan Group a.s.	Datum:	30.10.2022

Odesláno / předáno:	Přílohy / počet listů
poštou	1) Položkový rozpočet změny 2 listů
e-mailem	2) Projektové podklady listů, výkresů
osobně	3) Fotodokumentace a ostatní přílohy 1 listů

1 Technický popis změny:

1.1 Popis původního řešení:

dle PD

1.2 Popis nového řešení:

Provedení přeložky kanalizace z důvodu střetu s novým kolektorem a zajištěním výkopu.

2 Zdůvodnění změny:

Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky.

Při změně zajištění výkopu dle požadavku zhotovitele, pro nový kolektor mezi pavilonem ředitelství a PIO, doško ke kolizi se stávající kanalizací a zjištěním, že nelze provést požadované šachty, které zasahují do kolektoru. Proto bylo přistoupeno k přeložce kanalizace včetně navazujících napojení a lapolů.

Změna vyvolaná postupem prováděných prací pro zajištění montáže kolektoru.

Jde o práce, jejichž rozsah nebyl možno v rámci projekčních prací předpovídat z důvodů skutečných podmínek na stavbě při jejím provádění.

3 Vliv na dopracování projektové dokumentace:	<input type="checkbox"/>	ANO	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
--	--------------------------	-----	-------------------------------------	----

4 Dopad do smluvních termínů:	<input type="checkbox"/>	ANO (uvést návrh prodloužení lhůty smluvního termínu)	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
--------------------------------------	--------------------------	--	-------------------------------------	----

5 Náklady:	Cena méněprací (odpočet):	–	0,00 Kč	bez DPH
	Cena víceprací (přípočet):	+	555 922,59 Kč	bez DPH
	Výsledná ceny změny:		555 922,59 Kč	bez DPH

6 Schválil:

za zhotovitele:	za TDS:	za TDS - specialistu:	za AD:	za uživatele:	za objednatele:

GEOSAN GROUP a.s.	SP + ERV + RSTAV	SP + ERV + RSTAV	KARLÍNBLOK, s.r.o.	ON Jičín a.s.	Královéhradecký kraj
-------------------	------------------	------------------	--------------------	---------------	----------------------

SOUPIS PRACÍ

Stavba

ONJ-Přeložka kanalizace

Místo

Jičín

Datum

10. 10. 2022

Zadávatel

Projektant

Zhotovitel

Zpracovatel

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenná soustava
Náklady soupisu celkem							555 922,59	
D	HSV		Práce a dodávky HSV				531 821,48	
D	1		Zemní práce				117 940,46	
N	K	113106123	Rozebrání dlažeb ze zámkových dlaždic komunikací pro pěší ručně	m ²	12,708	107,42	1 365,04	ÚRS 2022*1,16
1	K	115101201	Čerpání vody na dopravní výšku do 10 m průměrný přítok do 500 l/min	hod	8,000	161,29	1 290,32	dle SOD
N	K	132254101	Hloubení rýh zapažených š do 800 mm v hornině třídy těžitelnosti I skupiny 3 objem do 20 m ³ strojně	m ³	21,180	1 566,00	33 167,88	ÚRS 2022*1,16
			0,8*2,5*(6,1+4,49)		21,180			
3	K	151101301	Zřízení rozeprání stěn při pažení příložném hl do 4 m	m ³	21,180	67,79	1 435,79	dle SOD
4	K	151101311	Odstranění rozeprání stěn při pažení příložném hl do 4 m	m ³	21,180	15,54	329,14	dle SOD
5	K	162351104	Vodorovné přemístění přes 500 do 1000 m výkopku/sypaniny z horniny třídy těžitelnosti I skupiny 1 až 3	m ³	21,180	101,80	2 156,12	dle SOD
N	K	167151102	Nakládání výkopku z hornin třídy těžitelnosti II skupiny 4 a 5 do 100 m ³	m ³	79,624	248,24	19 765,86	ÚRS 2022*1,16
7	K	174151101	Zásyp jam, šachet rýh nebo kolem objektů sypaninou se zhuťněním	m ³	79,654	245,44	19 550,28	dle SOD
			0,8*(2,5-0,6)*(9,2+6,1+4,49+27,85)*1,1		79,654			
			Součet			79,654		
6	K	175111101	Obsypání potrubí ručně sypaninou bez prohození, uloženou do 3 m	m ³	25,154	655,68	16 492,97	dle SOD
			0,8*0,6*(9,2+6,1+4,49+27,85)*1,1		25,154			
10	M	58337310	šlérkopisek frakce 0/4	t	50,308	445,00	22 387,05	dle SOD
			25 154*2 Přepočteno koeficientem množství		50,308			
D	4		Vodorovné konstrukce				42 776,91	
9	K	451572111	Lože pod potrubí otevřený výkop z kameniva drobného lžéného	m ³	28,154	1 519,39	42 776,91	dle SOD
			0,8*0,6*(9,2+6,1+4,49+27,85)*1,1		25,154			
			2*0,5		3,000			
			Součet		28,154			
D	5		Komunikace pozemní				7 129,31	
50	K	564861111	Podklad ze šlérkodrtě ŠD plochy přes 100 m ² II 200 mm	m ²	8,472	231,42	1 960,59	dle SOD
			0,8*(6,1+4,49)		8,472			
51	K	591411111	Kladení dlažby z mozaiky jednobarevné komunikací pro pěší lože z kameniva	m ²	12,708	406,73	5 168,72	dle SOD
			1,2*(6,1+4,49)		12,708			
D	8		Trubní vedení				198 608,23	
N	K	871350410	Montáž kanalizačního potrubí korugovaného SN 10 z polypropylenu DN 200	m	39,440	191,40	7 548,82	ÚRS 2022*1,16
			6,1+4,49+27,85+1		39,440			
N	M	28617044	trubka kanalizační PP korugovaná DN 200x6000mm SN10	m	40,032	602,04	24 100,87	ÚRS 2022*1,16
			39,44*1,015 Přepočteno koeficientem množství		40,032			
N	K	871370410	Montáž kanalizačního potrubí korugovaného SN 10 z polypropylenu DN 300	m	6,800	277,24	1 885,23	ÚRS 2022*1,16
N	M	28617046	trubka kanalizační PP korugovaná DN 300 SN10	m	6,902	1 218,00	8 406,64	ÚRS 2022*1,16
			6,8*1,015 Přepočteno koeficientem množství		6,902			
N	K	871395811	Rourání stávajícího potrubí z PVC nebo PP DN přes 250 do 400	m	8,320	113,10	940,99	ÚRS 2022*1,16
			6,82*1,5		8,320			
N	K	87737512x	Úprava stávajícího potrubí pro napojení na novou kanalizaci	kus	4,000	538,00	2 152,00	CS VLASTNÍ
			2*2 Přepočteno koeficientem množství		4,000			
N	K	890411811	Rourání šachet z prefabrikovaných skruží ručně obestavěného prostoru do 1,5 m ³	m ³	2,235	5 279,00	11 798,57	ÚRS 2022*1,16
			0,39*4		1,560			
			1,35*0,5		0,675			
			Součet		2,235			
N	K	894414111	Osazení betonových nebo železobetonových dílců pro šachty skruží základových (dno)	kus	2,000	1 554,40	3 108,80	ÚRS 2022*1,16
N	M	RMAT0001	dno šachtové betonové dle specifikace Š4a aŠ4b	kus	2,000	13 500,00	27 000,00	CS VLASTNÍ
N	K	89441020a	Osazení betonových vyrovnávacích prstínek DN 63	kus	3,000	470,96	1 412,88	ÚRS 2022*1,16
N	M	PFB 11201020Z	Prstěnek šachtový vyrovnávací (OZ) TBW-O 1 63/8	kus	1,000	380,09	380,09	CS VLASTNÍ

N	M	PFB 1120103OZ	Prstelec šachtový vyrovnávací (OZ) TBW-Q 1 63/10	kus	2,000	431,78	863,56	CS VLASTNÍ
N	K	894411311	Osazení betonových nebo železobetonových dílců pro šachty skruží rovných	kus	6,000	1 322,40	7 934,40	ÚRS 2022*1,1E
N	M	PFB 1122183A	Skruž výšky 500 mm TBS-Q 1 100/50/10 PS	kus	2,000	2 821,55	5 643,10	CS VLASTNÍ
N	M	PFB 1122193A	Skruž výšky 1000 mm TBS-Q 1 100/100/10 PS	kus	4,000	5 355,60	21 422,40	CS VLASTNÍ
N	K	894412411	Osazení betonových nebo železobetonových dílců pro šachty skruží přečhrbových	kus	2,000	1 357,20	2 714,40	ÚRS 2022*1,1E
N	M	PFB 1121115A	Konus TBR-Q 1 100-63/58/10 KPS	kus	2,000	3 471,68	6 943,36	CS VLASTNÍ
N	K	8962111a	Vytvoření spádů a tvarovek UR 2 (T-Kus, koleno, příčné potrubí DN 200)	kus	1,000	6 875,00	6 875,00	CS VLASTNÍ
N	M	28617381x	T-Kus kanalizace PP korugované DN 200/200	kus	1,000	2 487,50	2 487,50	CS VLASTNÍ
N	M	2861733a	koleno korugované DN 200x90°	kus	1,000	867,50	867,50	CS VLASTNÍ
N	K	899101211	Demontáž poklopů litinových nebo ocelových včetně rámu hmotnosti do 50 kg	kus	1,000	214,60	214,60	ÚRS 2022*1,1E
N	K	899620131	Obetonování plastové šachty z polypropylenu betonem prstlým tř. C 16/20 oteplený výkyp	m3	1,000	4 280,40	4 280,40	ÚRS 2022*1,1E
N	K	899104112	Osazení poklopů litinových nebo ocelových včetně rámu pro třídu zatížení D400, F600	kus	2,000	1 473,20	2 946,40	ÚRS 2022*1,1E
N	M	55241003	poklop kanalizační betonolitinový 160mm, D 400 bez odvětrání	kus	2,000	6 832,40	13 664,80	ÚRS 2022*1,1E
N	K	895941302	Osazení vpusti uliční DN 450 z betonových dílců dna s kálíštěm	kus	2,000	1 299,20	2 598,40	ÚRS 2022*1,1E
N	M	59224495	vpust' uliční DN 450 kálíště nízké 450/240x50mm	kus	2,000	453,56	907,12	ÚRS 2022*1,1E
N	K	895941312	Osazení vpusti uliční DN 450 z betonových dílců skruží horní 195 mm	kus	2,000	721,52	1 443,04	ÚRS 2022*1,1E
N	M	59223856	skruž pro uliční vpust' horní betonová 450x195x50mm	kus	2,000	396,72	793,44	ÚRS 2022*1,1E
N	K	895941331	Osazení vpusti uliční DN 450 z betonových dílců skruží průběžná s výtokem	kus	2,000	1 124,04	2 248,08	ÚRS 2022*1,1E
N	M	59224489	vpust' uliční DN 450 skruží průběžná s odtokem 150mm 450/450x50mm	kus	2,000	715,72	1 431,44	ÚRS 2022*1,1E
N	K	899204112	Osazení mříží litinových včetně rámu a košů na bahno pro třídu zatížení D400, F600	kus	2,000	1 531,20	3 062,40	ÚRS 2022*1,1E
N	M	55242328	mříž D 400 - plochá, 600x600 4-stranný rám	kus	2,000	8 734,80	17 469,60	ÚRS 2022*1,1E
N	K	935923213	Kalový koš vpusti obubnikového odvodnění dlouhý	kus	2,000	2 853,60	3 062,40	ÚRS 2022*1,1E

D 9 Ostatní konstrukce a práce-bourání 19 134,40

26	K	997221611	Nakládání na dopravní prostředky pro vodorovnou dopravu suti	t	7 895	206,87	1 633,24	dle SOD
27	K	997221561	Vodorovná doprava suti bez naložení, ale se složením a s hrubým urovnáním z kusových materiálů, na vzdálenost do 1 km	t	7 895	60,43	477,09	dle SOD
28	K	997221569	Vodorovná doprava suti bez naložení, ale se složením a s hrubým urovnáním Příplatek k ceně za každý další započatý 1 km přes 1 km	t	118 425	15,19	1 798,88	dle SOD

7 895*15 Přepočtené koeficientem množství 118,425

29	K	997013861	Poplatek za uložení stavebního odpadu na recyklační skládce (skládkové) z prostého betonu zařizovacího do Katalogu odpadů pod kódem 17 01 01	t	7 895	198,69	1 568,66	dle SOD
30	K	997013631	Poplatek za uložení stavebního odpadu na skládce (skládkové) směsného stavebního a demoličního zařizovacího do Katalogu odpadů pod kódem 17 09 04	t	7 895	1 729,77	13 656,53	dle SOD

D 99 Přesun hmot 146 232,17

31	K	998276101	Přesun hmot pro trubní vedení hloubené z trub z plastických hmot nebo sklolaminátových pro vodovody nebo kanalizace v otevřeném výkopu dopravní vzdálenost do 15 m	t	63,511	1 192,14	75 714,00	dle SOD
32	K	998276125	Přesun hmot pro trubní vedení hloubené z trub z plastických hmot nebo sklolaminátových Příplatek k cenám za zvětšený přesun přes vymezenou největší dopravní vzdálenost přes 500 do 1000 m	t	63,511	1 110,33	70 518,17	dle SOD

D M Práce a dodávky M 2 719,47

D 23-M Montáže potrubí 2 719,47

N	K	230170015	Tlaková zkouška těsnosti potrubí zkouška DN přes 200 do 350	m	46 240	58,81	2 719,47	ÚRS 2022*1,1E
---	---	-----------	---	---	--------	-------	----------	---------------

39,44+6,8

46 240

D VRN Vedlejší rozpočtové náklady 21 381,64

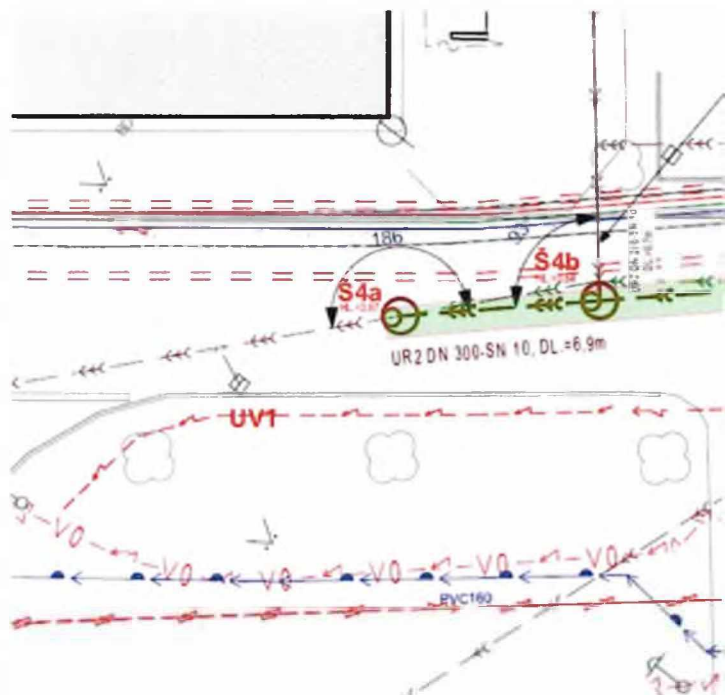
D VRN3 Zařízení staveniště 16 036,23

38	K	030001000	Zařízení staveniště	%	3,000	5 345,41	16 036,23	dle SOD
----	---	-----------	---------------------	---	-------	----------	-----------	---------

D VRN6 Územní vlivy 5 345,41

39	K	060001000	Územní vlivy	%	1,000	5 345,41	5 345,41	dle SOD
----	---	-----------	--------------	---	-------	----------	----------	---------

Označení v situaci





PLZNAMKA: souřadný systém S-JSK

ZMĚNOVÝ LIST

Doplnění magnetů k oknům

046

Stavba:	Oblastní nemocnice Jičín – Novostavba pavilonu „A“ pro laboratoře a onkologii		
Objekt:	SO 01 Pavilon A		
Předkládá:	Geosan Group a.s.	Datum:	12.10.2022

Odesláno / předáno:	Přílohy / počet listů
poštou	1) Položkový rozpočet změny 1 listů
e-mailem	2) Projektové podklady listů, výkresů
osobně	3) Fotodokumentace a ostatní přílohy 8 listů

1 Technický popis změny:
1.1 Popis původního řešení: Dle PD.
1.2 Popis nového řešení: Doplnění magnetů MaR k hliníkovým oknům.

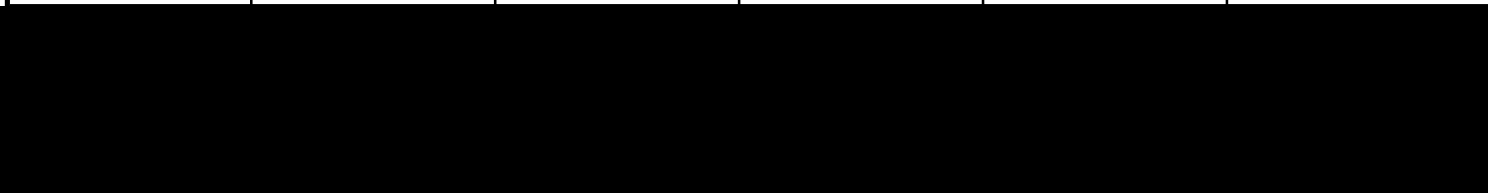
2 Zdůvodnění změny:
Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky. Chyba projektu. Doplnění chybějících magnetických kontaktů do zbývajících výplní otvorů (oken) na pavilonu A. Tyto kontakty je nutno osadit do výplní z důvodu propojení s MaR, která řídí i provoz klimatických jednotek - VZT. Doplnění magnetů MaR k hliníkovým oknům.

3 Vliv na dopracování projektové dokumentace:	<input type="checkbox"/>	ANO	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
--	--------------------------	-----	-------------------------------------	----

4 Dopad do smluvních termínů:	<input type="checkbox"/>	ANO (uvést návrh prodloužení lhůty smluvního termínu)	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
--------------------------------------	--------------------------	--	-------------------------------------	----

5 Náklady:	Cena méněprací (odpočet):	-	0,00 Kč	bez DPH
	Cena víceprací (přípočet):	+	127 808,18 Kč	bez DPH
	Výsledná ceny změny:		127 808,18 Kč	bez DPH

6 Schválil:					
za zhotovitele:	za TDS:	za TDS - specialistu:	za AD:	za uživatele:	za objednatele:



GEOSAN GROUP a.s.	SP + ERV + RSTAV	SP + ERV + RSTAV	KANIA a.s.	ON Jičín a.s.	Královéhradecký kraj
-------------------	------------------	------------------	------------	---------------	----------------------

SOUPIS PRACÍ

Stavba:

STAVEBNÍ ÚPRAVY Č.P. 511 PRO LABORATOŘE A ONKOLOGII OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN A.S.

Objekt:

SO 01 - PAVILON A

Soupis:

D.1.1 - Architektonicko-stavební řešení

Úroveň 3:

D.1.1-1 - Architektonicko-stavební řešení

Místo: Jičín

Datum: 28.04.2021

Zadavatel: KRÁLOVÉHRADECKÝ KRAJ

Projektant: KANIA a.s. , Špálova
80/9, Ostrava

Uchazeč: GEOSAN GROUP a. s.

Zpracovatel:

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

Náklady soupisu celkem

127 808,18

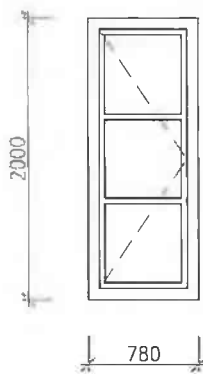
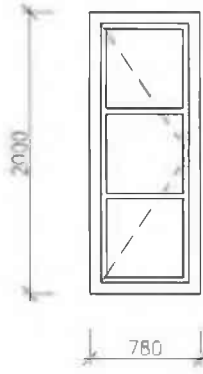
D HSV Práce a dodávky HSV 127 808,18

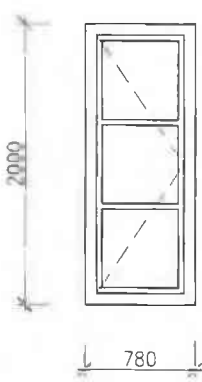
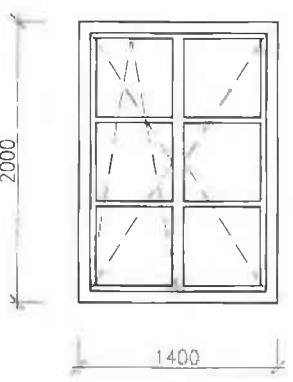
D 767 Konstrukce zámečnické 127 808,18

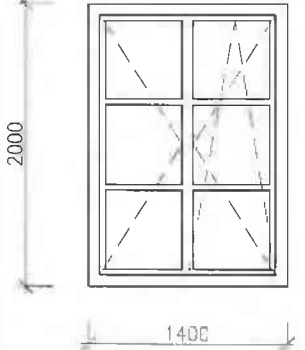
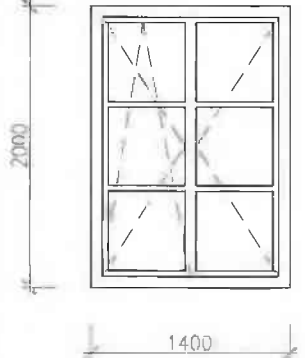
N			Doplnění magnetů MaR k Al oknům	ks	158,000	670,00	105 860,00	CS VLASTNÍ
N			Osazení magnetů	ks	158,000	125,00	19 750,00	CS VLASTNÍ
408	K	998767203	Přesun hmot procentní pro zámečnické konstrukce	%	1 256,100	1,75	2 198,18	CS ÚRS 2020 02

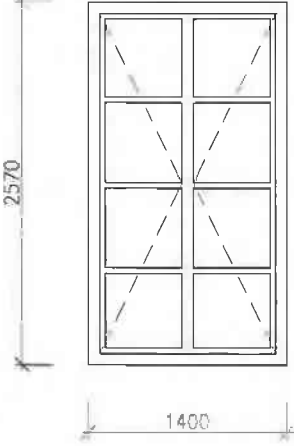
Výřez ze situace – Pav.A



OZN.	Schéma	Popis	materiál	Funkce	ROZMĚRY		Kování	Požární odolnost	Počet (ks)	Podlaží	
					Šířka (mm)	Výška (mm)					
O1		<p>okno, jednokřídlé, otevíravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém,</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: izolační 3-sklo, $U_g=0,6$ W/m².K Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2$ W/m².K</p>	Hliník	Vnější	780	2000	celoobvodové kování s vícepolohovou klikou, klika v 1/3 výšky křídla		6	2. NP	
									5	3. NP	
									2	4. NP	
									Celkem: 13		
		MAGNETICKÝ KONTAKT		2L 46							
O2		<p>okno, jednokřídlé, otevíravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém,</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: izolační 3-sklo, $U_g=0,6$ W/m².K Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2$ W/m².K</p>	Hliník	Vnější	780	2000	celoobvodové kování s vícepolohovou klikou, klika v 1/3 výšky křídla		4	1. NP	
									Celkem: 4		
		magnetický kontakt									
SPECIFIKACE OKEN - VNĚJŠÍCH					NOVOSTAVBA PAVILONU "A"			ZAK. ČÍSLO	STRANA		
					SO 01			15033	2/11		

OZN.	Schéma	Popis	Materiál	Funkce	ROZMĚRY		Kování	Požární odolnost	Počet (ks)	Podlaží	
					Šířka (mm)	Výška (mm)					
O3		<p>okno, jednokřídlé, oteviravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém,</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: ornamentní izolační 3-sklo, $U_g=0,6 \text{ W/m}^2\text{K}$ Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2 \text{ W/m}^2\text{K}$</p> <p>Okno umístěno na WC, zvolit ornamentní sklo neprůhledné propouštějící světlo</p>	Hliník	Vnější	780	2000	celoobvodové kování s vícepolohovou klikou, klika v 1/3 výšky křídla		2	2. NP	
									1	3. NP	
									Celkem: 3		
							MAGNETICKÝ KONTAKT ZL 46				
O4		<p>okno, dvoukřídlé, oteviravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: izolační 3-sklo, $U_g=0,6 \text{ W/m}^2\text{K}$ Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2 \text{ W/m}^2\text{K}$</p>	Hliník	Vnější	1400	2000	celoobvodové kování s vícepolohovou klikou, klika v 1/3 výšky křídla		23	2. NP	
									15	3. NP	
									11	4. NP	
							MAGNETICKÝ KONTAKT ZL 46			Celkem: 49	
SPECIFIKACE OKEN - VNĚJŠÍCH			NOVOSTAVBA PAVILONU "A"				ZAK. ČÍSLO	STRANA			
			SO 01				15033	3/11			

OZN.	Schéma	Popis	Materiál	Funkce	ROZMĚRY		Kování	Požární odolnost	Počet (ks)	Podlaží
					Šířka (mm)	Výška (mm)				
O5		<p>okno, dvoukřídle, otevíravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: izolační 3-sklo, $U_g=0,6 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$</p>	Hliník	Vnější	1400	2000	celoobvodové kování s vícepolohovou klikou, klika v 1/3 výšky křídla		19	2. NP
									29	3. NP
									25	4. NP
									Celkem: 73	
						MAGNETICKÝ KONTAKT 26 46				
O6		<p>okno, dvoukřídle, otevíravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: izolační 3-sklo, $U_g=0,6 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$</p>	Hliník	Vnější	1400	2000	celoobvodové kování s vícepolohovou klikou, klika v 1/3 výšky křídla magnetický kontakt		9	1. NP
									Celkem: 9	
SPECIFIKACE OKEN - VNĚJŠÍCH			NOVOSTAVBA PAVILONU "A"				ZAK. ČÍSLO		STRANA	
			SO 01				15033		4/11	

OZN.	Schéma	Popis	Materiál	Funkce	ROZMĚRY		Kování	Požární odolnost	Počet (ks)	Podlaží
					Šířka (mm)	Výška (mm)				
O9		<p>okno, dvoukřídle, otevíravo-sklopné, vnější – profily s přerušeným tepelným mostem, min. 3 komorový systém</p> <p>Materiál: hliníkové profily s přerušeným tepelným mostem Výplň: izolační bezpečnostní 3-sklo, $U_g=0,6 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ Barva: RAL7016 matná, oboustranně</p> <p>Celkový součinitel prostupu tepla $U_w=1,2 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$</p>	Hliník	Vnější	1400	2570	celoobvodové kování s oboustrannou uzamykatelnou klikou s vložkovým zámkem třídy bezpečnosti RC3 klika v 1/3 výšky křídla <i>HAGELTICHT</i> <i>KONTAKT</i> <i>2646</i>		2	4. NP

Magnetický kontakt zápusný MAS 333 pro nízká až střední rizika

Popis

Zápusný magnetický kontakt MAS 333 je určen pro použití v zabezpečovacích poplachových systémech ZPS jako detektor otevření (dveří, oken apod.). K vyhlášení poplachu dojde při změně vzájemné polohy vlastního magnetického kontaktu a ovládacího magnetu. Tento typ je určen pro zápusnou montáž. Poplach v ochranné smyčce je vyvolán při přerušení přívodního kabelu. Magnetický kontakt lze použít tam, kde splňuje požadavky na ZPS.

Splňuje požadavky **pro stupeň zabezpečení 2 - nízké až střední riziko** normy ČSN EN 50 131-1.

Je klasifikován **pro třídu III – prostředí venkovní chráněné.**
NBÚ – DůVĚRNÉ.

Návod na montáž

- 1) Při montáži magnetického kontaktu se doporučuje dodržovat “Pravidla navrhování a montáž ZPS” - AGA.
- 2) Magnetický kontakt a magnet musí být montován zápusným způsobem do otvoru $\phi 6\text{mm}$ (kontakt má $\phi 6 \times 20\text{mm}$, magnet NdFeB - neodym – N35 $\phi 6\text{mm} \times 22\text{mm}$), vhodné je zajistit obě části vhodným tmelem či lepidlem podle materiálu, do kterého jsou zapuštěny.
- 3) Pracovní vzdálenost mezi kontaktem a magnetem je v sepnutém stavu v rozmezí 0 až 22mm (tolerance - 2 mm), záleží na vzájemné poloze a směru pohybu magnetu při otevření (axiálně, či radiálně) - viz obrázek.
- 4) **Kontakt ani magnet nesmí být zabudovány samostatně do feromagnetických materiálů. Je nutno použít Vložky MAS6 a vrtat otvor $\phi 14\text{ mm}$. Nutno objednat samostatně.** Přesto mohou být ovlivněny vlastnosti je-li v blízkosti feromagnetický materiál, zejména vzdálenosti sepnutí a rozepnutí - nutno vyzkoušet správnou funkci např. multimetrem.
- 5) Vyvarovat se mechanickému namáhání, zejména rázy, během montáže i provozu, může poškodit jazýčkový kontakt (skleněný zátav).
- 6) Montáž musí být prováděna při teplotách nad $+5\text{ }^\circ\text{C}$. Přívodní kabel musí tvořit pevně uložené vedení, nesmí být mechanicky namáhán v prostředí s teplotami pod $+5$ nebo nad $+45\text{ }^\circ\text{C}$.
- 7) Na očištění nesmí být použita organická rozpouštědla !
- 8) Magnetický kontakt nesmí být opravován, je-li vadný nebo poškozen, jedine vyměnit.

Záruka

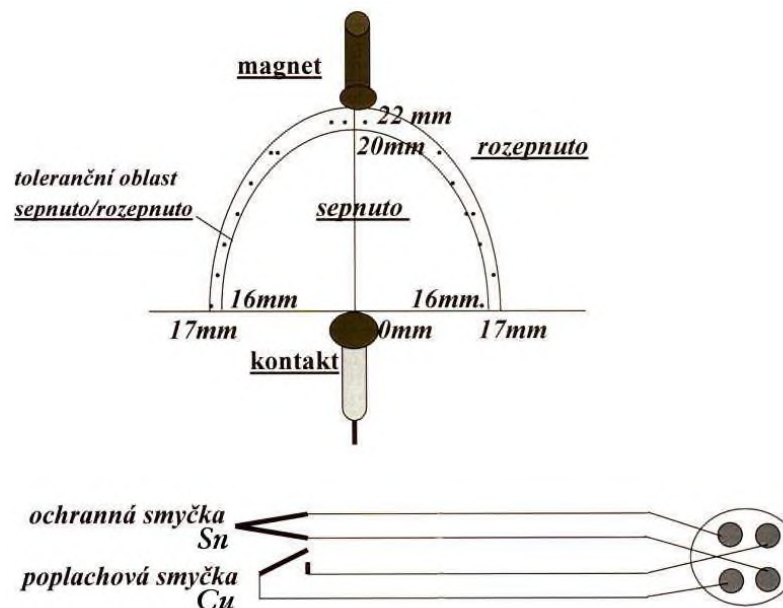
Výrobce ručí za jakost výrobku po dobu 24 měsíců ode dne uvedení do provozu, nejdéle však 36 měsíců ode dne dodání. Záruka se nevztahuje na poškození neodbornou montáží, nesplněním výše uvedených podmínek, poškozením třetí osobou.

Skladování pouze v prostoru suchém, bez chemických vlivů, rel. vlhkost do 80%, při teplotách -5 až $+40\text{ }^\circ\text{C}$, v původním obalu !

Technické parametry

Rozsah pracovních teplot	-40+70 °C
Rel. vlhkost	max 95% /40 °C
Atm. tlak	66 - 106 kPa
Krytí	IP 65
Rozměry (vnější)	$\phi 6 \times 20\text{mm}$, magnet $\phi 6 \times 22\text{mm}$
Hmotnost	30g vč. kabelu 3 m
Spínané napětí/proud/výkon (ochrana i poplach)	max. 50V/ max. 250mA/ max. 3W
Počet sepnutí (15V, 20mA)	2.10 ⁹
Odpor - stav sepnuto/rozepnuto	max. 2 ohm / min. 10 ⁹ ohm
Izolační odpor mezi ochrannou a poplachovou smyčkou	min 10 ⁹ ohm
Délka přívodu - standardně	3 m (na objednání jakákoli – dodání cca 1měsíc)

Pracovní diagram a zapojení

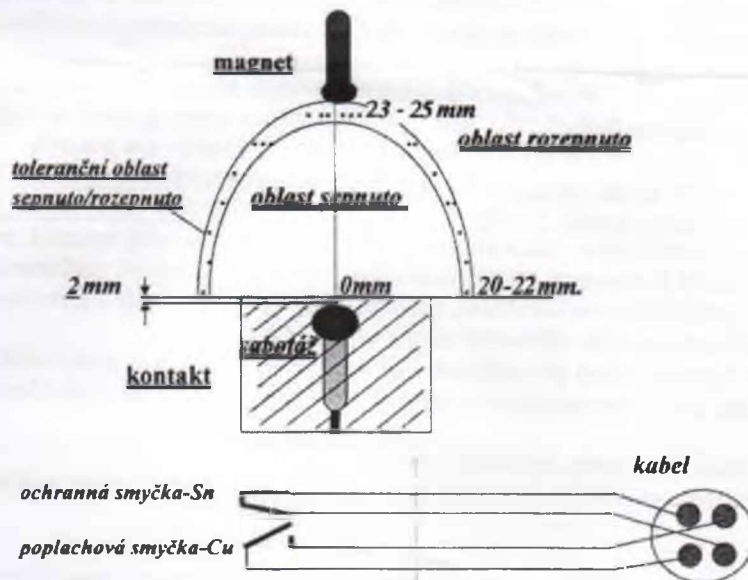


Výrobce : ASITA® s.r.o., Česká republika

Technické parametry

Rozsah pracovních teplot	-40+70 °C
Rel. vlhkost	max 95% /40 °C
Atm. tlak	66 - 106 kPa
Krytí	IP 65
Rozměry (vnější)	φ8 x 33mm, magnet NdFeB N35 φ6 x 22mm
Hmotnost	38g vč. kabelu 3 m
Spínané napětí/proud/výkon (ochrana i poplach)	max. 50V/ max. 250mA/ max. 3W
Počet sepnutí (15V, 20mA)	2.10 ⁹
Odpor - stav sepnuto/rozepnuto	max. 2 ohm / min. 10 ⁹ ohm
Isolační odpor mezi ochrannou a poplachovou smyčkou	min 10 ⁹ ohm
Délka přívodu - standardně	3 m

Pracovní diagram a zapojení



Výrobce : ASITA[®] s.r.o., Česká republika

Váš dopis značky / Ze dne

Naše značka: ZL 46-221128

Číslo zakázky: 15033

Vyřizuje/ Tel.: Ing. Ondřej Fabián, [REDACTED]

Datum: 28.11.2022

Geosan Group a.s.

**U Nemocnice 430
280 02 Kolín III**

IČO: 281 69 522

Doručováno elektronicky

Vyjádření autorského dozoru ke změnovému listu č. 46

Dobrý den,

Viz níže posíláme vyjádření ke změnovému listu č. 46.

Zhotovitel stavby Geosan Group a.s., na základě zadávací projektové dokumentace zahájil práce instalaci oken, které mají být osazeny magnetickými kontakty pro systém MaR.

Na základě zjištění nebyly v rámci zadávací dokumentace u některých oken tyto magnety vykázány.

Tento změnový list řeší jejich doplnění a montáž.

Tyto položky a práce nebyly součástí zadávací dokumentace.

Po prostudování rozpočtu tohoto změnového listu konstatujeme, že položky a práce odpovídají položkám rozpočtu a stavba podle nich může být provedeny.

Vliv na termín: bez vlivu

Vliv na kvalitu: bez vlivu

Vliv na finance: vícepráce

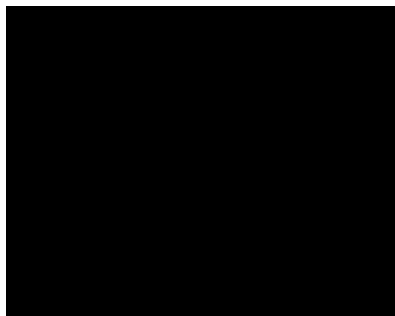
AD Kania a.s. po prostudování předložených podkladů souhlasí s předloženým změnovým listem č. 46.

S pozdravem

.....
Za autorský dozor stavby:

Ing. Ondřej Fabián

Kania a.s.



ZMĚNOVÝ LIST

Změna transformátoru

047

Stavba:	Oblastní nemocnice Jičín – Novostavba pavilonu „A“ pro laboratoře a onkologii		
Objekt:	D.2-IO 12 - NÁHRADNÍ NAPÁJENÍ ELEKTRICKOU ENERGIÍ		
Předkládá:	Geosan Group a.s.	Datum:	31.10.2022

Odesláno / předáno:		Přílohy / počet listů	
poštou	<input type="checkbox"/>	1) Položkový rozpočet změny	1 listů
e-mailem	<input checked="" type="checkbox"/>	2) Projektové podklady	listů, výkresů
osobně	<input type="checkbox"/>	3) Fotodokumentace a ostatní přílohy	2 listů

1 Technický popis změny:

1.1 Popis původního řešení:

dle SOD

1.2 Popis nového řešení:

Záměna suchého trafo za olejový, včetně navýšení kapacity z 1000/10kva za 1600/10kva

2 Zdůvodnění změny:

Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky.

Z důvodu přechodu el rozvodů ČEZ na 35kva byl řešen rozdíl mezi původně požadovaným suchým trafem a olejovým trafem, kdy podklady poskytlo CIRI na základě zpracovaného porovnání pro výhled KHK, dále je požadavek na navýšení kapacity z 1000 na 1600, z důvodu navyšování kapacit přístrojů potřebných pro případy COVID:

Ztráty:

Suché transformátory mají větší ztráty. Při 50% výkonu má olejový transformátor (ekodesign II) nižší ztráty o 1 057 W, tj. 9 266 kWh ročně, tj. úspora cca 18 000 Kč ročně u jednoho transformátoru.

Životnost:

Olejové transformátory dosahují běžně životnosti 50ti a více let. Často jsou však vyměněny za modernější – nikoli z důvodu životnosti, ale z důvodu nižších ztrát u technologicky pokročilejšího výrobku.

Suché transformátory se používají teprve 20-30 let, proto nelze porovnávat. Vzhledem k tomu, že izolace uvnitř transformátoru je více tepelně namáhána, nepředpokládá se, že dosáhnou životnosti olejových. Navíc, protože jádro a vinutí je zalito v pryskyřici, nejdou opravovat.

Údržba:

Suché transformátory vyžadují cenově stejnou údržbu jako transformátory olejové. Největší zkušenosti s údržbou mají ČEZ Energetické služby, které se starají o největší počet transformátorů v ČR. Suchý transformátor má opodstatnění pouze při přísných ekologických (např. transformátor u zdroje pitné vody) nebo požárních (např. transformátor v tovární hale) požadavcích.“

Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky.

Jde o navýšení kapacity transformátoru z 1000 Kva na 1600Kva.

3 Vliv na dopracování projektové dokumentace:	<input type="checkbox"/>	ANO	<input checked="" type="checkbox"/>	NE
---	--------------------------	-----	-------------------------------------	----

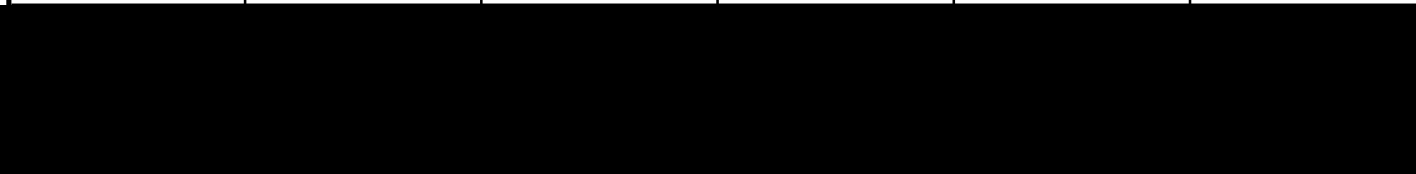
4 Dopad do smluvních termínů:	<input checked="" type="checkbox"/>	ANO (uvést návrh prodloužení lhůty smluvního termínu)	<input type="checkbox"/>	NE
-------------------------------	-------------------------------------	--	--------------------------	----

4 týdny

5 Náklady:	Cena méněprací (odpočet):	-	-372 387,44 Kč	bez DPH
	Cena víceprací (přípočet):	+	1 896 336,50 Kč	bez DPH
	Výsledná ceny změny:		1 523 949,06 Kč	bez DPH

6 Schválil:

za zhotovitele:	za TDS:	za TDS - specialistu:	za AD:	za uživatele:	za objednatele:



GEOSAN GROUP a.s.	SP + ERV + RSTAV	SP + ERV + RSTAV	KANIA, a.s.	ON Jičín a.s.	Královéhradecký kraj
-------------------	------------------	------------------	-------------	---------------	----------------------

SOUPIS PRACÍ

Stavba: STAVEBNÍ ÚPRAVY Č.P. 511 PRO LABORATOŘE A ONKOLOGII OBLASTNÍ NEMOCNICE JIČÍN A.S.

Objekt: D.2-IO 07.1 - ÚPRAVA ENERGOBLOKU

Soupis: **D.2-IO 07.1B - Elektroinstalace**

Místo:
Zadavatel: KRÁLOVÉHRADECKÝ KRAJ
Uchazeč: GEOSAN GROUP a. s.

Datum: 28.04.2021
Projektant: KANIA a.s., Špálova
80/9, Ostrava
Zpracovatel:

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

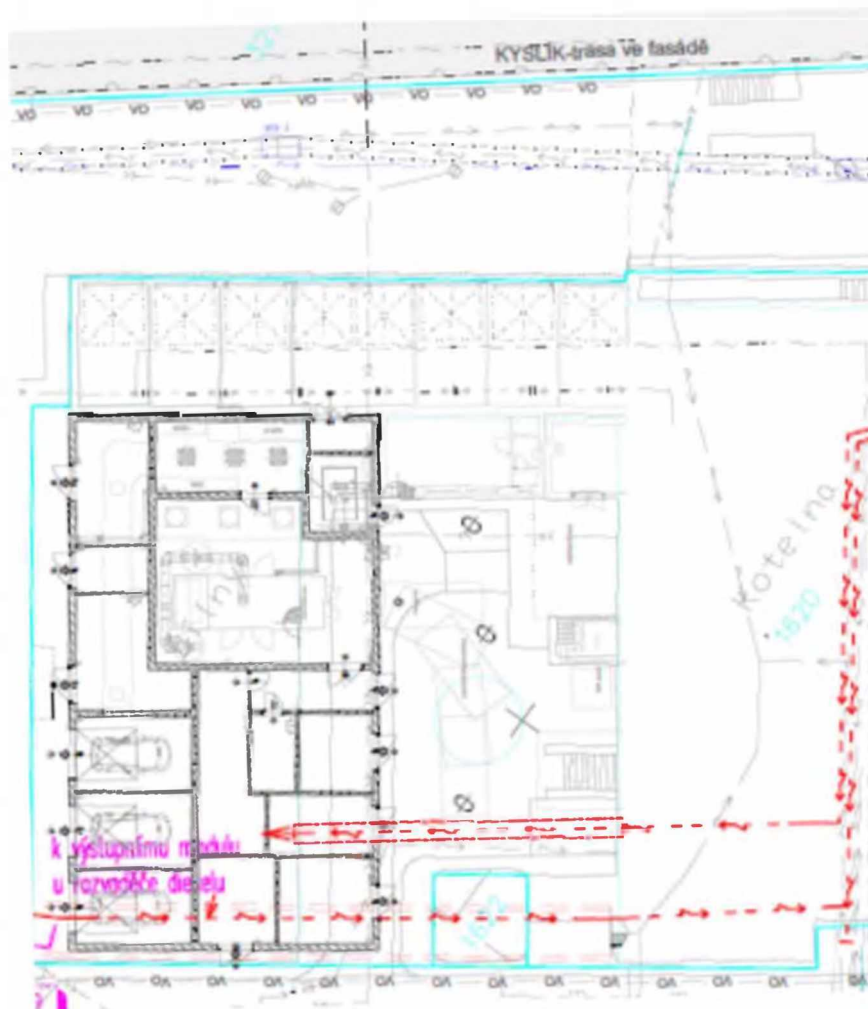
Náklady soupisu celkem

1 523 949,06

D	D1		Elektroinstalace, materiál vč. montáže				1 523 949,06	
D	D2		ENERGOCENTRUM				1 523 949,06	
21	K	Pol541	Transformátor TR 1000 Kva	ks	1,000	-372 387,44	-372 387,44	CS VLASTNÍ
P			<i>Poznámka k položce: Transformátor TR 1000 kVA, DTTHZ1N-10/0,4kV, vč. TS01 a výbavy kobky /tlj, tlumičí podložky-silenbloky, dřevěná zábrana, praporce k TR na NN straně/, dle D.2-IO 07.1-02, D.2-IO 07.1-01 (Trojfázový transformátor suchý standard SGB 1000 kVA, VN: 10 (+-2x2,5%) kV, NN: 0,4kV, uk: 6%, skupina spojení: Dyn 1, Po: 1550 W, Pk: 9000 W, 52 dB, Rozměry: max.šířka 980 mm, max.délka 1800 mm, max.výška 2000 mm, Váha: 3100 kg, Krytí: IP 00, Dodávka vč. modulu tepelné ochrany, ochranné relé TS 01</i>					
N	K		Olejový transformátor 1600 kVA; 10/0,4 kV; vinutí Al; Ecodesign 2 (dodávka a montáž vč. tlumiče vibrací a olejové vany)	ks	1,000	1 896 336,50	1 896 336,50	CS VLASTNÍ

	Nová	Olejevý transformátor 1600 kVA; 10/0,4 kV; vinutí Al; Ecodesign 2	ks																																																												
	- svorniková oka na NIN-strane																																																														
	⊕																																																														
	<table border="1"> <tr> <td>Typ</td> <td></td> <td>OTC1600B10</td> </tr> <tr> <td>Výkon</td> <td>kVA</td> <td>1 600</td> </tr> <tr> <td>Vyšší napětí</td> <td>V</td> <td>10 000</td> </tr> <tr> <td>Odbočky u vyššího napětí</td> <td>%</td> <td>±2x2,5</td> </tr> <tr> <td>Nižší napětí</td> <td>V</td> <td>400</td> </tr> <tr> <td>Izolační hladiny (Um/AC/BIL)</td> <td>kV</td> <td>12/28/75; 1,1/3/-</td> </tr> <tr> <td>Frekvence</td> <td>Hz</td> <td>50</td> </tr> <tr> <td>Skupina zapojení</td> <td></td> <td>Dyn1</td> </tr> <tr> <td>Chlazení</td> <td></td> <td>ONAN</td> </tr> <tr> <td>Napětí nakrátko</td> <td>%</td> <td>6</td> </tr> <tr> <td>Ztráty naprázdno</td> <td>W</td> <td>1 080</td> </tr> <tr> <td>Ztráty nakrátko při 75 °C</td> <td>W</td> <td>12 520</td> </tr> <tr> <td>Akustický tlak</td> <td>dB</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Rozměry:</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td> Délka cca.</td> <td>mm</td> <td>1 900</td> </tr> <tr> <td> Šířka cca.</td> <td>mm</td> <td>1 200</td> </tr> <tr> <td> Výška cca.</td> <td>mm</td> <td>2 200</td> </tr> <tr> <td>Kolečka střed-střed</td> <td>mm</td> <td>820</td> </tr> <tr> <td>Hmotnost cca.</td> <td>kg</td> <td>4 300</td> </tr> <tr> <td>Z toho hmotnost oleje</td> <td>kg</td> <td>900</td> </tr> </table>			Typ		OTC1600B10	Výkon	kVA	1 600	Vyšší napětí	V	10 000	Odbočky u vyššího napětí	%	±2x2,5	Nižší napětí	V	400	Izolační hladiny (Um/AC/BIL)	kV	12/28/75; 1,1/3/-	Frekvence	Hz	50	Skupina zapojení		Dyn1	Chlazení		ONAN	Napětí nakrátko	%	6	Ztráty naprázdno	W	1 080	Ztráty nakrátko při 75 °C	W	12 520	Akustický tlak	dB		Rozměry:			Délka cca.	mm	1 900	Šířka cca.	mm	1 200	Výška cca.	mm	2 200	Kolečka střed-střed	mm	820	Hmotnost cca.	kg	4 300	Z toho hmotnost oleje	kg	900
Typ		OTC1600B10																																																													
Výkon	kVA	1 600																																																													
Vyšší napětí	V	10 000																																																													
Odbočky u vyššího napětí	%	±2x2,5																																																													
Nižší napětí	V	400																																																													
Izolační hladiny (Um/AC/BIL)	kV	12/28/75; 1,1/3/-																																																													
Frekvence	Hz	50																																																													
Skupina zapojení		Dyn1																																																													
Chlazení		ONAN																																																													
Napětí nakrátko	%	6																																																													
Ztráty naprázdno	W	1 080																																																													
Ztráty nakrátko při 75 °C	W	12 520																																																													
Akustický tlak	dB																																																														
Rozměry:																																																															
Délka cca.	mm	1 900																																																													
Šířka cca.	mm	1 200																																																													
Výška cca.	mm	2 200																																																													
Kolečka střed-střed	mm	820																																																													
Hmotnost cca.	kg	4 300																																																													
Z toho hmotnost oleje	kg	900																																																													
	Tolerance ztrát dle EU č. 548/2014																																																														

Situace TS - umístění Transformátoru 1600 kVA





ZMĚNOVÝ LIST

048NZ

Úprava záporového pažení vyvolaná postupem výstavby

Stavba:	Náhradní zdroj elektrické energie – nemocnice Jičín		
Objekt:	SO.03.01 - STAVEBNÍ ČÁST		
Předkládá:	Geosan Group a.s.	Datum:	31.10.2022

Odesláno / předáno:	Přílohy / počet listů		
poštou	<input type="checkbox"/>	1) Položkový rozpočet změny	2 listů
e-mailem	<input checked="" type="checkbox"/>	2) Projektové podklady	8 listů, výkresů
osobně	<input type="checkbox"/>	3) Fotodokumentace a ostatní přílohy	listů

1 Technický popis změny:

1.1 Popis původního řešení:
Záporové pažení dle ZL 026NZ.

1.2 Popis nového řešení:
Úprava záporového pažení dle doplněné dílenské dokumentace.

2 Zdůvodnění změny:

Jedná se o změny, jejíž potřeba vznikla v důsledku okolností, které zhotovitel jednající s náležitou péčí nemohl předvídat. Změna nemění celkovou povahu veřejné zakázky.

Jedná se o změny v záporovém pažení, které jsou vyvolané přeložkou kanalizace uvedenou v ZL 45 a navazujícími inženýrskými sítěmi v trase kolektoru.

3 Vliv na dopracování projektové dokumentace: ANO NE

4 Dopad do smluvních termínů: ANO (uvést návrh prodloužení lhůty smluvního termínu) NE

5 Náklady:	Cena méněprací (odpočet):	-	-23 160,95 Kč	bez DPH
	Cena víceprací (přípočet):	+	2 008 659,17 Kč	bez DPH
	Výsledná ceny změny:		1 985 498,22 Kč	bez DPH

6 Schválil:

za zhotovitele:	za TDS:	za TDS - specialistu:	za AD:	za uživatele:	za objednatele:
<i>[Signature]</i>	ING. LUKAŠ DHA		ING. PETR KRUPČKA		P. KUTIK

GEOSAN GROUP a.s.	SP + ERV + RSTAV	SP + ERV + RSTAV	KAMLÍN BLOK, s.r.o.	ON Jičín a.s.	Královéhradecký kraj
-------------------	------------------	------------------	---------------------	---------------	----------------------

SOUPIS PRACÍ

Slavba

ON Jičín - Náhradní zdroj elektrické energie - nemocnice Jičín

Objekt:

SO.03.01 - STAVEBNÍ PRÁCE

Soupis

Místo:

Jičín

Datum

Zadavatel:

KRÁLOVÉHRADECKÝ KRAJ

Projektant:

Uchazeč:

GEOSAN GROUP a.s.

Zpracovatel:

PČ	Typ	Kód	Popis	MJ	Množství	J.cena [CZK]	Cena celkem [CZK]	Cenová soustava	
Náklady soupisu celkem							1 985 498,22		
n	HSV	Práce a dodávky HSV						1 915 839,82	
d	1	Zemní práce						1 631 720,18	
N	K	151711111	Oaazení zápor ocelových dílců 8 m	m	29,000	2 157,60	62 570,40	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		úprava mikrozápor Z22-Z29 6*6m			36,000			
	W		úprava mikrozápor Z95-Z99 2*6m			12,000			
	W		úprava mikrozápor Z111-Z113 1*6m			6,000			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 -12*11m			-1,000			
	W		úprava mikrozápor cíle PIO -24 m			-24,000			
	W		Součet			25,000			
N	M	13010974	ocel profilová jakost S235JR (11 375) průřez HEB 140	t	1,026	73 544,00	75 468,28	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		(6*6)*33,7/1000*1,05			1,274			
	W		(2*6)*33,7/1000*1,05			0,425			
	W		(1*6)*33,7/1000*1,05			0,212			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 -12*11m*33,7/1000*1,05			-0,035			
	W		úprava mikrozápor cíle PIO -24 m*33,7/1000*1,05			-0,845			
	W		Součet			1,026			
11	K	225311114	Vrty maloprofilové jádrové D přes 93 do 156 mm úklon do 45° hl 0 až 25 m hornina III a IV	m	30,000	3 538,00	106 140,00	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		mikroprofilové jádrové D 30 m			30,000			
15	K	283111113	Zřízení trubkových mikropilot svislých částí hladač D 115 mm	m	30,000	1 670,40	50 112,00	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		mikroprofilové jádrové D 30 m			30,000			
N	M		trubka ocelová bezešvá konstrukční EN 10210 průměr 108*16	t	1,143	93 913,60	107 385,51	vlastní	
	W		mikroprofilové jádrové D 30 m			1,143			
13	K	281602111	injektování povrchové nízkotlaké s dvojitým obliterátorem mikropilot a kotvěti tlakem do 0,6 MPa	hod	3,145	2 760,80	8 663,16	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		(30*8*5)6C			3,145			
14	M	58916050	injekční směs	m3	0,380	7 566,00	2 908,04	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		C 60*60*0,60*0,12*(24*6,5)			0,380			
N	M	58932808	betón vlada C 20/25 X0 XC2 kamanvo 0,8	m3	3,146	3 990,40	12 554,13	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		36*3,14*0,25*0,25*0,1*0,5			2,288			
	W		12*3,14*0,25*0,25*0,1*0,5			0,736			
	W		6*3,14*0,25*0,25*0,1*0,5			0,368			
	W		úprava mikrozápor cíle PIO (-4*2*0)*3,14*0,25*0,25*0,1*0,5			-0,186			
	W		Součet			3,146			
N	K	151712111	Převážka ocelová zdvojená pro kotvení záporového pažení	m	48 650	12 200,00	593 530,00	CS ÚRS 2022 02	
	W		úprava mikrozápor Z22-Z29 2*3,4m			6 800			
	W		úprava mikrozápor Z95-Z99 2*2,1m			4 000			
	W		úprava mikrozápor Z111-Z113 2*1,1m+2*1,1*5m			11 000			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 6,5*6,5*7,35*6,5			26 850			
	W		Součet			48 650			
N	K	151712121	Odstřanění ocelové převážky zdvojené pro kotvení záporového pažení	m	48 650	3 004,40	146 164,06	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		48 650			48 650			
	W		Součet			48 650			
N	K	151721112	Zřízení pažení do ocelových zápor hl výkopu do 10 m s jeho následným odstraněním	m2	38,950	1 728,40	67 321,18	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		úprava mikrozápor Z22-Z29 7,3			7,300			
	W		úprava mikrozápor Z95-Z99 6,4			6,400			
	W		úprava mikrozápor Z111-Z113 6,4			6,400			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 odpčet (1,77+3)*3,5			-16,700			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 připočet (19,82+0,8+1,72)*0,9			17,250			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 1,77*4,4+2*3,5			16,300			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 1,77*4,4+2*3,5			19,300			
	W		Součet			38,950			
N	K	153111111	Příčné řezání ocelových štělovců na skládce	kus	9,000	180,96	1 628,64	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		upálení ponechaných zápor			9,000			
	W		8*2*1			6,000			
	W		Součet			9,000			
N	K	153891112	Osazení ocelové roznašecí konstrukce hmotnosti přes 40 do 200 kg	kg	846 522	73,54	135 800,61	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		úprava mikrozápor Z22-Z29 2,6*33,7			67 730			
	W		úprava mikrozápor Z111-Z113 2*4,1*33,7			276,340			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 odpčet HEB 200			674,000			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z38 připočet U 200			2 146,452			
	W		Součet			1 846 522			
N	M	13010974	ocel profilová jakost S235JR (11 375) průřez HEB 140	t	-0,315	73 544,00	-23 160,95	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		2*6*33,7/1000*1,05			0,183			
	W		2*4,1*33,7/1000*1,05			0,280			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 rozpěty esecce (5,9+3*4,7)*33,7/1000*1,05			-0,708			
	W		Součet			-0,315			
N	M	13010826	ocel profilová jakost S235JR (11 375) průřez U 200	t	2,254	70 876,00	159 738,53	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 rozpěty připočet (5,9+3*4,7)*2*25,3/1000*1,05			2,254			
	W		Součet			2,254			
N	K	153891121	Rozsebrání ocelové roznašecí konstrukce do 200 kg	kg	1 846 522	67,63	124 876,59	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		2*6*33,7			67 730			
	W		2*4,1*33,7			276,340			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 odpčet HEB 200			674,000			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z38 připočet U 200			2 146,452			
	W		Součet			1 846 522			
d	2	Zakládání						277 244,64	
N	K	224511114	Vrty maloprofilové D přes 195 do 245 mm úklon do 45° hl 0 až 25 m hornina III a IV	m	53,000	4 698,00	248 994,00	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		úprava mikrozápor Z22-Z29 6*6m			36,000			
	W		úprava mikrozápor Z95-Z99 2*6m			12,000			
	W		úprava mikrozápor Z111-Z113 1*6m			6,000			
	W		úprava mikrozápor Z20-Z37 -12*11m			-1,000			
	W		Součet			53,000			
N	K	227111115	Odpázení maloprofilových vrát průměru přes 155 do 245 mm	m	54,000	523,16	28 250,64	CS ÚRS 2022 02 * 1,16	
	W		36*12*6			54,000			
	W		Součet			54,000			
d	998	Přesur hmot						6 875,00	
57	K	998011001	Přesur hmot pro budovy občanské výstavby, bydlení, výrobu a služby s nosnou svislou konstrukcí ze železa z cihel, tvárnice nebo kamene vodotěrná dopravní vzdálenosti do 100 m pro budovy výšky do 6 m	t	21,762	315,92	6 875,00	dle SCD	