

PROFILE OTWORÓW WIERTNICZYCH - OBIEKT WD57

Zał. nr 3/1.48

					KARTA OTWORU WIERTNICZEGO							WIERTNICA: H25SG								KARTA OTWORU WIERTNICZEGO							WIERTNICA: H25SG																	
					Obiekt: WD57 Otwór nr 1							Skala: 1:100								Obiekt: WD57 Otwór nr 2							Skala: 1:100								Obiekt: WD57 Otwór nr 3							Skala: 1:100		
gmina:NOWOGARD, PŁOTY BROJCE, RYMAN, SIEMYSŁ MIASTO KOŁOBRZEG, KOŁOBRZEG, województwo: ZACHODNIOPOMORSKIE					Obiekt: S6 Inwestor:GDDKiA o.Szczecin Nadzór geologiczny mgr Piotr Janiszewski							System wiercenia: mechanicznie x= 5527883,9 y= 5982079,1 Rzędna: 23,0 m n.p.m. Data wiercenia: marzec 2014r.			gmina:NOWOGARD, PŁOTY BROJCE, RYMAN, SIEMYSŁ MIASTO KOŁOBRZEG, KOŁOBRZEG, województwo: ZACHODNIOPOMORSKIE					Obiekt: S6 Inwestor:GDDKiA o.Szczecin Nadzór geologiczny mgr Piotr Janiszewski							System wiercenia: mechanicznie x= 5527877,7 y= 59821,6,7 Rzędna: 23,0 m n.p.m. Data wiercenia: marzec 2014r.			gmina:NOWOGARD, PŁOTY BROJCE, RYMAN, SIEMYSŁ MIASTO KOŁOBRZEG, KOŁOBRZEG, województwo: ZACHODNIOPOMORSKIE					Obiekt: S6 Inwestor:GDDKiA o.Szczecin Nadzór geologiczny mgr Piotr Janiszewski							System wiercenia: mechanicznie x= 5527887,2 y= 5982108,4 Rzędna: 23,1 m n.p.m. Data wiercenia: marzec 2014r.		
stratygrafia	głębokość z wierciadła wody	profil litologiczny	przelot	Symbol gruntu barwa	wartość ID/IL	stan gruntu	ilość wałeczkowań	wilgotność	rodzaj badania głębokość	warstwa geotechniczna	stratygrafia	głębokość z wierciadła wody	profil litologiczny	przelot	Symbol gruntu barwa	wartość ID/IL	stan gruntu	ilość wałeczkowań	wilgotność	rodzaj badania głębokość	warstwa geotechniczna	stratygrafia	głębokość z wierciadła wody	profil litologiczny	przelot	Symbol gruntu barwa	wartość ID/IL	stan gruntu	ilość wałeczkowań	wilgotność	rodzaj badania głębokość	warstwa geotechniczna												
[m.p.p.t.]	[m]	[m]	[m]								[m.p.p.t.]	[m]	[m]									[m.p.p.t.]	[m]	[m]																				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12									
Qhn	▼ 1.10	0			H+T c.br.sz.						II	Qhn		0			H+T cz.						Qhn		0			H																
Qhf/ Qpf		-1	0.90 1.10 1.40		Ps ż.br. Ps br.	I <sub>D</sub> = 0.46 I <sub>D</sub> = 0.46	szg	—	w. nw.		IIID	Qhf/ Qpf		-1	0.90 1.10 1.50		Ps+H j.sz. Pd j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.45 I <sub>D</sub> = 0.45	szg	—	w. nw.		IIID	Qhf/ Qpf		-1	0.30 0.60	Ps+H j.sz.sz.			w.													
		-2				Ps sz.br.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.		VIIE		-2			Ps sz.br.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.		VIIE		-2	1.70		Ps j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.45	szg	—	m./nw.		IIID										
		-3												-3												-3	2.80		Ps sz.br.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.		VIIE									
		-4	3.90		Pd j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.59	szg	—	nw.		VIIB			-4	3.50 3.80		Pd j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.59	szg	—	nw.		VIIB			-4	3.80		Ps j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.											
		-5	4.70											-5												-5	4.30		Pd j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.59	szg	—	nw.											
		-6			Ps sz.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	m.	• 7.00	VIIE			-6			Ps j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.		VIIE			-6	6.00		Pd sz.	I <sub>D</sub> = 0.59	szg	—	nw.		VIIB									
		-7												-7												-7	6.80		Pd j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.59	szg	—	nw.											
		-8	8.20		Po j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.58	szg	—	nw.		VIIG			-8												-8	8.00		Ps j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.	• 5.00		VIIE								
		-9	8.60 9.00 9.30		Pd j.sz. Pπ j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.75 I <sub>D</sub> = 0.75	zg	—	nw.		VIIC			-9	8.80											-9			Ps+KO j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.56	szg	—	nw.											
		-10	10.00		Π j.sz.	I <sub>L</sub> = 0.00	pzw/ tpl	—	mw.		VIA			-10	9.80 10.00		Pd j.sz. Pπ j.sz.	I <sub>D</sub> = 0.75 I <sub>D</sub> = 0.75	zg	—	nw.		VIIC			-10	10.00		Gπ sz.	I <sub>L</sub> = 0.25	tpl/pl	—	mw./w.	• 9.50		VIB								
		-11												-11												-11																		
		-12												-12												-12																		
		-13												-13												-13																		
		-14												-14												-14																		
		-15												-15												-15																		
		-16												-16												-16																		
		-17												-17												-17																		
		-18												-18												-18																		
		-19												-19												-19																		
		-20												-20												-20																		