

Baia Mare, str. Vlad Tepes nr.2/66
J 24/615/2009, CUI RO25706932
Tel. 0745327625; 0722656073
e-mail mihai_moody@yahoo.com



STUDIU GEOTEHNIC

pentru

HALA DEPOZITARE ECHIPAMENTE AGREMENT

**BENEFICIAR : COMUNA SACALASENI,
LOC. SACALASENI STR. EUROPA NR. CAD. 52320,
JUD. MARAMURES**

Baia Mare, str. Vlad Tepes nr.2/66
J 24/615/2009, CUI RO25706932
Tel. 0745327625; 0722656073
e-mail: mihai_moody@yahoo.com

MM 53.6.1984.2020

STUDIU GEOTEHNIC

PENTRU

HALA DEPOZITARE ECHIPAMENTE AGREMENT

BENEFICIAR : COMUNA SACALASENI,
LOC. SACALASENI STR. EUROPA S.C. CAR CASH UK
JUD. MARAMURES

LISTA DE SEMNATURI : geolog HERTA VALERIA

ing. MOODY MIHAI

BAIA MARE
APRILIE 2020

1.2. BORDEROU

1. PIESE SCRISE

- 1.1 Fila de cap și lista de semnături
- 1.2 Borderou
- 1.3 Memoriu
 - 1.3.1 Obiect
 - 1.3.2 Amplasament
 - 1.3.3 Consideratii geologice generale
 - 1.3.4 Lucrări de teren
 - 1.3.5 Lucrari de laborator
 - 1.3.6 Date de proiectare
 - 1.3.7 Concluzii, mentiuni și recomandari

2. PIESE DESENATE

- 2.1. Fișe de foraj
- 2.2. Plan de situatie

1.3. MEMORIU

1.3.1. OBIECT

Prezentul studiu geotehnic are ca obiect stabilirea litologiei terenului, a adancimii de aparitie a nivelului hidrostatic precum si furnizarea datelor geotehnice necesare proiectarii obiectului:

HALA DEPOZITARE ECHIPAMENTE AGREMENT.

1.3.2. AMPLASAMENT

Amplasamentul cercetat este materializat pe planul de situatie anexat (vezi pl. 2.2) in Com. Sacalaseni Loc. Sacalaseni str. Europa f nr. nr. Cad. 52320, Jud. Maramures, beneficiar: COMUNA SACALASENI.

1.3.3. CONSIDERATII GEOLOGICE GENERALE

Amplasamentul cercetat din punct de vedere geologic apartine bacinului baimarean care face parte dintr-un golf de sedimentare tertiara. Acest golf de sedimentare se dezvolta dinspre Marea Panonica si se insira intre cristalinul Carpatilor Orientali si cel al Muntilor Apuseni.

Sub actiunea agentilor externi rocile andezitice au fost alterate si erodate si s-au format depozite aluviale si deluviale, care fac trecerea la depozite de terase superioare ale raurilor.

Sedimentarul din depresiunea Baia Mare este reprezentat prin marne cenusii-vinete, argile marnoase si nisipuri cu orizonturi gresificate. Ca varsta acestei formatiuni aparțin pontianului. Deasupra acestui sedimentar apare pachetul de bolovanisuri si pietrisuri cu interspatiile umplute cu nisip (argile pe alocuri) cu o grosime de 4-6 m.

Peste acest pachet aluvionar macro-granular urmeaza stratele de :

- argila prafosa
- argila grasa galben-cenusie slab nisipoasa, vartoasa sau plastica provenita din spalarea si depunerea materialului rezultat din alterarea masivelor andezitice

In ceea ce priveste hidrologia bacinului Baia Mare se poate mentiona ca panza de apa freatica este cantonata in formatiunile macro-granulare de terasa raurilor (bolovanisuri cu pietrisuri si nisipuri sau argila). Este in legatura directa cu raurile, avand fluctuatii de nivel in functie de fluctuatiiile nivelului raurilor, care la randul ei depinde de regimul precipitatilor.

Apele de provenienta meteorica baltesc la suprafata sau se infiltreaza in umpluturile situate deasupra stratului de argila.

1.3.4. LUCRARI DE TEREN

Pe amplasamentul cercetat s-au executat doua foraje geotehnice, materializate pe planul de situatie anexat (vezi pl. de situatie nr. 2.2) care prezinta urmatoarea coloana litologica:

FORAJUL F 1

0,00 --- 0,20 m Sol vegetal
0,20 --- 2,50 m Argila maronie ruginie cu alternante cenusii
Proba nr. 1 ad. 1,20
2,50 --- 6,00 m Argila maronie cu fragmente colturoase de roca (deluiu de panta)
N H = nu a fost interceptat

FORAJUL F 2

0,00 --- 0,20 m Sol vegetal
0,20 --- 2,50 m Argila maronie ruginie cu alternante cenusii
2,50 --- 6,00 m Argila maronie cu fragmente colturoase de roca (deluiu de panta)
N H = nu a fost interceptat

1.3.5. LUCRARI DE LABORATOR

Din forajul F 1 s-a prelevat o proba de argila din formatiunea deluviala, proba nr.1 ad 1,20 m, care s-a analizat in laborator determinandu-se urmatorii parametri geotehnici:

1. Umiditate naturală

$$W = 25,90 \%$$

2. Greutatea volumică în stare naturală de umiditate

$$\gamma = 18,67 \text{ KN/m}^3$$

3. Greutatea specifică

$$\gamma_s = 25,04 \text{ KN/m}^3$$

4. Greutatea volumică în stare uscată

$$\gamma_d = 14,83 \text{ KN/m}^3$$

5. Limita inferioara de plasticitate

$$W_p = 29,58 \%$$

6. Limita superioara de plasticitate

$$W_L = 56,00 \%$$

7. Indicele de plasticitate

$$I_p = 26,42 \%$$

plasticitate mare

8. Indicele de consistență

$$I_c = 1,13$$

plastic tare

9. Indicele porilor

$$e = 0,69$$

10. Porozitatea

$$n = 40,74 \%$$

11. Modulul de deformatie edometric

$$M = 8000 \text{ kPa}$$

compresibilitate mare

12. Modulul de deformatie liniar

$$E = 8000 \text{ kPa}$$

13. Unghiul de frecare interioara si coeziunea

$$\phi = 12 \text{ gr } c = 69 \text{ kPa}$$

14. Criteriul de plasticitate

$$C_p = 26,28$$

$$I_p = 26,42 > C_p = 26,28 \text{ contractila}$$

15. Coeficientul de pat

$$k_s = 80000 \text{ KN / mc}$$

1.3.6. DATE DE PROIECTARE

1. Terenul bun de fundare îl constituie formațiunea de argila
2. Calculul presiunii convenționale (p_{conv})

Presiunea convențională p_{conv} se determină luând în considerare valorile de bază \bar{p}_{conv} care corespund cu presiunile convenționale pentru fundații având lățimea tălpiei $B = 1,0 \text{ m}$ și adâncimea de fundare $D_f = 2,0 \text{ m}$ față de nivelul terenului sistematizat.

Pentru alte lățimi ale tălpiei sau alte adâncimi de fundare presiunea convențională se calculează cu relația:

$$\bar{p}_{conv} = p_{conv} + C_B + C_D \quad \text{kPa}$$

unde, C_B și C_D sunt corecțiile de lățime respectiv de adâncime în kPa

Valorile de bază \bar{p}_{conv} se iau din tabelul dat în STAS 3300/2 1985 în funcție de I_c , I_p , și e .

Corecția de lățime pentru $B < 5,0 \text{ m}$ se determină cu relația :

$C_B = \bar{p}_{conv} K_1 (B - 1,0)$ kPa, în care K_1 este un coeficient, care pentru pământuri coeze $K_1 = 0,05$, iar pentru cele necoeze $K_1 = 0,10$

Pentru $B > 5 \text{ m}$ corecția de lățime este :

$C_B = 0,4 \bar{p}_{conv}$ pentru pământuri necoeze

$C_B = 0,2 \bar{p}_{conv}$ pentru pământuri coeze

Corecția de adâncime se determină cu relația:

• Pentru $D_f < 2,0 \text{ m}$

$$D_f - 2,0$$

$$C_D = \frac{\bar{p}_{conv}}{4} \quad \text{kPa}$$

• Pentru $D_f > 2,0 \text{ m}$

$$C_D = K_2 \gamma (D_f - 2,0) \quad \text{kPa}$$

în care :

D_f = adâncimea de fundare, în m

K_2 = coeficient în funcție de natura terenului 2,5 pt.pamanturi necoeze și 1,5 pentru pamanturi coeze cu plasticitate mare și foarte mare.

γ = greutatea volumică de calcul a straturilor situate deasupra nivelului tălpiei fundației (calculată ca medie ponderată cu grosimea straturilor) în KN / m^3

Pentru formațiunea de argila și deleviu de pantă $\bar{p}_{conv} = 350 \text{ kPa}$

S.C. TEHNICK PROSPECT S.R.L.

- Pentru

B = 0,50 m	C _B = 350 x 0,05 (0,5 - 1,0) = - 8,75 kPa
Df = 1,20 m	C _D = 350 ----- = - 70 kPa 4

$$p_{conv} = 350 - 8,75 - 70 = 271,25 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 0,60 m	C _B = 350 x 0,05 (0,6 - 1,0) = - 7 kPa
Df = 1,20 m	C _D = - 70 kPa

$$p_{conv} = 350 - 7 - 70 = 273 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 0,80 m	C _B = 350 x 0,05 (0,8 - 1,0) = - 3,5 kPa
Df = 1,20 m	C _D = - 70 kPa

$$p_{conv} = 350 - 3,5 - 70 = 276,5 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 1,00 m	C _B = 0 kPa
Df = 1,20 m	C _D = - 70 kPa

$$p_{conv} = 350 - 70 = 280 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 1,50 m	C _B = 350 x 0,05 (1,5 - 1,0) = 8,75 kPa
Df = 1,20 m	C _D = - 70 kPa

$$p_{conv} = 350 + 8,75 - 70 = 288,75 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 0,50 m	C _B = 350 x 0,05 (0,5 - 1,0) = - 8,75 kPa
Df = 1,50 m	C _D = 350 ----- = - 43,75 kPa 4

$$p_{conv} = 350 - 8,75 - 43,75 = 297,5 \text{ kPa}$$

S.C. TEHNICK PROSPECT S.R.L.

- Pentru

B = 0,60 m	C _B = 350 x 0,05 (0,6 - 1,0) = - 7 kPa
Df = 1,50 m	C _D = - 43,75 kPa

$$p_{conv} = 350 - 7 - 43,75 = 299,25 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 0,80 m	C _B = 350 x 0,05 (0,8 - 1,0) = - 3,5 kPa
Df = 1,50 m	C _D = - 43,75 kPa

$$p_{conv} = 350 - 3,5 - 43,75 = 303 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 1,00 m	C _B = 0 kPa
Df = 1,50 m	C _D = - 43,75 kPa

$$p_{conv} = 350 - 43,75 = 306,25 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 1,50 m	C _B = 350 x 0,05 (1,5 - 1,0) = 8,75 kPa
Df = 1,50 m	C _D = - 43,75 kPa

$$p_{conv} = 350 + 8,75 - 43,75 = 315,0 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 0,60 m	C _B = 350 x 0,05 (0,6 - 1,0) = - 7 kPa
Df = 2,00 m	C _D = 0 kPa

$$p_{conv} = 350 - 7 = 343 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 0,80 m	C _B = 350 x 0,05 (0,8 - 1,0) = - 3,5 kPa
Df = 2,00 m	C _D = 0 kPa

$$p_{conv} = 350 - 3,5 = 346,5 \text{ kPa}$$

- Pentru

B = 1,00 m	C _B = 0 kPa
Df = 2,00 m	C _D = 0 kPa

$$p_{conv} = 350 \text{ kPa}$$

3. Adâncimea de îngheț în zonă , conform STAS este de - 0,80 m de la cota terenului natural considerată în mod arbitrar 0,00 m

S.C. TEHNICK PROSPECT S.R.L.

4. Din punct de vedere seismic amplasamentul cercetat se încadrează având $a_g = 0,15g$ și $T_c = 0,7$ sec

1.3.7. CONCLUZII, MENTIUNI SI RECOMANDARI

1. Din punct de vedere geotehnic amplasamentul cercetat corespunde amplasarii obiectului proiectat.

2. Incadrarea in norme TS de taria rocilor pentru sapaturi :

- argila	----	tare	T 1 - 9
- deluiu de panta	----	f. tare	T 1 - 46

3. Taluze recomandate in rambleu si debleu:

- argila	----	1 : 1,00
- deluiu de panta	----	1 : 1,00

4. Proiectantul constructor va alege adancimea de fundare cat si latimea fundatiilor in asa fel incat $P_{ef} < P_{conv}$. Se recomanda fundarea la adancimea de minim 1,20 m pe formatiunea de argila maronie ruginie cu alternante cenusii.

5. In jurul constructiilor se vor prevedea drenuri de colectare a apelor de precipitatii cu dirijare in afara amplasamentului, evitandu-se patrunderea apei in terenul de fundare. Nivelul hidrostatic nu a fost interceptat dar in anotimpurile bogate in precipitatii pot aparea infiltratii.

6. Se recomanda centuri armate in sistemul de fundare atat la partea inferioara cat si la partea superioara in cazul fundarii prin fundatii continue.

7. Nu se observa fenomene de alunecare.

8. Conform indicativului N.P. 074 / 2014, amplasamentul se incadreaza astfel:

• Din punct de vedere al **riscului geotehnic**, conform tabelului A 3:

- conditii de teren	----	terenuri bune	- 2 puncte
- apa subterana	----	fara epuisamente	- 1 punct
- clasificarea constructiei dupa categoria de importanta	----	normala	- 3 puncte
- vecinatati	----	fara riscuri	- 1 punct
- $a_g = 0,15 g$			- 2 puncte

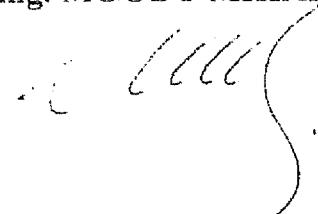
Total 9 puncte

• Din punct de vedere al **categoriei geotehnice**, conform tabelului A 4:

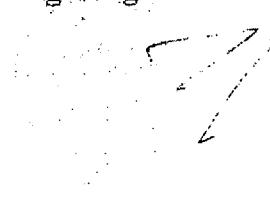
- categoria geotehnica ---- **1 RISC GEOTEHNIC REDUS**

9. Dupa terminarea sapaturilor pentru fundatii se va chema geotehnicianul pentru verificarea naturii terenului de fundare.

VERIFICATOR
ing. MOODY MIHAI



INTOCMIT
geolog HERTA VALERIA



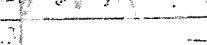
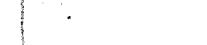
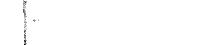
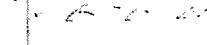
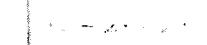
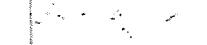
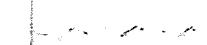
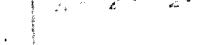
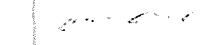
COTUL DE TEREN PENTRU PROIECTUL DEZVOLTAREI

324 / 615 / 2009

Ingenier geologic H. I. LAV.

Verificator: ing. M. GOLYAN

FISA FORMULAR DE

POZUȚIA STRATELOR			PROFILUL GEOLOGICAL DEZVOLTAREI	DESCREREA ROCILOR	Incadrare rocă conf. Norme TS	Nivel spațial	Nr. Proba
cota m	Adânc. m	Gros. strat m					
		0.2		Sol vegetal	anticeu		
0.5		2.3		Argila maroie ruginie cu abururi cenușii	tare		
1.0							Probă 1
1.5							
2.0							
2.5							
3.0		3.1		Dărâmă de pămînt	tare		
3.5							
4.0							
4.5							
5.0							
5.5							
6.0							
6.5							
7.0							
7.5							
8.0							
8.5							
9.0							
9.5							

S.C. TEHNİK PROSPECT S.R.L.

J 24 / 615 / 2009

intocmit : geolog HERITA V.
verificat : ing. MOODY M.

FISA FORAJULUI F 2

POZITIASTRATELOR			PROFILUL GEOLOGICAL FORAJULUI	DESCRIEBREA ROCILOR	Incadrare roci conf. Norme TS	Nivel apa	Nr. Proba
cota m	Adanc m	Gros strat m					
		0.2		Sol vegetal	mijlociu		
	0.5	2.3		Argila maronie ruginie cu altern cenusii	tare		
	1.0						
	1.5						
	2.0						
	2.5						
	3.0	3.5	-6-6-6-	Deluviu de panta	f. tare		
	3.5		-6-6-6-				
	4.0		-6-6-6-				
	4.5		-6-6-6-				
	5.0		-6-6-6-				
	5.5		-6-6-6-				
	6.0		-6-6-6-				
	6.5						
	7.0						
	7.5						
	8.0						
	8.5						
	9.5						

Plan de amplasament și delimitare a imobilului
Scara 1:5000

Section 1 51001

Legende

LITERATURE

111,113, 17, 01, 2013)