

S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO. S.R.L.

Nr. de ordine in registrul comertului: J35/175/27.01.2003

LABORATOR GEOTEHNIC TEREN FUNDARE GRADUL II

Autorizat MLPTL – certificat 2816/26.09.2017

Str. Cluj nr. 20 – 300576 Timisoara – ROMANIA

Tel.: 0723205160 ; 0721158506



FOAIE DE CAPAT

STUDIU GEOTEHNIC nr. 66 /2018

Studiul elaborat legal conform NP 074/2014, realizat prin incercari de teren, laborator geotehnic (atestat), de personal tehnic cu profil geotehnic, verificat si stampilat de inginer atestat MLPTL pentru domeniile Rezistenta si Stabilitatea Terenului de Fundare a constructiilor si a masivelor de pamant- cerinte: Rezistenta si Stabilitate (A_f), necesar pentru legalitatea studiului.

Denumirea lucrarii : PUZ-LOCUINTE COLECTIVE P+4E

Amplasament : intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis

Beneficiar : S.C ELLEGI PROJECT SRL

Faza de proiectare : Documentatie pentru
P.U.Z.

- Iunie, 2018 –

- NOTA:

Aceasta documentatie (piese scrise si desenate) este conceptia S.C. BABA & PAUNESCU PRO GEO S.R.L. si poate fi folosita in exclusivitate pentru scopul in care este in mod specific furnizata conform prevederilor contractuale. Ea nu poate fi reprodusa, copiata, imprumutata, intrebuintata, integral sau partial, direct sau indirect, in alt scop fara permisiunea prealabila a S.C. BABA & PAUNESCU PRO GEO S.R.L. acordata legal in scris.

S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO. S.R.L.
Nr. de ordine in registrul comertului: J35/175/27.01.2003
LABORATOR GEOTEHNIC TEREN FUNDARE GRADUL II
Autorizat MLPTL – certificat 2816/26.09.2017
Str. Cluj nr. 20 – 300576 Timisoara – ROMANIA
Tel.: 0723205160 ; 0721158506



FOAIE DE RESPONSABILITATI

LUCRARI DE TEREN : ing. BABA EMIL
SI LABORATOR



INTOCMIT : ing. BABA EMIL



VERIFICAT : ing. BABA CORNELIA

S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO. S.R.L.

Nr. de ordine in registrul comertului: J35/175/27.01.2003

LABORATOR GEOTEHNIC TEREN FUNDARE GRADUL II

Autorizat MLPTL – certificat 2816/26.09.2017

Str. Cluj nr. 20 – 300576 Timisoara – ROMANIA

Tel.: 0723205160 ; 0721158506



BORDEROU

A. PIESE SCRISE

1. Foia de capat
2. Foia de responsabilitati
3. Borderou
4. Memoriu geotehnic
5. Referat de verificare Af

B. PIESE DESENATE

1. Plan amplasare lucrari geotehnice	anexa nr. 1
SONDAJUL S1:	
☞ Variatia umiditatii cu adancimea	anexa nr. 2
☞ Curbe granulometrice	anexa nr. 3÷14
☞ Determinarea caracteristicilor de plasticitate	anexa nr. 15
☞ Determinarea caracteristicilor fizice ale pamantului	anexa nr. 16
☞ Fisa prelucrarii penetrarilor dinamice	anexa nr. 17
☞ Profil geotehnic al sondajului	anexa nr. 18
2. Calculul terenului de fundare	anexa nr. 19
3. Buletin de analiza chimica al solului	anexa nr. 20



-Iunie, 2018 –

S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO. S.R.L.
Nr. de ordine in registrul comertului: J35/175/2501.2003
LABORATOR GEOTEHNIC TEREN FUNDARE GRADUL II
Autorizat MLPTL – certificat 2816/26.09.2017
Str. Cluj nr. 20 – 300576 Timisoara – ROMANIA
Tel.: 0723205160 ; 0721158506



STUDIU GEOTEHNIC
asupra terenului de fundare pentru amplasamentul:
intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
PUZ-LOCUINTE COLECTIVE P+4E
Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL

1. INTRODUCERE

1.1 Studiul de fata s-a intocmit, la cererea proiectantului la faza P.U.Z., pentru a constata natura terenului si caracteristicile geotehnice stabilite in vederea stabilirii conditiilor de fundare, (respectiv solutiile ce se impun) pentru “**PUZ-LOCUINTE COLECTIVE in regim de inaltime P+4E**”.

1.2 La baza studiului au stat lucrările de prospectare geotehnică stabilite și executate pe amplasament (anexa 1), conform « **NORMATIVULUI PRIVIND DOCUMENTAȚIILE GEOTEHNICE PENTRU CONSTRUCTII NP 074/2014** », prezentate în lucrare, constând din:

- un sondaj de adâncime executate până la cota de -8,00 m față de cota terenului natural (S1)
- o penetrare dinamică usoara cu con (PDU), realizată pe amplasamentul viitoarei construcții până la cota de -8,00m față de cota terenului natural (PDU1)

2. DATE GENERALE (Amplasament)

2.1 Amplasamentul cercetat ce face obiectul studiului de fata se află în **intavilan LUGOJ**, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis, identificat prin planul de situație anexat.

2.2 Din punct de vedere geomorfologic, municipiul Lugoj, este situat în Câmpia Lugojului, pe terasele și lunca Râului Timiș.

2.2.1 Dealurile Lugojului (sau Dealurile Piemontane Vestice) au în acest sector, în extremitatea lor sudică, aspectul unor terase ale Timișului, suspendate la 150-180 m altitudine, în urma adâncirii rețelei hidrografice, iar în partea estică sunt reprezentate de ultimele prispe ale Munților Poiana Ruscăi. Văile intracolinare care fragmentează această formațiune au lățimi cuprinse între câteva zeci de metri și 100-150 m;

2.2.2 Lunca Timișului, care prezintă aspectul caracteristic stadiului de maturitate a Văii Timișului în zona cursului său mijlociu, este străbătută pe întinsul ei de numeroase meandre cu frecvențe difluente, belciuge și privaluri ce servesc drept cale de scurgere către râu a apelor, în perioadele de precipitații abundente. Aspectul ușor ondulat, în special în

vecinătatea imediată a Timișului, se datorează prezenței grindurilor slab estomilate și a microdepresiunilor ușor săpate în nivelul de bază al luncii.

2.3 Din punct de vedere geologic, municipiul Lugoj, aparține bazinului posttectonic al Lugojului, componentă estică a Depresiunii Pannonice, încadrat fiind între masivele cristaline Poiana Ruscă, Dognecea și Semenic.

Succesiunea stratigrafică a bazinului se raportează la cele două etaje structurale distincte și anume:

- etajul structural inferior - corespunzător fundașului;
- etajul structural superior - al cuverturii sedimentare.

Etajul structural inferior (fundaș)

Din punct de vedere petrografic, este reprezentat prin micașisturi, paragnaise și cuarțite (mezometamorfite), filite și sisturi sericito-cloritoase (epimetamorfite), asociate cu corpuri magmatische de natură dioritică și granodioritică.

Etajul structural superior (cuvertura sedimentară)

Depozitele pannoniene ocupă suprafețe mari din bazinul Lugoj fiind reprezentate prin: argile, nisipuri, argile nisipoase, argile marnoase, intercalării cărbunoase. Se remarcă prezența stratelor de cărbuni, grupate în 3 complexe cărbunoase, exploataate prin lucrări miniere, în cadrul Bazinului Lugoj, în perimetrele: Darova, Sinersig, Visag.

Peste această succesiune, se dispun acumulările cuaternare Pleistocen superioare și Holocene, de natură aluvionară și deluvio-pluvială, formate pe seama depozitelor preexistente, prin acțiunea agenților externi de eroziune și transport.

Pleistocenul superior este reprezentat prin depozitele terasei înalte, depozitele terasei superioare, argila roșie cu concrețiuni, depozitele terasei inferioare și depozitele loessoide.

Holocenului îl aparțin depozitele din lunca actuală a Timișului, care sunt alcătuite din:

- pietrișuri și nisipuri (subordonat bolovanișuri);
- argile aluvionare, care au grosimi cuprinse între 1,20 și 2,90 m.

Pătura de sol acoperă întreaga suprafață a zonei, având grosimi cuprinse între 0,4 și 0,6m, cu o medie de 0,5m. Are o culoare brun-gălbui-roșcată și prezintă fisuri și crăpături largi la uscare.

2.4 Din punct de vedere hidrografic, terenul de fundare aparține bazinului Râului Timiș.

Apa subterană este cantonată în depozite permeabile aluvionare de varstă cuaternară, reprezentate prin bolovanișuri cu pietrișuri și nisipuri slab argiloase, constituind acviferul freatic propriu-zis.

Adâncimea la care se află nivelul apei subterane din stratul acvifer este variabilă, ea fiind condiționată pe de o parte de morfologia terenului, iar pe de altă parte de evoluția în timp al bilanțului hidrogeologic, la care contribuie factori ca: sursele de alimentare, drenarea către colectorul principal (Râul Timiș).

2.5 Din punct de vedere climatic, municipiul Lugoj, aparține unei zone cu un climat temperat-continental, cu o slabă influență mediteraneană, caracterizat prin ierni blânde și veri călduroase.

Din datele prezentate în Anuarul climatologic al României, ediția 1996, valorile medii ale principalelor elemente meteorologice din cadrul zonei sunt următoarele:

- temperaturile medii anuale sunt cuprinse între 21-22°C în luna iulie, și -2, -6°C în luna ianuarie;
- maxima absolută +41,5°C - august 1946;
- minima absolută - 30,9°C - ianuarie 1942;
- media anuală a precipitațiilor este de 600-700 mm;
- media lună maximă a precipitațiilor 80-100 mm în luna iunie;
- numărul mediu al zilelor de iarnă este de 92,5 pe an, iar cel al zilelor de îngheț este mult mai scăzut, cca. 19,2;
- numărul mediu al zilelor de vară este de 99,8 pe an;
- numărul mediu al zilelor cu precipitații este de 128,8 pe an;
- numărul mediu al zilelor cu ninsoare este de 31,6 pe an;
- numărul mediu al zilelor cu strat de zapadă este de 13,5 pe an;
- direcția predominantă a vântului este dinspre sud-est spre nord-vest

➤ Din punctul de vedere al căilor de comunicație, conform STAS 1709/1 – 90 (Fig. 2) situează amplasamentul în zona de tip climatic II, cu valoarea indicelui de umiditate $I_m = 0 \dots 20$.

2.6 Regimul eolian: Masele de aer dominante, în timpul primăverii și verii, sunt cele temperate, de proveniență oceanică, care aduc precipitații semnificative.

În mod frecvent, chiar în timpul iernii, sosesc dinspre Atlantic mase de aer umed, aducând ploi și zăpezi însemnante, mai rar valuri de frig.

Cele mai frecvente sunt vânturile de nord-vest (13%) și cele de vest (9,8%), reflex al activității anticiclonei Azorelor, cu extensiune maximă în lunile de vară, cu precipitații bogate și viteze medii ale acestora de 3 m/s ... 4 m/s. În aprilie-mai, o frecvență mare o au și vânturile de sud (8,4% din total). Celelalte direcții înregistrează frecvențe reduse.

Principalele vânturi care bat în județ sunt: *Vântul de Vest* și *Austrul*.

Vântul de vest este determinat de anticiclona Azorelor; vara bate de la nord-vest, iar iarna, de la sud-vest.

Este un vânt cald și umed care provoacă precipitații abundente în lunile mai și iunie.

Austrul bate de la sud-vest, dinspre Marea Adriatică și se simte în toate anotimpurile. Vara este暖和 și uscat "Sărăcilă", în vreme ce iarna aduce umede și moderează temperatura. Ca intensitate, vânturile ating uneori gradul 10 (scara Beaufort), furtunile cu caracter ciclonal venind totdeauna dinspre vest, sud-vest (1929, 1942, 1960, 1969, 1994).

2.7 Seismicitatea. Conform codului de proiectare seismică P100-1/2013, condițiile locale de teren studiat în localitatea *Lugoj* sunt caracterizate prin valorile perioadei de colt $T_c = 0,7\text{ sec.}$; a factorului de amplificare dinamica maxima a acceleratiei orizontale a terenului $B_0 = 2,50$; a spectrului normalizat de raspuns elastic (din codul mentionat) și acceleratia terenului pentru proiectare $a_g = 0,15\text{ g}$, (conform figurilor de mai jos).

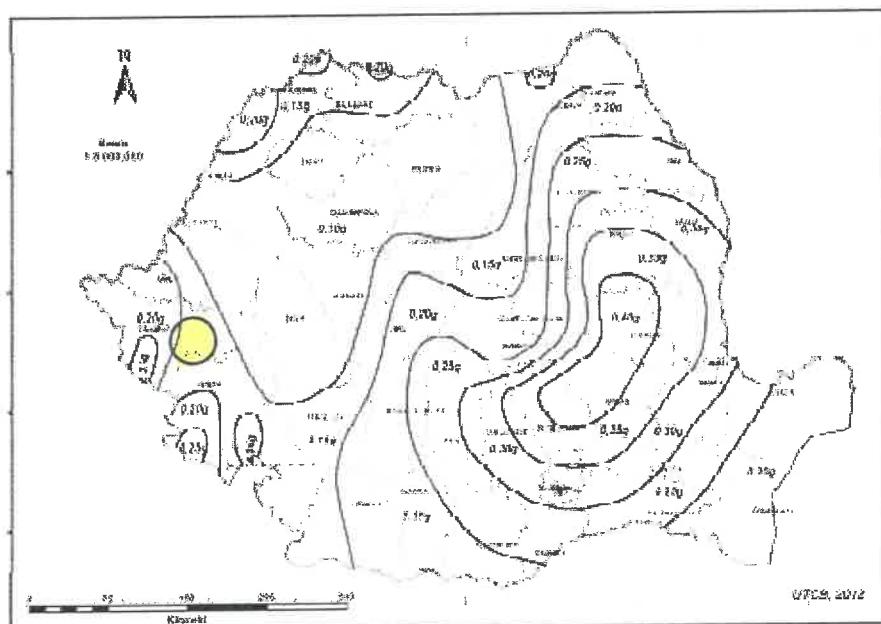


Fig. 3.1 Romania -Zonarea valorilor de vârf ale accelerării terenului pentru proiectare a_g cu IMR = 225 ani si 20% probabilitate de depasire in 50ani.

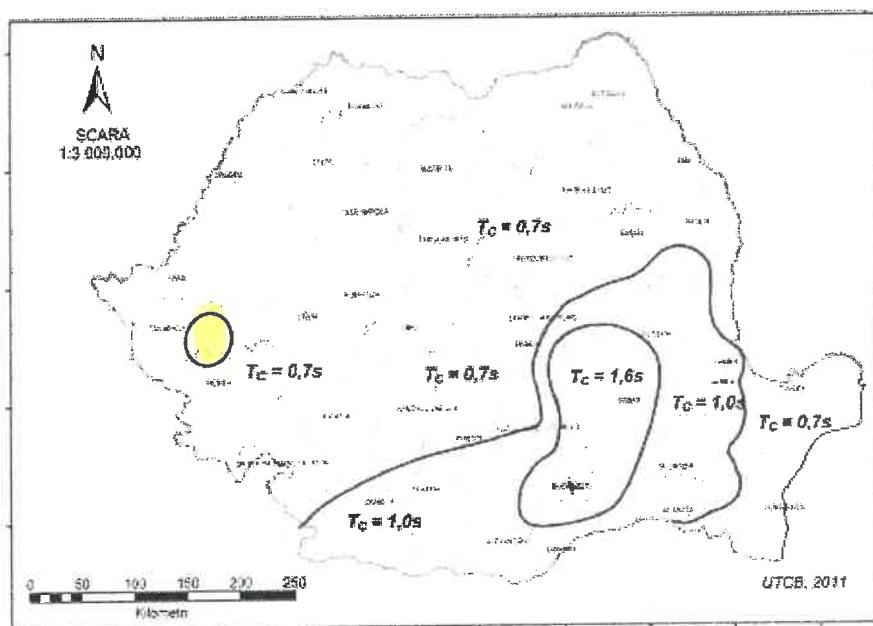


Fig.3.2 Zonarea teritoriului României în termeni de perioadă de control (colț Tc a spectrului de răspuns – P100-1/2013

2.8 Adancimea maxima de inghet este stabilita conform STAS 6054-77 de 0,70m.

3. CATEVA PRECIZARI ASUPRA CONSTRUCTIEI

3.1 Din discutiile purtate cu proiectantul constructia ce se va realiza reprezinta locuinte colective, in regim de inaltime P+4E, cu fundatii din beton armat si structura de rezistenta corespunzatoare.

3.2 Sistemul de fundare va fi format din fundatii directe, urmand ca definitivarea cotelor de fundare, dimensiunile fundatiilor sa fie definitivate in urma si a celor ce se prezinta in studiul

geotehnic de fata, pentru constructiile ce se realizeaza pe o raza de maxim 15m fata de sondajul realizat. Studiul de fata urmeaza sa se completeze cu alte investigatii geotehnice necesare proiectelor tehnice, care sa permita concluziile necesare pentru definitivarea solutiilor de fundare (cota de fundare, sistemul de fundare, capacitatea portanta a terenului etc.).

4. STABILIREA CATEGORIEI GEOTEHNICE

4.1 Pe baza datelor informative si a investigatiilor geotehnice (terenul de fundare) este apreciat pentru zona de fundare (intre cotele -1,50÷-8,00m) ca fiind un teren **mediu format din praf argilo spre baza praf argilos nisipos, nisip fin prafos, pietris mare implantat in nisip mare, in conditiile unei stratificatii conf. H.G. uniforme (tabela A 1.2 din NORMATIVUL NP074/2014, respectiv constructia clasificata conf. cod P100-1, in clasa de importanta normala, s-a facut stabilirea categoriei geotehnice astfel (se dau punctele) folosind tabelul A1.4:**

Factori de influenta	Caracteristici ale amplasamentului	Punctaj
Conditii de teren	terenuri medii	3
Apa subterana	fara epuismente	1
Clasificarea constructiei dupa categoria de importanta	normala	3
Vecinatati	fara risc	1
Zona seismica	$T_c=0,7\text{sec.}; a_g=0,15g; \beta_0 = 2,50$ spectru normalizat de raspuns elastic (din codul de proiectare seismica P100-1/2013)	2

TOTAL

punctaj 10

4.2 Rezulta astfel numarul de 10 puncte, deci un risc moderat, adica categoria geotehnica 2. Aceasta impune obtinerea de date calitative si efectuarea de calcule geotehnice pentru satisfacerea cerintelor fundamentale.

4.3 Urmeaza ca dupa realizarea incercarilor de teren si laborator sau daca apar date suplimentare sa se faca (daca va fi cazul), stabilirea finala a categoriei geotehnice.

5. INVESTIGATII GEOTEHNICE SI STRATIFICATIA GASITA

5.1 Luandu-se in considerare scopul pentru care se elaboreaza studiul geotehnic,(faza PUZ), s-a considerat util si s-a apreciat ca necesare de catre beneficiar realizarea unui sondaj geotehnic pe adancimea de -8,00m (S1) conform planului de situatie (anexa 1) si un sondaj de penetrare (PDU1) pe adancime de -8,00m.

5.2 Sondajul geotehnic de adancime s-a realizat, folosindu-se trusa mecanica de 4", pe adancimea de -8,00 m prelevandu-se probe de teren (practic la fiecare 50 cm). Probele de teren prelevate au fost analizate in laborator pe baza carora s-a stabilit stratificatia, precum si caracteristicile geotehnice necesare cunoasterii pamantului existent ca teren de fundare. Rezultatele investigatiilor au fost folosite pentru determinarea si stabilirea granulozitatii si caracteristicilor geotehnice prezентate in anexa 18 (profil geotehnic).

5.3 Pentru aprecierea capacitatii portante a stratificatiei mentionate s-a realizat penetrarea dinamica cu con, folosindu-se penetrometru dinamic usor PDU cu greutatea la berbec de 10kg, suprafata conului de baza de 10cm². Rezultatele incercarilor de penetrare sunt prezентate in fisea de penetrare facuta (anexa 17). **Diagramele realizate** pun in evidenta numarul de lovituri a berbecului pentru patrunderea cu 10cm a conului (N_{10}), ceea ce permite sa se aprecieze variatia rezistentei la penetrare pe adancime (grosimea straturilor de teren), precum si alti indici geotehnici vezi anexa 17 a penetrarii prelucrate.

5.4 Dupa analiza rezultatelor incercarilor de la fata locului si laborator specific pamanturilor gasite s-au stabilit indicii geotehnici caracteristici acestora si s-au prezентat in fisea de stratificatie precizata in anexa 18.

5.5 La data executarii sondajelor geotehnice, s-a constatat, ca nivelul apelor subterane apare in sondaj *la cota -4,80m, fata de CTN*. Nivelul apelor subterane poate varia cu circa (0,50÷1,00)m in functie de anotimpuri si de cantitatea de precipitatii. **Nivelul maxim absolut al apelor subterane poate fi stabilit numai in urma executarii unor studii hidrogeologice complexe** realizate pe baza unor observatii asupra fluctuatiilor nivelului apelor subterane, de-a lungul unei perioade indelungate de timp (in functie de anotimpuri, cantitatea de precipitatii).

Conform buletinului de analiza chimica agresivitate sol fata de beton nr. 11480/2018 realizat de S.C. CARA S.R.L. rezulta :

- este neagresiva fata de beton (din punct de vedere al continutului de sulfati $\text{SO}_4 = 38,00 \text{ mg/dm}^3$)
- neagresiva fata de beton din punct de vedere al pH = 7,1
- neagresiva fata de beton din punct de vedere al aciditatii = 6,52ml/kg.

6. STRATIFICATIE CAPACITATE PORTANTA, CONCLUZII si RECOMANDARI

6.1 Pentru stabilirea stratificatiei terenului de fundare s-au interpretat rezultatele obtinute prin analiza probelor de teren, insistantu-se indeosebi pe aprecierea granulozitatii inclusiv cantitatea procentuala pentru fragmentele cu dimensiuni grupate dupa prescriptii (argile, prafuri, nisipuri etc.) rezultand stratificatia generala dupa cum urmeaza:

- 0,00 ÷ - 0,50m – sol vegetal pamant prafos argilos vanat maroniu
- 0,50 ÷ - 2,00m – praf argilos galben vanat, avand
indicele de consistenta $I_C = 0,56 \div 0,80$ si modulul de deformatie

$$M = 60 \div 84 \text{ daN/cm}^2$$

- 2,00 ÷ - 3,00m – praf argilos nisipos maroniu, avand indice de consistenta $I_C = 0,85 \div 0,80$ si modulul de deformatie $M = 86 \div 83 \text{ daN/cm}^2$

- 3,00 ÷ - 4,00m – nisip fin prafos maroniu, avand indice de consistenta $I_C = 0,91 \div 0,96$ si modulul de deformatie $M = 89 \div 90 \text{ daN/cm}^2$

- 4,00 ÷ - 5,50m – pietris mare implantat in nisip mare maroniu, avand grad de indesare $I_D = 0,81 \div 0,78$ si modul de deformatie $M = 105 \div 103 \text{ daN/cm}^2$

- 5,50 ÷ - 8,00m – stratul continuu – strat investigat prin penterare dinamica cu con, cu grad de indesare $I_D = 0,80 \div 0,90$ si modul de deformatie $M = 104 \div 108 \text{ daN/cm}^2$

6.2 Din analiza stratificatiei prezentata anterior (pct. 6.1), se constata, ca terenul de fundare se incadreaza in terenuri medii, **conform Normativului NP 074/2014** (tabelul A 1.2 conditii de teren); cu un total de 10 puncte, deci un risc geotehnic de tip «MODERAT», iar din punct de vedere al categoriei geotehnice, poate ramane in « **CATEGORIA GEOTEHNICA 2** » .

6.3 Luand in considerare tipul constructiei si stratificatia prezentata mai sus se apreciaza ca se pot realiza fundatii directe, fundate pe teren natural.

6.4 Terenul de fundare il constituie stratele alcătuite din :

- **praf argilos nisipos maroniu**, aflat **intre cotele -(2,00 ÷ 3,00)m**, caracterizat prin urmatorii parametrii geotehnici, care se vor utiliza la calculul capacitatii portante a terenului de fundare :

➤ greutate volumica	$\gamma = 18,00 \text{ kN/m}^3$
➤ indicele porilor	$e = (0,79 \div 0,81)$
➤ porozitatea	$n = (44 \div 45)\%$
➤ umiditatea naturala	$w = (18,60)\%$
➤ indice de consistenta	$I_C = (0,85 \div 0,80)$
➤ indice de plasticitate	$I_p = 12,70\%$
➤ modul de deformatie edometric	$M_{2-3} = (86 \div 83) \text{ daN/cm}^2$
➤ unghi de frecare interioara	$\phi = 18^\circ$
➤ coeziunea specifica	$c = 11 \text{ kN/m}^3$

În faza de predimensionare pentru calculul terenului de fundare și stabilirea dimensiunilor în plan ale elementelor de infrastructură se va adopta o presiune convențională de bază pentru ($D = 2,00 \text{ m}$ si $B = 1,00 \text{ m}$), în gruparea fundamentală de încărcări, pentru stratul **praf argilos nisipos**:

$$\bar{p}_{\text{conv}} = 220,00 \text{ kPa},$$

la care se vor aplica corectiile de latime (C_B) si de adancime (C_D).

Pe baza caracteristicilor fizico-mecanice medii ale stratelor de praf argilos nisipos si folosindu-se relatiile din STAS 3300/2-85, s-a realizat un calcul al presiunilor ($p_{conv. calc.}$, $p_{cr.}$ si $p_{pl.}$), pentru o fundatie continua, incarcata centric, cu latimea la talpa $B=1,00m$ si adancimea de fundare $D_f=-2,00m$, rezultand urmatoarele valori : *presiunea conventionala de calcul $p_{conv. calc}=220,00kPa$, presiunea plastica $p_{pl.}=229,70kPa$; presiunea critica $p_{cr.}=388,00 kPa$. (anexa nr. 19).*

Pentru alte dimensiuni ale talpii fundatiilor, precum si in cazul unor incarcari aplicate excentric, se refac calculul valorilor capacitatilor portante ale terenului de fundare conform paragrafului 3.3.1 si 4.2.1 din STAS 3300/2/85. Aplicand corectia (pentru D si latimea B) conform standardului mentionat rezulta presiunea conventionala de calcul, la calcul (folosindu-se coeficientii de corectie pentru *pamanturi coeziive $K_1=0,05$ si $K_2=2,00$*).

SE RECOMANDA FUNDAREA IMOBILULUI IN REGIM DE INALTIME P+4E, LA COTA MINIMA $D_{MIN}=-2,00M$ FATA DE CTN, PE STRATUL DE PRAF ARGILOS NISIPOS MARONIU.

ESTE NECESARA ARMAREA TALPII FUNDATIEI CU CENTURA DIN BETON ARMAT PENTRU O BUNA RIGIDIZARE A CONSTRUCTIEI.

6.5 Se recomanda un minim de masuri de protejare a constructiilor si anume:

- ☞ zona unde se construieste sa fie bine curata si nivelata inainte de inceperea sapaturilor, astfel ca sa nu se permita stagnarea apelor meteorice
- ☞ sistematizarea terenului astfel sa se asigure evacuarea rapida a apei din precipitatii din jurul constructiei,
- ☞ **sapatura sa se faca in taluz sau sprijinita** conform proiectului de executie
- ☞ captarea si evacuarea dirijata respectiv controlata a apei din precipitatii de pe acoperisul constructiei si deversarea controlata catre emisari,
- ☞ conductele purtatoare de apa ce intra si ies din cladiri vor fi prevazute cu racorduri elastice si etanse la traversarea zidurilor sau fundatiilor,
- ☞ prevederea centurilor din beton armat, continue pe intreaga lungime a peretilor exteriori, portanti sau autoportanti, amplasate la fiecare nivel al constructiei, inclusiv la nivelul solului
- ☞ umpluturile sub pardoseala se vor executa din pamanturi necoezive (balast), sau din pamanturi PUCM stabilizate prin metode chimice utilizand praful de var nestins, in proportie de (3-5)%, sau degresare cu nisip grauntos 20...40%,
- ☞ umpluturile se vor compacta in straturi de 15...20cm, grosime.
- ☞ ultimul strat de pamant trebuie excavat inainte de turnarea betonului, pentru a evita efectele negative cauzate de variatiile de umiditate.
- ☞ turnarea fundatiilor sa se faca imediat dupa terminarea sapaturilor pentru a nu modifica umiditatea terenului de fundare

se recomanda realizarea de trotuare etanse in jurul cladirilor, trotuarul din jurul constructiilor care va avea latimea minima de 1,00m se va aseza pe un strat de balast sau pamant stabilizat, in grosime de (20÷30)cm, prevazut cu panta de 5% spre exterior,

6.6 Clasele de expunere pentru betoanele din infrastructura :

La stabilirea clasei minime de beton si a tipului de ciment folosit pentru betoanele infrastructurii, se va tine seama si de clasa de expunere in raport cu nivelul si agresivitatea apei subterane, conform SR EN 206-1 si Codului CP 012/1:2007 si anume clasa de expunere **XC2**, pentru clasa minima de beton **C16/20**.

6.7 Lucrarile de terasamente, inclusiv cele aferente (sapaturi, sprijiniri, umpluturi etc.) se vor executa cu respectarea intocmai a tuturor normativelor in vigoare cu privire la aceste lucrari (C 169-83, Ts etc.

Terenul de fundare in functie de rezistenta la sapare se incadreaza in felul urmator:

- Sapatura manuala (teren mediu)
- Sapatura mecanica (teren categoria I si II)
- *Se interzice deschiderea sapaturilor si abandonarea lor, pe perioade lungi de timp, lucru ce ar afecta proprietatile geotehnice ale terenului de fundare .*

6.8 Studiul de fata urmeaza sa se completeze cu alte investigatii geotehnice necesare proiectelor tehnice, care sa permita concluziile necesare pentru definitivarea solutiilor de fundare (cota de fundare, sistemul de fundare, capacitatea portanta a terenului etc.).

TIMISOARA
- Iunie,- 2018 -

INTOCMIT
ing. BABA EMIL



Ing. BABA CORNELIA
Timisoara Str. Cluj nr. 20 ap.1
Tel. 0721158506

Nr.7694 din 02.07.2018
cf. reg. evidenta

REFERAT

privind verificarea de calitate la cerinta A_f a studiului

“PUZ-LOCUIINTE COLECTIVE P+4E “ STUDIUL GEOTEHNIC nr. 66/2018,
amplasament : intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
faza D.T.A.C

1. Date de identificare:

Proiectant de specialitate : S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO S.R.L.
Titular de investiti : SC ELLEGI PROJECT SRL
Amplasament : intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 ,
jud. Timis

Data prezentarii pentru verificare: 02.07.2018

2. Caracteristici principale ale proiectului

STUDIUL GEOTEHNIC CUPRINDE:

- **STUDIU GEOTEHNIC** cu datele generale referitoare la amplasament, lucrarile de investigare geotehnica efectuate, buletine de analiza si interpretarea rezultatelor incercarilor de investigare geotehnica, concluzii si recomandari privind terenul de fundare.
- **Anexe grafice si tabelare:** - plan de situatie, fisa sondaj geotehnic, buletinele de analiza ale incercarilor de laborator, fise centralizatoare cu rezultatele penetrari dinamice cu con PDU, calculul capacitatii portante a terenului de fundare, buletin de analiza al solului.

3. Documente prezentate la verificare

- Memoriu tehnic in care se prezinta solutia adoptata pentru respectarea cerintei de verificare: STUDIU GEOTEHNIC nr. 66/2018 ---
- Breviar de calcul: Calculul capacitatii portante a terenului de fundare
- Plansele cu solutia proiectata:
- Alte documente: plan de situatie, fisa sondaj geotehnice, buletine de analiza ale incercarilor de laborator, fise centralizatoare cu rezultatele penetrari dinamice cu con PDU, calculul capacitatii portante a terenului de fundare, buletin de analiza al solului.

4. Observatii si recomandari

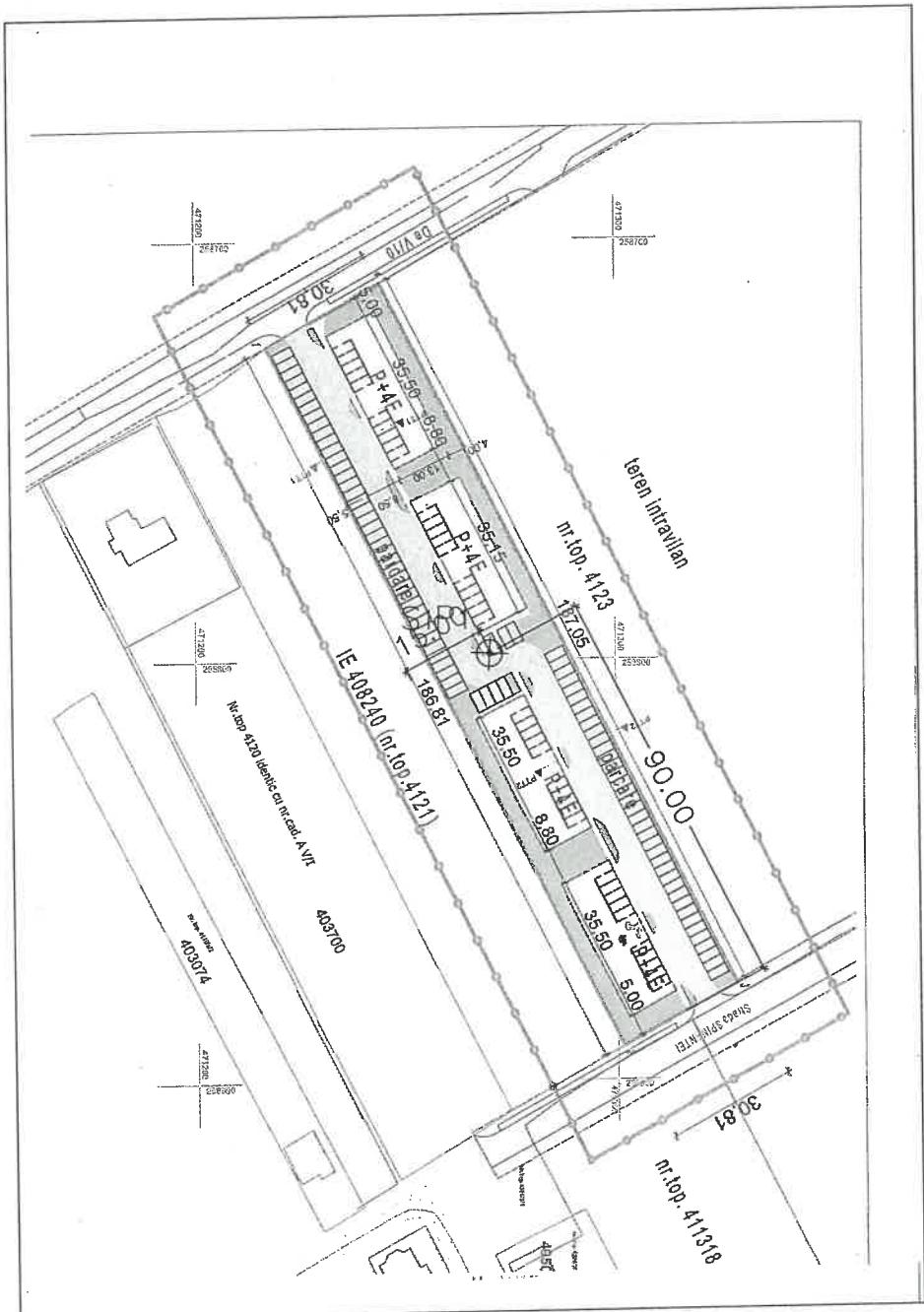
STUDIUL GEOTEHNIC verificat corespunde din punct de vedere al exigentelor impuse de legislatia de specialitate in vigoare.

5. Concluzii finale

STUDIUL GEOTEHNIC verificat corespunde scopului cerut furnizand elementele geotehnice necesare proiectarii infrastructurii pentru **“PUZ-LOCUIINTE COLECTIVE P+4E “**.

Am primit 2 exemplare
Investitor/Proiectant

Am predat 2 exemplare
Verifier A_f, ing. BABA CORNELIA



NOTA

- S₁ – sondaj geotehnice de adancime
 - P₁ – penetrare dinamica cu con (PDU)

S.C. BABA & PAUNESCU
PRO.GEO. S.R.L.
J35/175/27.01.2003
TIMISOARA



PUZ- LOCUINTE COLECTIVE P+4E
intravilan LUGOJ, str. SPINANTEI,
CF nr. 411447, jud. TIMIS
Beneficiar: SC ELLEGI PROJECT SRL

Pr.nr.
66
2018

S.C. BABA & PAUNESCU PRO.GEO. S.R.L. J35/175/27.01.2003 TIMISOARA	 PUZ-. LOCUINTE COLECTIVE P+4E intravilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447, jud. TIMIS Beneficiar: SC ELLEGI PROJECT SRL	Pr.nr. 66 2018
Intocmit Verificat	ing.BABA EMIL ing.BABA CORNELIA	PLAN AMPLASARE LUCRARI GEOTEHNICE sc.1: 500
		Anexa nr.1

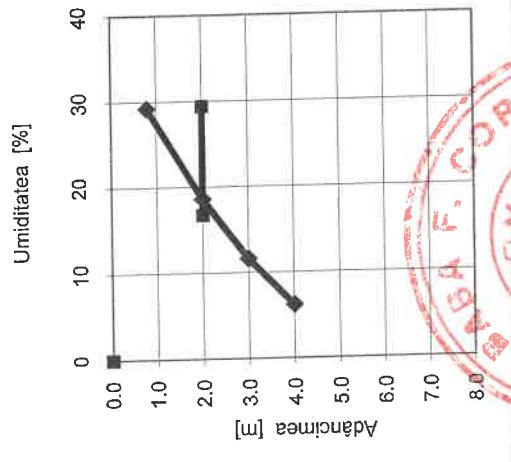
S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
Laborator gr. II GTF Certificat nr. 36.5.2.013/2001
Reaautorizat nr. 2816/26.09.2017

Amplasament: intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL
Data : IUNIE 2018

BULETIN DE ANALIZA nr. 1001/19.06.2018
VARIATIA UMIDITATII SI A LIMITELOR DE PLASTICITATE CU ADANCIMEA CONFORM STAS 1913/1-82
Sondajul S1

Adâncimea	m1 [g]	m2 [g]	m3 [g]	W [%]
0.80m	231.8	209.2	131.8	29.2
2.00m	229.6	213.9	129.6	18.6
3.00m	230.9	220.5	130.9	11.6
4.00m	232.7	226.9	132.7	6.2

Variatia umiditatii si a limitelor de plasticitate cu adancimea



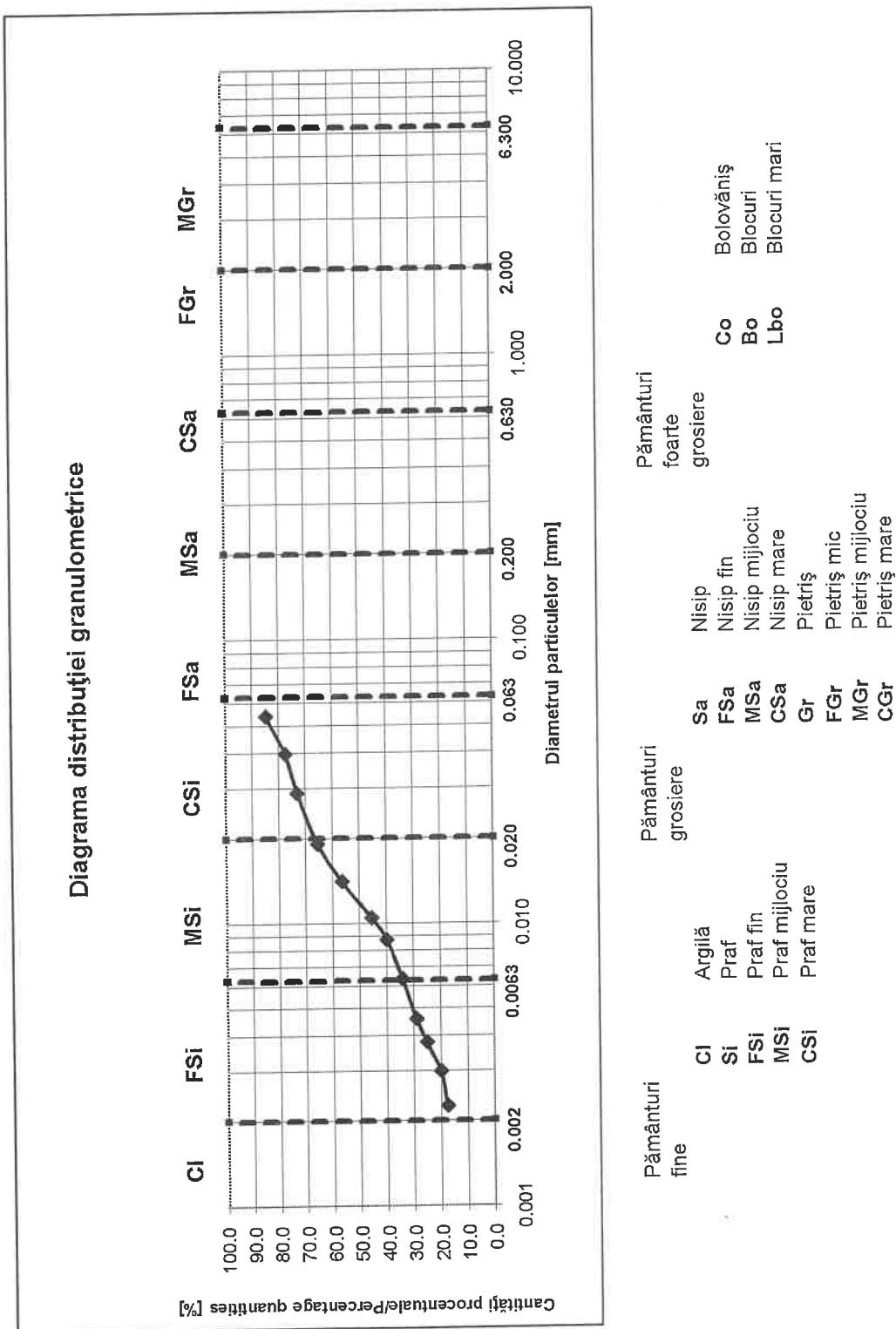
S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
Laborator gr. II GTTF Reautorizat nr. 28/16/26.09.2017

Amplasament: intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
Beneficiar : SC ELLEGII PROJECT SRL
Data : IUNIE 2018

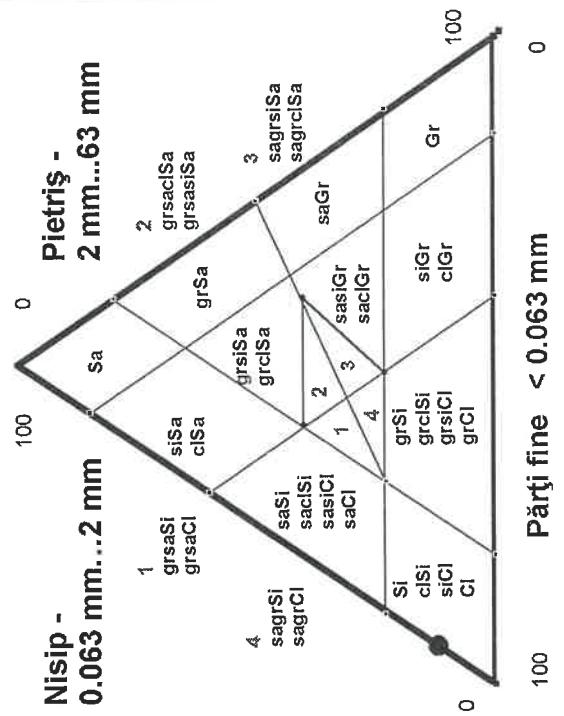
BULETIN DE ANALIZĂ nr. 1002/26.06.2018
DETERMINAREA GRANULOZITĂȚII PÂMÂNTURILOR PRIN METODA SEDIMENTĂRII
Sondajul S1 la cota -0,80m, conform SIREN ISO 14688-2 - Laborator reautorizat - Aut. nr. 28/16/26.09.2017

T	[sec]	Densitate/Density	R	R'	Ct	R"	10^{12} etă	Hr	dt [mm]	mt [%]
30"	30	1.0256	25.6	26.1	0.19323	26.2932	0.09826	8.126	0.0539	84.5
1'	60	1.0234	23.4	23.9	0.19323	24.0932	0.09826	8.874	0.0398	77.5
2'	120	1.0220	22.0	22.5	0.19323	22.6932	0.09826	9.350	0.0289	73.0
5'	300	1.0196	19.6	20.1	0.19323	20.2932	0.09826	10.166	0.0191	65.4
10'	600	1.0168	16.8	17.3	0.19323	17.4932	0.09826	11.118	0.0141	56.4
20'	1200	1.0134	13.4	13.9	0.19323	14.0932	0.09826	12.274	0.0105	45.6
30'	1800	1.0116	11.6	12.1	0.19323	12.2932	0.09826	12.886	0.0088	39.8
60'	3600	1.0098	9.8	10.3	0.19323	10.4932	0.09826	13.498	0.0063	34.1
120'	7200	1.0082	8.2	8.7	0.19323	8.8932	0.09826	14.042	0.0046	29.0
180'	10800	1.0070	7.0	7.5	0.19323	7.6932	0.09826	14.450	0.0038	25.2
300'	18000	1.0054	5.4	5.9	0.19323	6.0932	0.09826	14.994	0.0030	20.1
540'	32400	1.0046	4.6	5.1	0.19323	5.2932	0.09826	15.266	0.0022	17.5

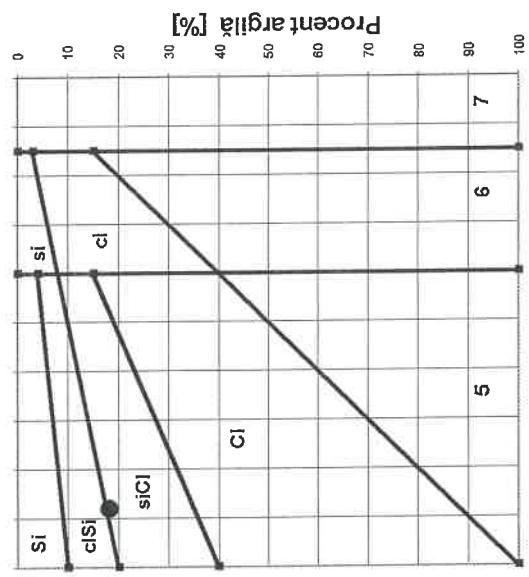
Diagrama distribuției granulometrice



**CLASIFICARE PĂMÂNTURI
SR EN ISO 14688-2/2005**



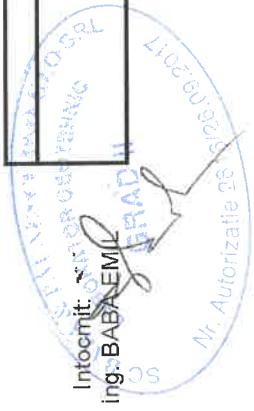
Părți fine $d < 0.063 \text{ mm } [\%]$



Părți fine $d < 0.063 \text{ mm } [\%]$



DENUMIRE PĂMÂNT
PRAF ARGILOS - ciSi



Intocmit: Ing. BABACORNELIA
Nr. Autorizare 28/2008

S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
 TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
 Laborator gr. II GTF Reautorizat nr. 2816/26.09.2017

Amplasament: întărițan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
 Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL
 Data : IUNIE 2018

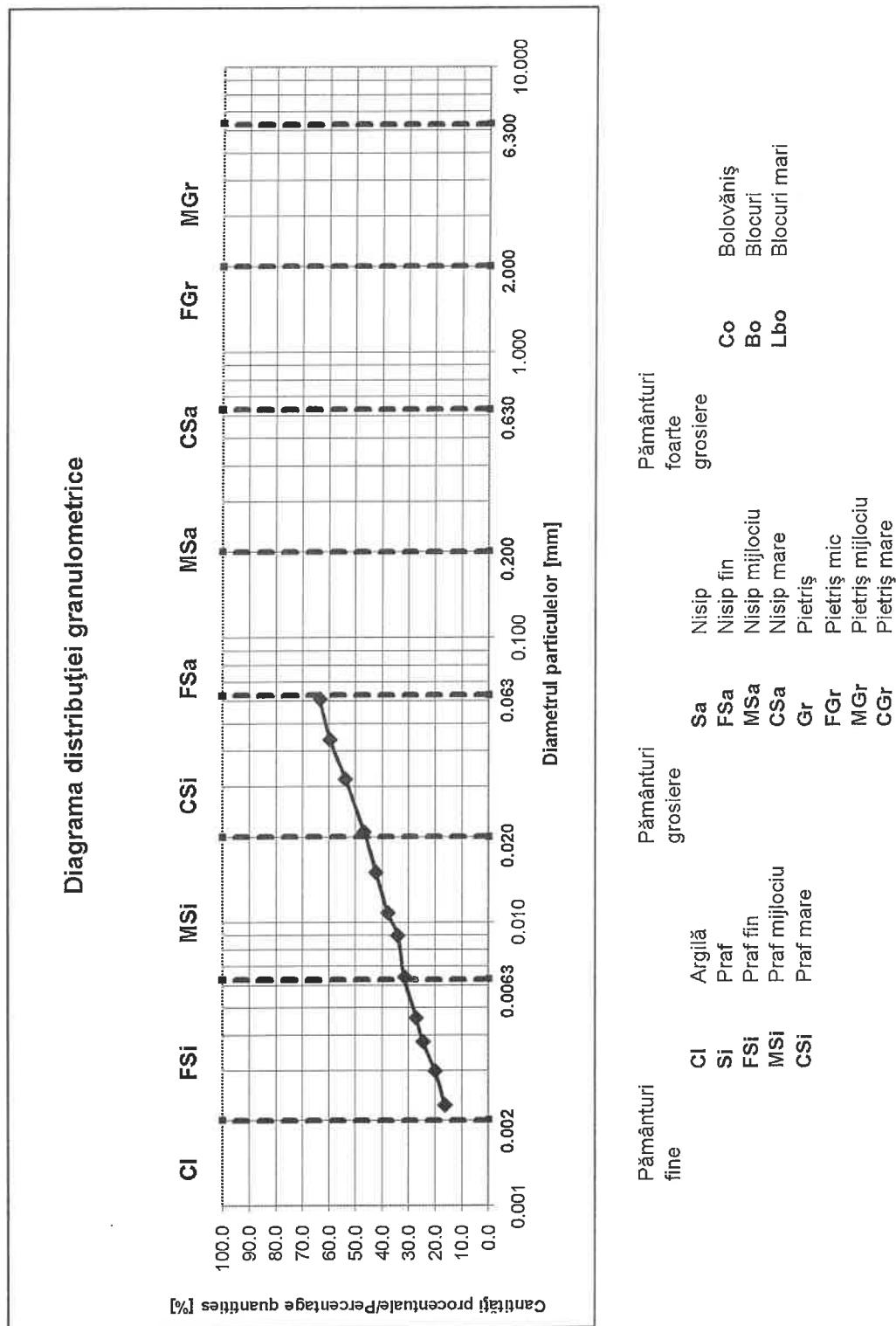
BULETIN DE ANALIZĂ nr. 1003/26.06.2018

DETERMINAREA GRANULOZITĂȚII PĂMÂNTURILOR PRIN METODA SEDIMENTĂRII

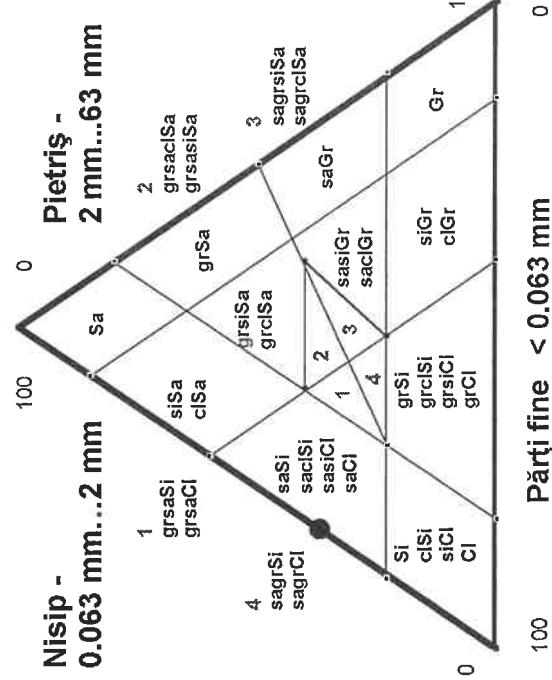
Sondajul S1 la cota -2,00m, conform SR EN ISO 14688-2 - Laborator reautorizat - Aut. nr. 2816/26.09.2017

T	[sec]	Densitate/Density	R	R'	Ct	R''	$10^{42} \cdot \text{eta}$	Hr	dt [mm]	mt [%]
30"	30	1.0190	19	19.5	0.19323	19.6932	0.09826	10.370	0.0609	63.4
1'	60	1.0178	17.8	18.3	0.19323	18.4932	0.09826	10.778	0.0439	59.6
2'	120	1.0160	16.0	16.5	0.19323	16.6932	0.09826	11.390	0.0319	53.9
5'	300	1.0138	13.8	14.3	0.19323	14.4932	0.09826	12.138	0.0208	46.9
10'	600	1.0124	12.4	12.9	0.19323	13.0932	0.09826	12.614	0.0150	42.4
20'	1200	1.0110	11.0	11.5	0.19323	11.6932	0.09826	13.090	0.0108	37.9
30'	1800	1.0098	9.8	10.3	0.19323	10.4932	0.09826	13.498	0.0090	34.1
60'	3600	1.0090	9.0	9.5	0.19323	9.6932	0.09826	13.770	0.0064	31.5
120'	7200	1.0076	7.6	8.1	0.19323	8.2932	0.09826	14.246	0.0046	27.1
180'	10800	1.0068	6.8	7.3	0.19323	7.4932	0.09826	14.518	0.0038	24.5
300'	18000	1.0054	5.4	5.9	0.19323	6.0932	0.09826	14.994	0.0030	20.1
540'	32400	1.0042	4.2	4.7	0.19323	4.8932	0.09826	15.402	0.0023	16.2

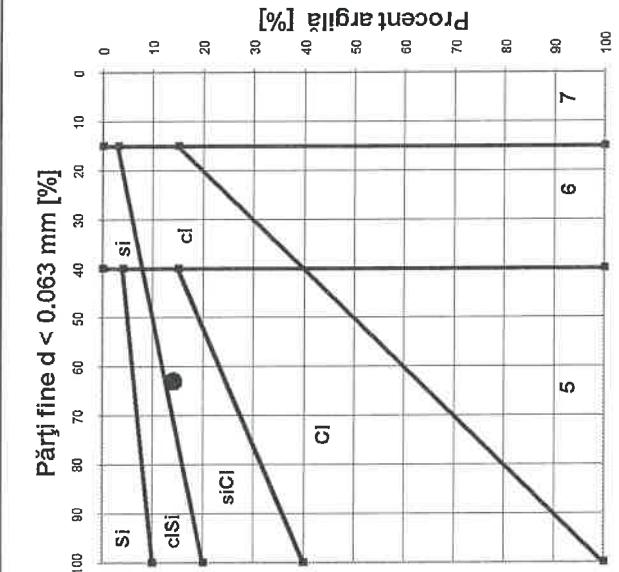
Diagrama distribuției granulometrice



**CLASIFICARE PĂMÂNTURI
SR EN ISO 14688-2/2005**



Părți fine $d < 0.063 \text{ mm } [\%]$

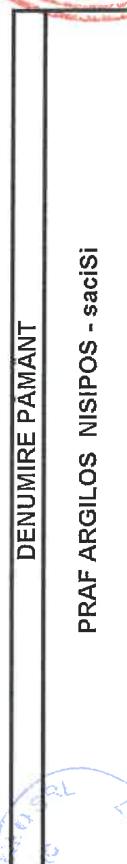
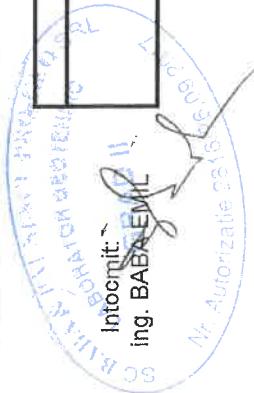


5
Pământuri fine (praf și argilă)

6
**Pământuri mixte (pietriș
argilos sau prafos și nisip)**

7
**Pământuri granulare (pietriș și
nisip)**

DENUMIRE PĂMÂNT
PRAF ARGILOS NISIPOS - saciSi



S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
Laborator gr. II GTF Reautorizat nr. 2816/26.09.2017

Amplasament: intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis Anexa nr. 9
Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL
Data : IUNIE 2018

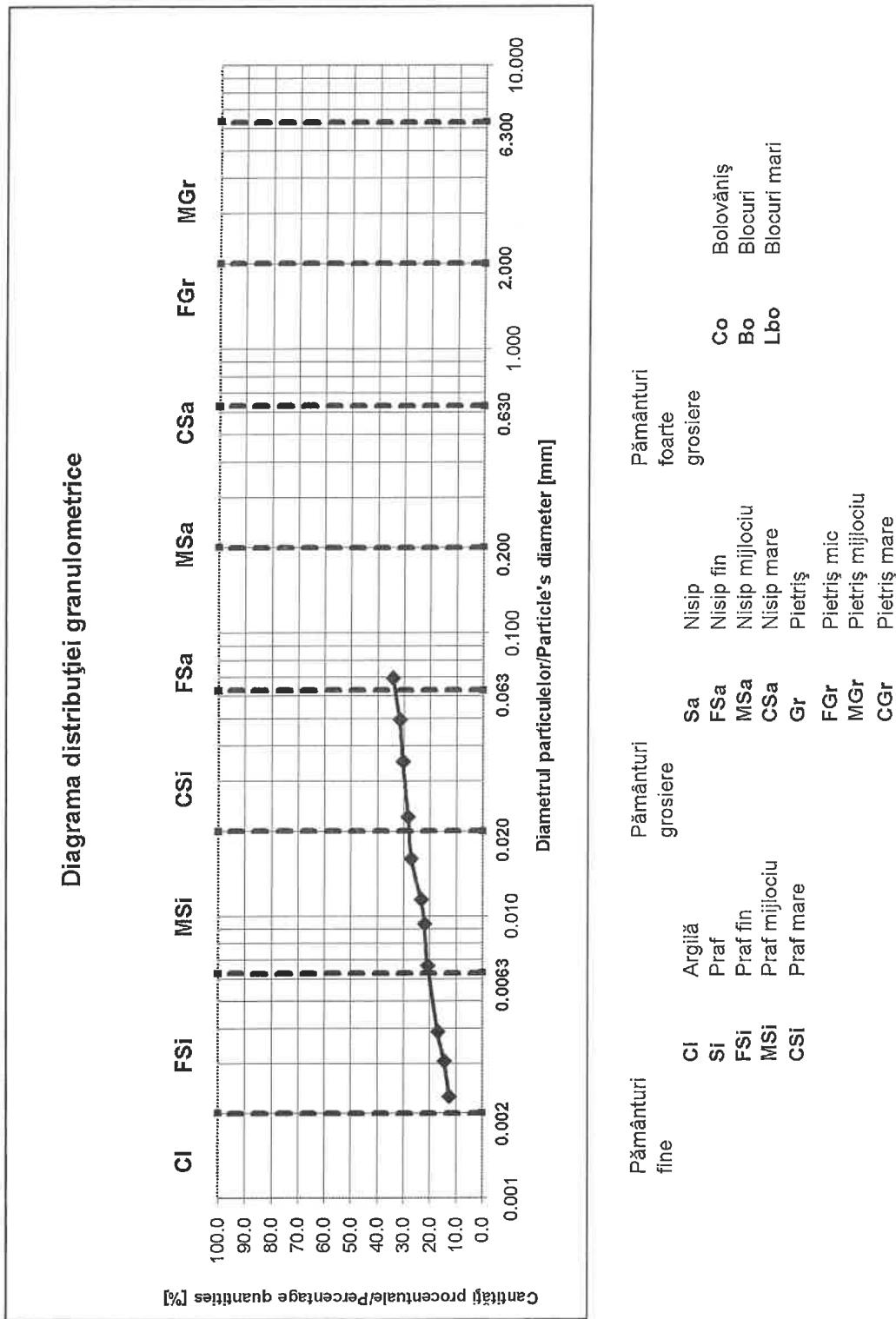
BULETIN DE ANALIZĂ nr. 1004/26.06.2018

DETERMINAREA GRANULOZITĂȚII PÂMÂNTURILOR PRIN METODA SEDIMENTĂRII

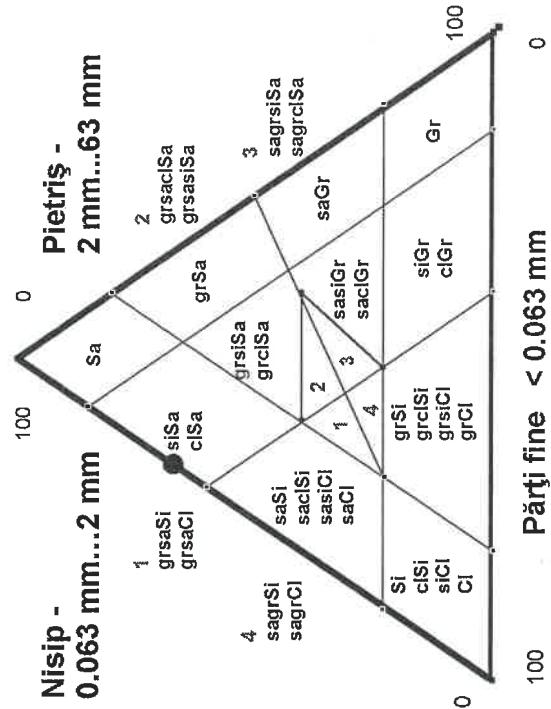
Sondajul S1 la cota -3,00m, conform SR EN ISO 14688-2 - Laborator reautorizat - Aut. nr. 2816/26.09.2017

T	[sec]	Densitate	R	R'	Ct	R"	10^{12} eta	Hr	dt [mm]	mt [%]
30'	30	1.0098	9.8	10.3	0.19323	10.4932	0.09826	13.498	0.0695	34.1
1'	60	1.0090	9.0	9.5	0.19323	9.6932	0.09826	13.770	0.0496	31.5
2'	120	1.0086	8.6	9.1	0.19323	9.2932	0.09826	13.906	0.0353	30.3
5'	300	1.0080	8.0	8.5	0.19323	8.6932	0.09826	14.110	0.0225	28.4
10'	600	1.0076	7.6	8.1	0.19323	8.2932	0.09826	14.246	0.0160	27.1
20'	1200	1.0064	6.4	6.9	0.19323	7.0932	0.09826	14.654	0.0114	23.2
30'	1800	1.0060	6.0	6.5	0.19323	6.6932	0.09826	14.790	0.0094	22.0
60'	3600	1.0056	5.6	6.1	0.19323	6.2932	0.09826	14.926	0.0067	20.7
180'	10800	1.0044	4.4	4.9	0.19323	5.0932	0.09826	15.334	0.0039	16.9
300'	18000	1.0036	3.6	4.1	0.19323	4.2932	0.09826	15.606	0.0031	14.3
540'	32400	1.0030	3.0	3.5	0.19323	3.6932	0.09826	15.810	0.0023	12.4

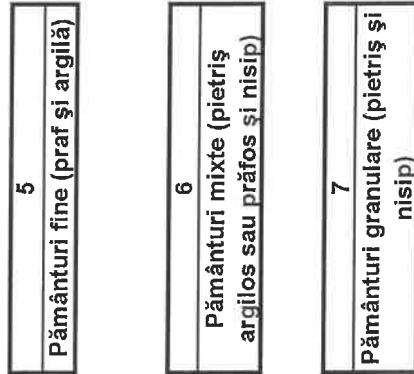
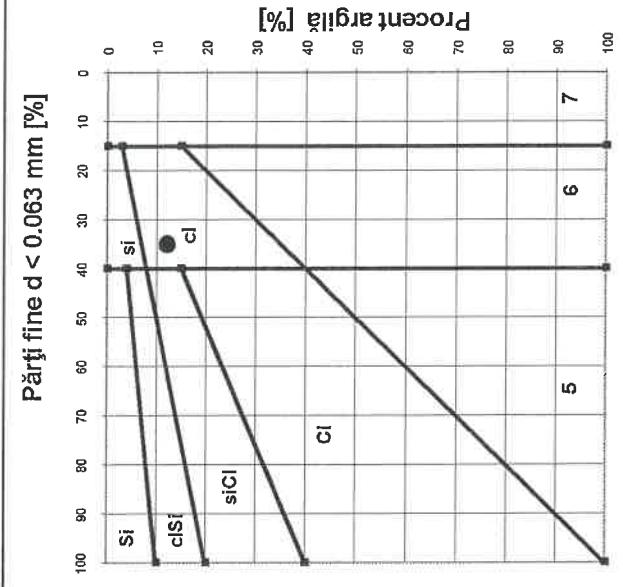
Diagrama distribuției granulometrice



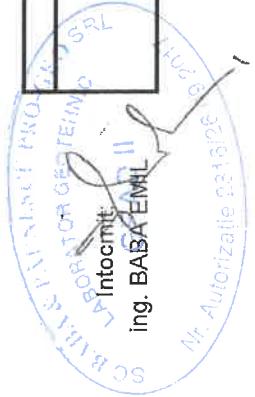
**CLASIFICARE PĂMÂNTURI
SR EN ISO 14688-2/2005**



Părți fine $d < 0.063 \text{ mm } [\%]$



DENUMIRE PAMANT
NISIP FIN PRAFOS -siSa



S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
 TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
 Laborator gr. II GTF Reautorizat nr. 2816/26.09.2017

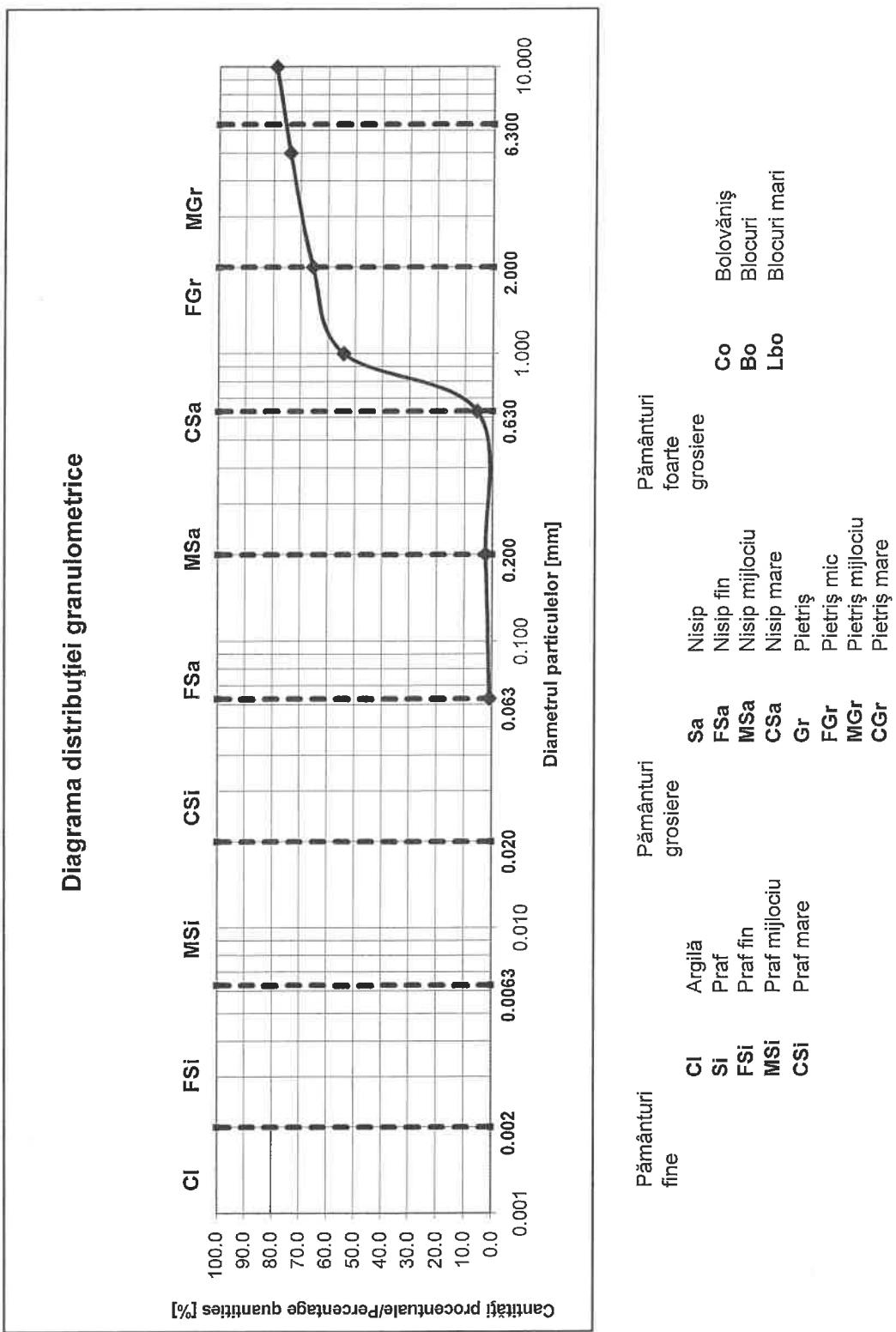
Amplasament: intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 ,jud. Timis
 Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL
 Data : IUNIE 2018

BULETIN DE ANALIZĂ nr. 1005/26.06.2018
 DETERMINAREA GRANULOMETRIEI PÂMÂNTURILOR PRIN METODA CERNERII
 Sondajui S1 la cota -4,00m, conform SR EN ISO 14688-2 - Laborator reautorizat - Aut. nr. 2816/26.09.2017

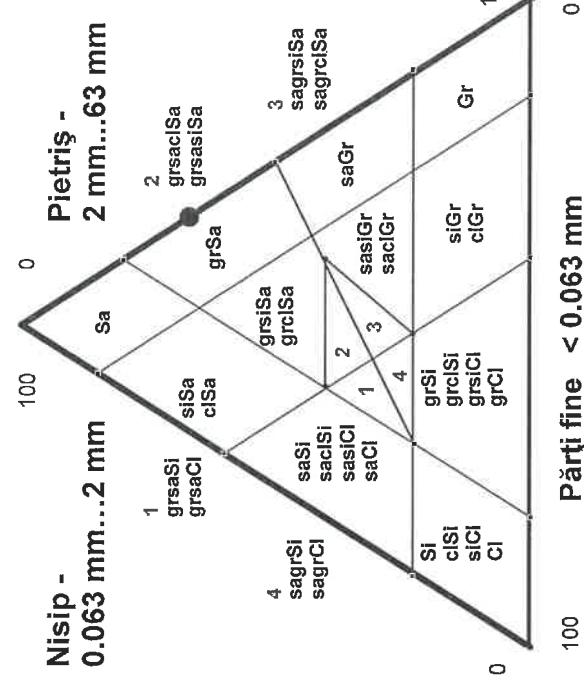
d_i [mm]	m_i [g]	$\frac{m_i}{m_d} \cdot 100$ [%]	$\frac{m_d - \sum m_i}{m_d} \cdot 100$ [%]
70.000	5.6	5.6	94.4
20.000	8.1	8.1	86.3
10.000	7.2	7.2	79.1
5.000	5.3	5.3	73.8
2.000	8.4	8.4	65.4
1.000	11.3	11.3	54.1
0.630	48.5	48.5	5.6
0.200	3.2	3.2	2.4
0.063	1.5	1.5	0.9
0.020	0.9	0.9	0.0
Talger	0.0	0.0	5.6
Sumă	100.0		

$$m_d = 100.0 \text{ g}$$

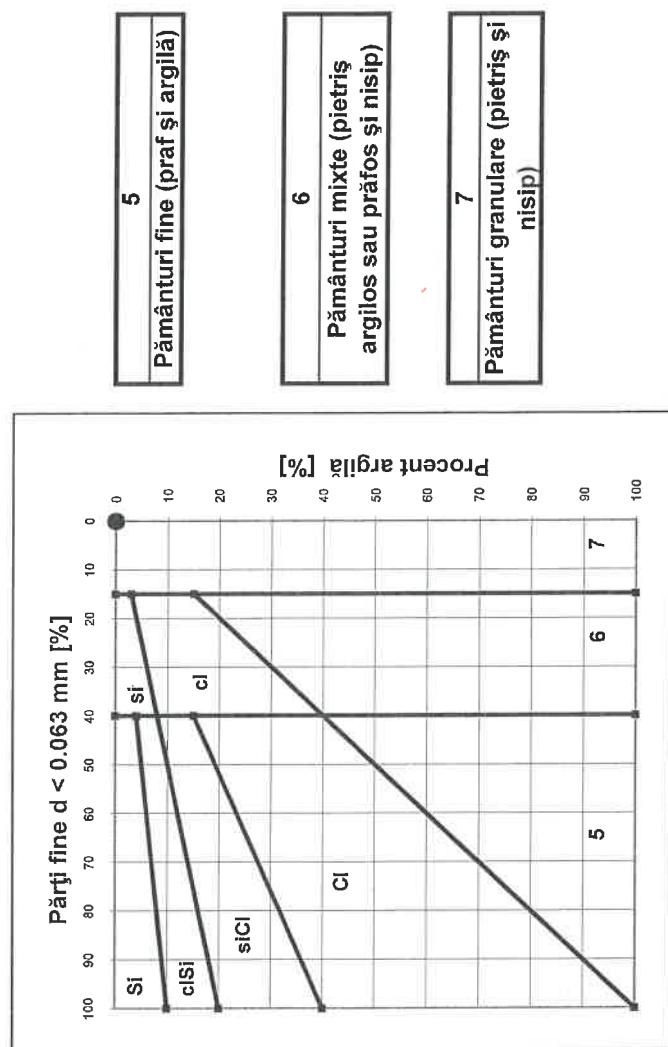
Diagrama distribuției granulometrice



**CLASIFICARE PĂMÂNTURI
SR EN ISO 14688-2/2005**



Părți fine $d < 0.063 \text{ mm } [\%]$



Pământuri fine (praf și argilă)

5
Pământuri fine (praf și argilă)

6
Pământuri mixte (pietriș argilos sau prăfosi și nisip)

7
Pământuri granulare (pietriș și nisip)



DENUMIRE PAMANT
PIETRIS implantat în NISIP MARE - GrCSa



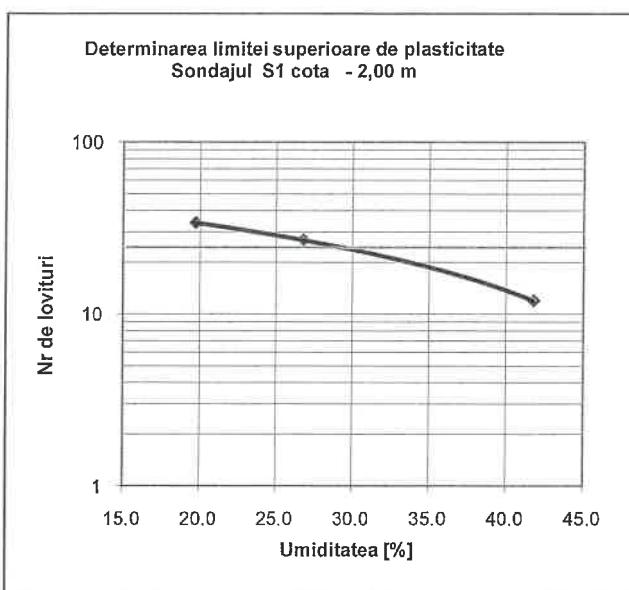
S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
 TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
 Laborator gr. II GTF Certificat nr. 36.5.2.013/2001
 Reautorizat nr. 2816/26.09.2017

Anexa nr. 15

Buletin de analiza nr. 1006/25.06.2018

Determinarea caracteristicilor de plasticitate Sondajul S1- cota -2,00 m
 Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL Intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
 Metoda Cassagrande

	U.M.	1	2	3
Masa tara +material umed	g	39.8	41.5	43.9
Masa tara + material uscat	g	38.6	39.2	40.1
Masa tara	g	32.5	30.6	31.0
w	%	19.7	26.7	41.8
Nr de lovituri	-	34	27	12



$$w_L = 29.4 \%$$

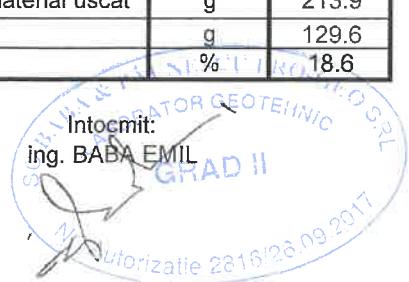
$$w_P = 16.7 \%$$

$$w = 18.6 \%$$

	U.M.	1
Masa tara +material umed	g	53.4
Masa tara + material uscat	g	50.2
Masa tara	g	31.0
w _P	%	16.7

	U.M.	1
Masa tara +material umed	g	229.6
Masa tara + material uscat	g	213.9
Masa tara	g	129.6
w	%	18.6

Ic=	0.85
Ip=	12.7 %



S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO SRL
 TIMISOARA str. CLUJ nr. 20
 Laborator gr. II GTF Certificat nr. 36.5.2.013/2001
 Reautorizat nr. 2816/26.09.2017

Anexa nr. 16
 Amplasament: intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
 Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL
 Data : IUNIE 2018

Buletin de analiza nr. 1007/25.06.2018
Determinarea caracteristicilor fizice ale pamantului conform STAS 1913/3-76
 sondajul S1, la cota -2,00m fata de CTN

Stanta nr.		2; 3	Suprafata stanta A Inaltime stanta h0	cm ² cm	38.47 2.00	38.47 2.00
Sticla de ceas nr.						
Densitate schelet aproximata/determinata	g/cm ³	2.68	Volum stanta V0	cm ³	76.92	76.92
Diametru stanta d	cm	7.00	Const de calcul $A^* \rho / (m_2 \cdot m_3)$			
INDICI FIZICI						
Masa proba umeda + tara m ₁		g			201.40	200.50
Masa proba uscata + tara m ₂		g			179.00	178.62
tara m ₃		g			59.76	59.80
Masa apa libera m ₁ -m ₂		g			22.40	21.88
Masa proba umeda m ₁ -m ₃		g			141.64	140.70
Masa proba uscata m ₂ -m ₃		g			119.24	118.82
Volum proba V		cm ³			76.92	76.92
Umiditate w = ((m ₁ -m ₂)/(m ₂ -m ₃))*100		%			18.79	18.41
Densitatea = (m ₁ -m ₃)/V		g/cm ³			1.84	1.83
Densitatea in stare uscata = (m ₂ -m ₃)/V		g/cm ³			1.55	1.54
Gruitatea volumica =densitatea*g	KN/mc				18.06	17.94
						18.00



S.C. BABA & PAUNESCU PRO. GEO S.R.L.
Nr. reg. comertului: J35/175/27.01.2003
Lab. gr.II GTF autorizat MLLPAT
certificat nr. 2816/26.09.2017
str. Cluj nr.20, Timisoara, tel. 0256/495564

Amplasament : intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 , jud. Timis
Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL

Data : JUNE 2018

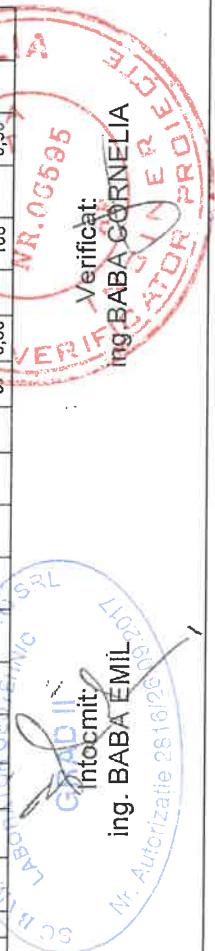
FISA GEOTEHNICA A SONDAJULUI S1

ANEXA nr. 18

Denumirea stratului		Cota Compozitie proba granulom.	Indice de consist.			Grad de deformare	Proba comp. tarasare	ID	Forfec. si zdrob.
Nr. si felul	Stratificatie		consist.	molale	varots				
0,00 m	Grosimea sondajei	0,00	m	m	%	%	%		
0	1	2	3	4					
0,50	Praf argilos vanat cu oxizi Ic = 0,56 ÷ 0,80	P1	5	6	7	8	9	10	11
-0,50		P2	-0,50						
-1,00		P3	-1,00	12	17	18	29,20		
-1,50		P4	-1,50						
-2,00		P5	-2,00						
-2,50		P6	-2,50	37	49	14	16,70	18,60	29,40
-3,00		P7	-3,00						
-3,50		P8	-3,50	67	21	12	11,60		
-4,00	Nisip fin prafos maroniu Ic = 0,91 ÷ 0,96	P9	-4,00	33	67	6,20			
-4,50		P10	-4,50						
-4,80		P11	-5,00						
-5,00		P12	-5,50						
-5,50	Strat continua investigat prin penetrare dinamica cu con ID = 0,80 ÷ 0,90	P13	-6,00						
-6,00		P14	-6,50						
-6,50		P15	-7,00						
-7,00		P16	-7,50						
-7,50	Pietris mare implantat in nisip mare maroniu ID = 0,81 ÷ 0,78	P17	-8,00						
-8,00		P18	-8,50						
-8,50		P19	-9,00						
-9,00		P20	-9,50						

NOTA Probe analizate parțial (prin penetrare dinamica cu con PDU)
 Probe analizate total (prelevate în laborator+PDU)

Verificat:
ing BABA CORNELIU
GRIFCO



S.C. BABA & PAUNESCU PRO GEO S.R.L. Timisoara
Nr. reg. Comert J35/175/27.01.2003
LABORATOR GEOTEHNIC TEREN FUNDARE GRADUL II
Autorizat MLPTL-certificat 2816/26.09.2017
Str. Cluj nr. 20 - 300575 Timisoara-ROMANIA
Tel : 0723205160; 0721158506

STUDIUL Nr. 66/2018

CALCULUL CAPACITATII PORTANTE A TERENULUI DE FUNDARE
Conform STAS 3300/2-85

A. DATE GENERALE :

Amplasament : intavilan LUGOJ, str. SPINANTEI, CF nr. 411447 ,
jud. Timis

Beneficiar : SC ELLEGI PROJECT SRL

Investitie : PUZ-LOCUINTE COLECTIVE P+4E

Terenul de fundare: praf argilos nisipos maroniu

Adancimea de fundare : $D_f = -2,00m$

Latimea talpii de fundare: $B = 1,00m$

Greutatea volumica a terenului de fundare : $\gamma = 18,00KN/m^3$

Unghiul de frecare interioara a pamintului: $\Phi = 18^\circ$

Coeziunea specifica a pam. de sub cota de fundare : $c = 11kPa$

Coeficient al conditiilor de lucru : $m = 1,4$

Sarcina geologica la nivelul talpii fundatiei:

$$q = D_f \times \gamma = 36,00KN/m^2$$

Coeficientii de corectie pentru pamanturi coezive:

$$K_1 = 0,05 : K_2 = 2,00$$

Coeficientii de capacitate portanta:

$$N_1 = 0,430$$

$$N_2 = 2,720$$

$$N_3 = 5,310$$

$$\begin{aligned}N_y &= 1,53 \\N_q &= 5,78 \\N_c &= 13,85\end{aligned}$$

B.Determinarea PRESIUNII CONVENTIONALE

$$P_{conv} = 220.00 \text{ kPa}$$

(valoarea de baza a presiunii conventionale pe terenul de fundare conform STAS 3300/2-85 pentru o fundatie cu latimea la talpa $B=1,00m$ si adancimea de fundare $D_f = -2,00m$)

CORECTIA de LATIME si ADANCIME(pt. $B=1,00m$, $D_f = -2,00m$) .

$$\begin{aligned}CB &= 0,00 \\CD &= 0,00\end{aligned}$$

$$P_{conv. corectat} = 220,00 \text{ kPa}$$

C.CALCULUL TERENULUI LA STAREA LIMITA DE DEFORMATII

PRESIUNEA DE PLASTICIZARE

$$P_{pl} = 229,70 \text{ kPa}$$

D.CALCULUL TERENULUI LA STAREA LIMITA DE CAPACITATE PORTANTA

PRESIUNEA CRITICA

Valoarea presiunii critice, la care extinderea zonelor de rupere determina pierderea stabilitatii terenului de fundare este:

$$P_{cr} = 388,00 \text{ kPa}$$

NOTA: Valorile presiunii critice corespund ipotezei de incarcare cu sarcini verticale aplicate centric.





S.C. CARA SRL
STR. FILARET BARBU NR. 2
300193 TIMIȘOARA
RO60 RNCB 0255 1468 9495 0001
BCR, SUC. TIMIȘOARA
WWW.CARA-GEOTEHNICA.RO
LAB.AUT.GR. II PROFIL GTF+CHIMIC - AUT. NR. 2723/18.04.2017

O.R.C. J : 986/1992
C.I.F. RO – 1820068
TEL. 0356-448979
MOB. 0722-573188
FAX 0356-410067
E-MAIL: OFFICE@CARA-GEO.
www.cara-geotecnica.ro



BULETIN DE ANALIZĂ nr. 11.480 / 2018
ANALIZE CHIMICE AGRESIVITATE SOL FAȚĂ DE BETON
Conform cerințe standard NE 012 – 1 / 2007

Denumire lucrare : Analiză chimică – agresivitate sol față de beton pt. o probă prelevată din loc. Lugoj, str. Spinantei, CF 411447,
jud Timiș

Beneficiar : S.C.. ELLEGI PROJECT S.R.L.

Determinări	Valorii de referință	Clasa de expunere de referință	Metode de încercări de referință utilizate	UM	Rezultate	Clasa de expunere	Agresivitate chimică
Locul prelevării probelor : Loc. Lugoj				-	-	-	-
Adâncimea de prelevare : F 1 – 2,00 m				-	-	-	-
Data prelevării probelor : 19.06.2018				-	-	-	-
Sulfatii (SO_4^{2-})	≥ 2000 și ≤ 3000 > 3000 și ≤ 12000 > 12000 și ≤ 24000	XA1 XA2 XA3	STAS 8601 - 70	Fotometru HI 83200	mg/kg 38,0	-	Neagresivă
pH		ISO 4316	Fotometru HI 83200	-	7,1	-	Neagresivă
Aciditate	> 200 Baumann Gully	XA1 XA2 XA3	DIN 4030-2 SOLARON	ml/kg 6,52	-	-	Neagresivă

Data : 27.06.2018

Sef profil : ing. Ramona BENGA
Sef laborator : Dr. ing. Ion BOGDAN

