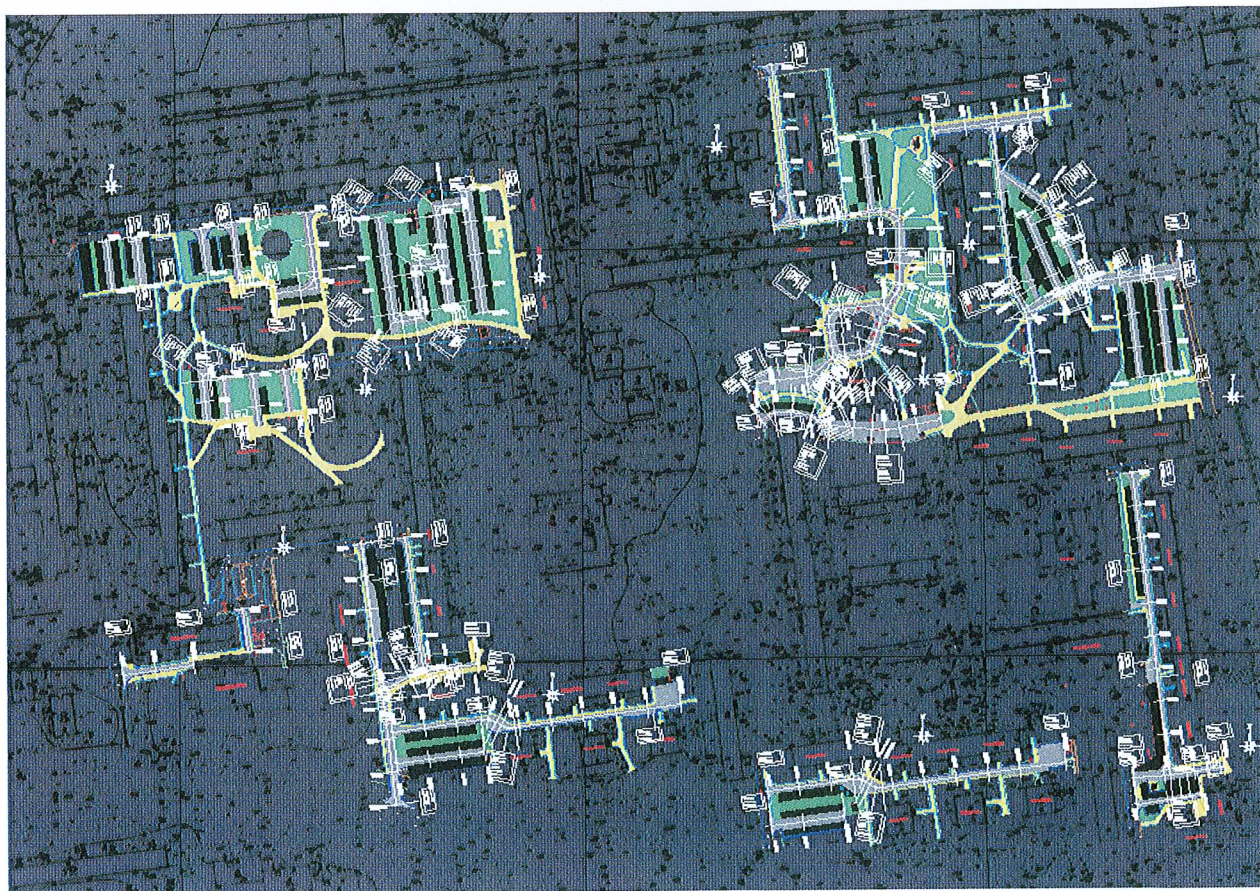


Beneficiar: SECTORUL 6 AL MUNICIPIULUI BUCURESTI (PRIMARIA SECTOR 6)
SF+PT+CS+DE MODERNIZARE SISTEM RUTIER ALEI FARA DENUMIRE, INTRE BLOCURI IN
ZONA STR. ROMANCIERILOR, STR. DRUMUL TABEREI, STR. BRASOV SI BD. TIMISOARA
Contract nr: 53/30.05.2017

SF+PT+CS+DE MODERNIZARE SISTEM RUTIER ALEI FARA DENUMIRE, INTRE BLOCURI IN ZONA STR. ROMANCIERILOR, STR. DRUMUL TABEREI, STR. BRASOV SI BD. TIMISOARA

Beneficiar: SECTORUL 6 AL MUNICIPIULUI BUCURESTI
(PRIMARIA SECTOR 6)



Piese scrise

CONTRACT NR.: 53/30.05.2017
STUDIU GEOTEHNIC



**PRIMĂRIA
SECTORULUI 6**

Deschiși spre viitor

**PROIECTANT
S.C. PROSPECT DRILL S.R.L.**

2017

REFERAT

Privind verificarea la cerințele Af a studiului geotehnic aferent proiectului:

“MODERNIZARE SISTEM RUTIER ALEI FARA DENUMIRE, INTRE BLOCURI IN ZONA STR. ROMANCIERILOR, STR. DRUMUL TABEREI, STR BRASOC, B-DUL TIMISOARA, sector 6, Bucuresti”

1. Date de identificare:
 - Beneficiar: primaria sectorului 6, Bucuresti;
 - elaborator de specialitate: S.C. SEARCH CORPORATION S.R.L.
 - faza de proiectare: studiu;
 - localizare : sector 6, Bucuresti
 - data prezentării documentatiei pentru verificare: august 2017.

2. Caracteristicile principale :

Studiul geotehnic se refera la condițiile geologice, hidrogeologice si geotehnice din amplasament. Analiza documentației a avut drept scop verificarea incadrării geotehnice a terenului, a redarii complete a descrierii litologiei, a determinării caracteristicilor geotehnice și a propunerile privind soluțiile de fundare.

Studiul cuprinde:

Piese scrise, cu elemente geomorfologice, geologice, hidrogeologice si geotehnice generale si din amplasament;

Anexe : Plan de sitoatie, Fise de foraj, Buletine de analiza laborator

3. Concluziile verificarii:

Scopul studiului este de a reda conditiile geotehnice pentru amplasamentul respectiv.

Au fost realizate 3 sondaje geotehnic pentru determinarea terenului de fundare, de tipul forajelor manuale cu $\Phi 2-4$ ”, cu adancimea maxima de 1,85 m si 17 sondaje deschise cu adancimea medie de 1,00m;

In urma investigatiilor efectuate s-a pus in evidenta urmatoarea stratificatie: structura sistemului rutier si umpluturi argiloase pana la 0,25 – 1,30m care stau pe argile si argile prafoase. Alcatuirea sistemului rutier este descrisa din sondaje.

Apa subterana nu a fost interceptata .

Obiectul studiului a fost incadrat in categoria geotehnica 2, cu risc geotehnic moderat.

Se fac recomandri generale si recomandari specifice amplasamentului.

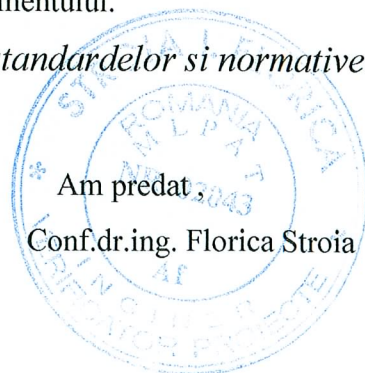
Prezentul referat confirma faptul ca lucrarea corespunde standardelor si normativelor pentru domeniile Af.

Am primit ,

SC SEARCH CORPORATION SRL

Am predat ,

Conf.dr.ing. Florica Stroia



STUDIU GEOTEHNIC
MODERNIZARE SISTEM RUTIER ALEI FARA DENUMIRE, INTRE
BLOCURI IN ZONA
STR. ROMANCIERILOR, STR. DRUMUL TABEREI, STR. BRASOV,
B-DUL TIMISOARA
Sector 6, Bucuresti

FOAIE DE SEMNĂTURI

Director executiv:

Ing. Daniel Mihailescu



Verificat:

Ing. Emilia Milutinovici



Întocmit:

Ing. Aurelian Ienciu



August 2017

Sediul central București

Căderea Bastiliei 65 sector 1, București - România 010613
Tel: (+4021) 316.40.18; (+4021) 316.40.22; Fax: (+4021) 316.52.71
E-mail: office@searchltd.ro; www.searchltd.ro
Nr. înmatriculare Registrul Comerțului: J40/9356/1991, CUI: 1597994
Capital social: 75.140.000.000 lei



Filiala Iași, str. Amurgului nr. 8, Bl 258A, sc. B, et. 2, ap. 9
Iași - România 700442

Tel./ fax: (+40232) 234.273

Filiala Timișoara, str. Petre Râmneanțu nr. 2A, et. 1, cam. 110
Timișoara - România 300596

Tel./ fax: (40256) 492.963

Studiu Geotehnic

STUDIU GEOTEHNIC

MODERNIZARE SISTEM RUTIER ALEI FARA DENUMIRE, INTRE
BLOCURI IN ZONA
STR. ROMANCIERILOR, STR. DRUMUL TABEREI, STR. BRASOV,
B-DUL TIMISOARA
Sector 6, Bucuresti

BORDEROU

A. PIESE SCRISE

1. Capitolul I: Introducere
2. Capitolul II: Localizare
3. Capitolul III: Geologia și geomorfologia regiunii
4. Capitolul IV: Hidrogeologie
5. Capitolul V: Condiții climatologice
6. Capitolul VI: Condiții seismice
7. Capitolul VII: Încadrarea în zone de risc natural
8. Capitolul VIII: Descrierea obiectivului
9. Capitolul IX: Investigații geotehnice
10. Capitolul X: Categoria geotehnică
11. Capitolul XI: Concluzii
12. Capitolul XII: Recomandări

B. ANEXE

1. Plan de situatie
2. Fise de foraj
3. Incercări de laborator

Studiu Geotehnic**STUDIU GEOTEHNIC**

STR. ROMANCIERILOR, STR. DRUMUL TABEREI, STR. BRASOV,
B-DUL TIMISOARA
Sector 6, Bucuresti

**Capitolul I: INTRODUCERE**

Scopul lucrării este prezentarea condițiilor de fundare pentru modernizarea aleilor dintre blocuri, in zona str. Romancierilor, str. Drumul Taberei, str. Brasov, b-dul Timisoara, din sector 6, Bucuresti.

Studiul geotehnic este întocmit în conformitate cu cerințele temei primite și respectând prevederile pentru studii geotehnice din NP 074-2007: "Normativ privind documentațiile geotehnice pentru construcții" și SR EN 1997-2/2008: Eurocod 7. Proiectarea geotehnica. Partea 2: Investigarea și încercarea terenului.

Studiul geotehnic are la bază cercetările efectuate pe teren, care au urmărit punerea în evidență a naturii terenului de fundare. Metodele de investigare pe teren au constatat din observații de teren, trei foraje geotehnice manuale cu adâncimea maximă de 1,85 m și 17 sonde deschise cu adâncimea medie de 1,0 m.

În urma acestor investigații s-au recoltat probele necesare determinării caracteristicilor fizico - mecanice ale terenului. Lucrările efectuate pe teren s-au făcut prin foraje geotehnice și puturi deschise, conform SR EN 22475-1/2007, STAS 1242/4-85, respectiv STAS 1242/3-87.

Încercările efectuate în laborator au fost următoarele:

- compoziția granulometrică, STAS 1913/5
- limite de plasticitate, STAS 1913/4
- densitate, porozitate, STAS 1913/3
- umiditate naturală, STAS 1913/1
- umflare liberă, STAS 1913/12
- conținut de humus solubil în alcalii, STAS 7107/1

Date de identificare ale proiectului:

Denumire proiect	Modernizare sistem rutier alei între blocuri, str Romancierilor, str. Drumul Taberei, str. Brasov, b-dul Timisoara, Sector 6, Bucuresti
Beneficiar	Primaria sectorului 6, Bucuresti
Proiectant de specialitate	Search Corporation
Faza de proiectare	Studiu geotehnic

Capitolul II: LOCALIZARE

Din punct de vedere administrativ, aleile fara denumire ce fac obiectul prezentei documentatii sunt amplasate in municipiul Bucuresti, in cadrul Sectorului 6 cu acces din arterele: str. Romancierilor, str. Drumul Taberei, str. Brasov, b-dul Timisoara.

Studiu Geotehnic

Capitolul III: GEOLOGIA ȘI GEOMORFOLOGIA REGIUNII

III.1. Stratigrafia

Din punct de vedere stratigrafic, zona municipiului București se află situată în Platforma Valahă. Platforma Valahă, situată la nord de Dunăre, este separată de unitățile carpatice prin falia Pericarpatică în lungul căreia este subșariată spre nord.

Platforma Valahă și-a încheiat evoluția ca arie de sedimentare în Cuaternar când a fost colmatată. În consecință, ea prezintă o morfologie cu caracter de câmpie, corespunzând în mare parte cu ceea ce în geografia fizică se cunoaște sub numele de Câmpia Română. În ansamblu, Platforma Valahă prezintă un relief plat, compartimentat de cursuri de ape cu văi largi.

În structura Platformei Valahe se disting două etaje structurale, soclul format în principal din sisturi cristaline, și cuvertura alcătuită din depozite sedimentare.

Din punct de vedere geologic, subteranul perimetrului investigat se caracterizează prin dezvoltarea depozitelor cuaternare de vârstă Holocen și Pleistocen, constituite la suprafață din aluviuni de luncă sau depozite argilo-prăfoase, loessoide de terasă (cu grosimi de 10-25m) și, în profunzime, dintr-o alternanță de strate permeabile (nisipuri, pietrișuri) și impermeabile (argile, argile prăfoase).

III.2. Tectonica

Aranjamentul tectonic al Platformei Valahe este predominant ruptural, specific unităților de platformă, însă, spre deosebire de celelalte unități din această categorie Platforma Valahă este mult mai fragmentată. Un sistem de falii orientat est-vest și altul cu direcția nord-sud compartimentează Platforma Valahă în blocuri care, în diferite epoci, s-au mișcat diferențiat pe verticală dând structuri de tip horst și structuri de tip graben. Faliile sunt de vârstă diferită; unele datează din timpul consolidării soclului, iar altele s-au format ulterior, cele mai recente având vârstă neogenă.

Densitatea faliilor, vârsta diferită a acestora, reactivarea lor în diverse epoci, precum și structurile de horst și graben, relevă că Platforma Valahă deși este o unitate consolidată, a evoluat ca platformă instabilă în comparație cu celelalte unități de platformă din vorlandul carpatic.

III.3. Geomorfologia

Zona studiată se încadrează în Platforma Valahă, care prezintă o morfologie cu caracter de câmpie, corespunzând în mare parte cu ceea ce în geografia fizică se cunoaște sub numele de Câmpia Română. Tipurile de formațiuni aparțin holocenului inferior(qh1), fiind reprezentate prin depozitele loessoide aparținând terasei inferioare a râului Dâmbovița, alcătuite în general din prafuri argiloase, slab nisipoase, cu grosimi de 10-20m.

Zona Bucureștiului se înscrie în nivelul de câmpie, caracterizându-se printr-o stratificație normală, fără accidente majore (tip gropi umplute). Caracteristic acestui nivel de câmpie este existența în suprafață până la adâncimi de 2.50-3.50m a argilelor contractile (categoria PUCM – pamânturi cu umflări și contracții mari). După aceste adâncimi, urmează un pachet gros de pamânturi sensibile la umezire, cu dezvoltare până la adâncimi de 8-11m.

III.4. Solurile

În zona studiată solurile întâlnite pot fi de mai multe feluri, și anume:

- CLFP: cernoziomuri levigate puternic, freatic umede, de fâneață;
- BR: soluri silvestre brune – roșcate.

Studiu Geotehnic

III.5. Roci ca materiale de construcții

1. Argile comune

- *Zăcămintul Pantelimon:* În imediata apropiere a comunei Pantelimon, lângă șoseaua București – Brănești, aproximativ pe linia de centură a municipiului București, se găsesc argile loessoide. Exploatarea se face la zi, în condiții foarte bune. Argilele sunt folosite în exclusivitate la fabricarea cărămidilor de diverse tipuri. Rezervele sunt mari.
- *Zăcămintul Buftea:* La circa 2 km sud de localitatea Buftea se găsesc argile și loessuri cuaternare, gălbui-cafenii, care la partea superioară prezintă, pe alocuri, numeroase păpuși de carbonat de calciu. Deși conținutul de CaCO_3 este ridicat, totuși acesta nu împiedică folosirea argilelor prăfoase în scopuri industriale. În ansamblu prezintă calități tehnologice bune pentru industria ceramică brută și semifină. Exploatarea se face în condiții favorabile, iar rezervele sunt mari.

2. Nisipuri și pietrișuri

- Nisipurile și pietrișurile sunt extrase din depozitele aluvionare ale râului Argeș, la Budești, Copăcenii, Grădinarii și Grădiștea; Pasărea la Brănești. În punctele amintite nisipurile au granulație mijlocie, sunt subrotunjite, conțin 90-95% granule de cuarț și 5-7% impurități pelitice levigabile. Pietrișurile au elemente bine rulate, pe alocuri au forme plate (Grădinarii și Grădiștea), granulație mică cu treceri gradate la granulație mare și sunt alcătuite din calcare, gresii, cuarț, și foarte rar gnaise. Atât nisipurile cât și pietrișurile furnizează un material bun pentru construcții și drumuri. Nisipurile de la Brănești au calități tehnologice care le încadrează în categoria nisipurilor industriale.

Capitolul IV: HIDROGEOLOGIE

Din punct de vedere hidrogeologic, structura permeabilă a subteranului, prezintă interes prin cantonarea unor resurse acvifere, valorificabile diferențiat prin foraje de captare de apă potabilă și caracterizate după cum urmează:

- apa freatică este cantonată în stratul aluvionar de la baza depozitelor argilo-loessoide, constituind așa-numitul "acvifer de tip Colentina" (nisipuri cu pietrișuri), identificat și captat prin puțuri forate sau săpate la 6-12m adâncime, cu niveluri freatice stabilizate frecvent între 8-10m adâncime, cu un potențial valorificat diferențiat pe plan local pentru uz gospodăresc și mai puțin potabil (acvifer vulnerabil la poluarea factorilor de mediu).
- complexul acvifer de medie adâncime este cantonat în structura de tip "multistrat" a depozitelor argiloase – nisipoase, cunoscută prin identificarea și captarea prin foraje pe intervalul 25-70m adâncime a "nisipurilor acvifere de Mostiștea", caracterizat printr-un potențial exploatabil de interes deosebit prin debitele captate (2-5 l/s) și prin apa de bună calitate (apă predominant potabilă).

Capitolul V: CONDIȚII CLIMATOLOGICE

V.1. Climat

Din punct de vedere al sectoarelor de climă zonală, zona studiată este încadrată într-un climat continental de pădure, cu etaj topoclimatic de câmpie.

Studiu Geotehnic

V.2. Precipitatii

Din punct de vedere al precipitațiilor atmosferice, zona studiată are valori medii multianuale de 600 mm. Numărul mediu al zilelor cu cerul acoperit dimineața (nebulozitatea medie anuală) este între 5-6/10 (5 -6 zile din 10), durata medie de strălucire a soarelui fiind de la 2000 până la 2250 de ore într-un an.

V.3. Temperaturi

Temperatura medie a lunii ianuarie este între -5° și -3°C . Temperatura medie a lunii iulie între 20° și 23°C . Temperatura aerului (valori medii multianuale) este între 10°C și 11°C . Din punct de vedere al frecvenței medii a zilelor tropicale, zona studiată se situează în aria regiunilor celor mai calde (peste 30 zile). Frecvența medie a zilelor de iarnă, în care temperatura maximă este de sub 0°C este de 30-40 zile.

V.4. Vanturi

În conformitate cu CR 1-1-1-4/2012 "Evaluarea acțiunii vântului asupra construcțiilor", valoarea de referință a presiunii dinamice a vântului este $q_b = 0.5 \text{ kPa}$ (IMR = 50 ani).

Din punct de vedere al regimului vânturilor, vânturile dominante din județul Ilfov sunt cele din sectorul estic și nordic (E, NE, SE și N).

Conform reglementării tehnice NP-082-04/2005 „Cod de proiectare. Bazele proiectării și acțiunii asupra construcțiilor. Acțiunea vântului”, vitezele maxime anuale ale vântului la 10 metri, mediate pe 1 minut, având 50 ani de recurență sunt de 35 m/s.

Presiunea de referință a vântului pentru zona studiată, mediata pe 10 min, având 50 ani interval mediu de recurență este de 0.5 kPa, în conformitate cu CR 1-1-4/2012: Cod de proiectare. Evaluarea acțiunii vântului asupra construcțiilor.

V.5. Adâncime de îngheț

În conformitate cu STAS 6054-77: „Teren de fundare. Adâncimi maxime de îngheț. Zonarea teritoriului României”, zona studiată are adâncimi de îngheț cuprinse între 80 - 90 cm. Prima zi de îngheț apare între după 21 Octombrie, iar ultima zi de îngheț se înregistrează înainte de 11 Aprilie. Numărul de zile fără îngheț este cuprins între 200 și 210 zile într-un an. Numărul zilelor cu solul acoperit de zăpadă este de peste 30-50 de zile. Grosimea medie anuală a stratului de zăpadă pe sol este de peste 60 cm.

În conformitate cu STAS 1709/1-90: Adâncimea de îngheț în complexul rutier”, zona studiată, are un tip climatic I cu indicii de umiditate Thornthwaite $I_m = -20^{\circ} \dots 0^{\circ}\text{C} \times \text{zile}$.

Indicele de îngheț din cele mai aspre trei ierni dintr-o perioadă de treizeci de ani este $I_{med}^{3/30} = 450^{\circ}\text{C} \times \text{zile}$, pentru drumurile cu sisteme rutiere nerigide, pentru clasele de trafic foarte greu și greu.

Indicele de îngheț din cele mai aspre cinci ierni dintr-o perioadă de treizeci de ani este $I_{med}^{5/30} = 350-400^{\circ}\text{C} \times \text{zile}$, pentru drumurile cu sisteme rutiere nerigide, pentru clasele de trafic mediu, ușor și foarte ușor.

Indicele maxim de îngheț pentru o perioadă de treizeci de ani este $I_{max}^{30} = 550^{\circ}\text{C} \times \text{zile}$, pentru drumurile cu sisteme rutiere rigide, indiferent de clasa de trafic.

V.6. Zăpezii

În conformitate cu CR 1-1-3/2012: „Cod de proiectare. Evaluarea acțiunii zăpezii asupra construcțiilor”, valoarea caracteristică a încărcării din zăpadă pe sol este $s_k = 2.0 \text{ kN/m}^2$.

Studiu Geotehnic

Capitolul VI: CONDIȚII SEISMICE

Conform reglementării tehnice "Cod de proiectare seismică – Partea 1 – Prevederi de proiectare pentru clădiri" indicativ P 100-1/2013, zonarea valorii de vârf a accelerației terenului pentru proiectare, în zona studiată, pentru evenimente seismice având intervalul mediu de recurență IMR = 225 ani, cu probabilitate de depășire în 50 ani, are o valoare $a_g = 0.30g$.

Perioada de control (colț) T_c a spectrului de răspuns reprezintă granița dintre zona de valori maxime în spectrul de accelerații absolute și zona de valori maxime în spectrul de viteze relative. Pentru zona studiată perioada de colț are valoarea $T_c = 1.6 \text{ sec}$.

Capitolul VII: ÎNCADRAREA ÎN ZONE DE RISC NATURAL

Încadrarea în zonele de risc natural, la nivel de macrozonare, a ariei studiate se face în conformitate cu Monitorul Oficial al României: Legea nr. 575/noiembrie 2001: Lege privind aprobarea Planului de amenajare a teritoriului național – Secțiunea a V-a: zone de risc natural. Riscul este o estimare matematică a probabilității producerii de pierderi umane și materiale pe o perioadă de referință viitoare și într-o zonă dată pentru un anumit tip de dezastru. Factorii de risc avuți în vedere sunt: cutremurele de pământ, inundațiile și alunecările de teren.

1. **cutremurele de pământ:** zona de intensitate seismică pe scara MSK este 8₁, cu o perioadă de revenire de cca. 50 ani. Intensitatea seismică VIII
2. **inundații:** aria studiată se încadrează în zone cu cantități de precipitații între 100-200 mm în 24 de ore cu arii afectate de inundații datorate revărsării unui curs de apă.
3. **alunecări de teren:** traversează zone cu potențial de producere a alunecărilor scăzut, cu probabilitate de la practic zero la foarte redusă.

Capitolul VIII: DESCRIEREA OBIECTIVULUI

Din punct de vedere administrativ, aleile fara denumire ce fac obiectul prezentei documentatii sunt amplasate in municipiul Bucuresti, in cadrul Sectorului 6 cu acces din arterele: str. Romancierilor, str. Drumul Taberei, str. Brasov, b-dul Timisoara.

In profil transversal si longitudinal, pantele nu sunt asigurate, nepermițând scurgerea apelor de pe partea carosabila, fapt ce conduce la băltirea acestora si implicit la degradarea sistemului rutier existent. Bordurile sunt partial ingropate si prezinta degradari datorita folosirii unui beton de ciment cu rezistente mecanice inferioare cerintelor privind clasa de expunere.

Capitolul IX: INVESTIGAȚII GEOTEHNICE

Investigațiile geotehnice au constat din investigații de teren și investigații de laborator.

IX.1. Investigații de teren

Investigațiile de teren au avut drept scop recunoașterea terenului, cunoașterea stratificației terenului, a continuității straturilor, a nivelului apei subterane. Investigațiile de teren au constat din trei foraje geotehnice manuale cu diametrul de 2-4" cu adâncimea maximă de 1.85 m și 17 sonde deschise cu adâncimea medie de 1.00.

Descrierea stratificațiilor întâlnite în foraje și a structurii sistemului rutier, precum și pozițiile lor în amplasament sunt anexate prezentului studiu geotehnic.

Studiu Geotehnic

IX.2. Investigații de laborator

Au fost efectuate analize de laborator în conformitate cu standardele în vigoare. Analizele de laborator efectuate au fost următoarele:

- compoziția granulometrică, STAS 1913/5
- limite de plasticitate, STAS 1913/4
- determinarea rezistenței la forfecare STAS 8942/2-82.
- densitate, porozitate, STAS 1913/3
- umiditate naturala, STAS 1913/1

Rezultatele analizelor de laborator sunt prezentate în fișele de foraj anexate prezentului studiu geotehnic.

IX.3. Parametri geotehnici

IX.3.1. stratificare

În urma realizării forajelor geotehnice s-au evidențiat formațiunile principale care caracterizează zona studiată. Astfel se pot evidenția:

0.00-0.25 (0.30): structura sistem rutier

0.25 (0.30) – 1.30: umpluturi argiloase

1.30-1.85: argile și argile prafoase

În urma realizării sondajelor deschise s-au determinat următoarele grosimi ale sistemului rutier:

- mixtura asfaltică: 3-10 cm (nu apare în toate sondajele efectuate)
- beton de ciment: 12-28 cm
- balast: 8-15 cm (nu apare în toate sondajele efectuate)
- umplutura argilă: apare în aproape toate sondajele efectuate

IX.3.3. apa subterană

La data efectuării investigațiilor geotehnice, apa subterană nu a fost întâlnită în foraje.

IX.3.4. calitatea materialului

Terenul de fundare a fost caracterizat, în conformitate cu STAS 1243-88: "Clasificarea și identificarea pământurilor"; STAS 1709/2-90: "Prevenirea și remedierea degradărilor dinîngheț – dezgheț" și STAS 2914-84: "Lucrări de drumuri. Terasamente", astfel:

Nr. Crt.	Foraj nr.	Pozitie kilometrică	Adâncime proba	SR EN ISO 14688-1/2004 Identificare	STAS 1243-88; tip pământ	STAS 2914-84 calitate material
1	F1	Cf. plan de situație	1.70	Argila	P5	4d rea
2	F2		0.65	Argila	P5	4b mediocră
3	F2		1.85	Argila prafoasă	P5	4b mediocră

Studiu Geotehnic

IX.3.5. recomandari de fundare

În urma studierii configurației litostratigrafice și a analizelor de laborator, s-au putut stabili condițiile de fundare pentru sistemul rutier.

În situația în care în urma proiectării va fi nevoie de intervenție asupra sistemului rutier, până la nivelul terenului de fundare, în conformitate cu STAS 2914/84, pentru fundarea sistemului rutier, se vor realiza excavatii în funcție de adâncimea de îngheț,

Terenul de fundare se va îmbunătăți prin stabilizarea sa chimică (cu lianți) sau mecanică (amestec cu material granular), pe o grosime de minim 20 cm. După stabilizare se va compacta corespunzător (conform STAS 2914/84), asigurându-se un grad de compactare de minim 95%, raportat la caracteristicile de compactare, determinate prin încercarea Proctor normală.

Capitolul X: CATEGORIA GEOTEHNICĂ

Încadrarea în categoriile geotehnice se face în conformitate cu NP074/2002: "Normativ privind principiile, exigențele și metodele cercetării geotehnice a terenului de fundare". Categoria geotehnică indică riscul geotehnic la realizarea unei construcții. Încadrarea preliminară a unei lucrări într-una din categoriile geotehnice trebuie să se facă în mod uzual înainte de cercetarea terenului de fundare. Această încadrare poate fi ulterior schimbată în fiecare fază a procesului de proiectare și de execuție. Riscul geotehnic depinde de două grupe de factori: pe de o parte factorii legați de teren, dintre care cei mai importanți sunt condițiile de teren și apa subterană, iar pe de altă parte factorii legați de structura și de vecinătățile acestora. Punctajul acordat în această fază de proiectare este următorul:

Factori avuți în vedere	Categorii	Punctaj
Condițiile de teren	Terenuri bune-medii	2-3
Apa subterană	Fără epuizmente sau cu epuizmente normale	1-2
Clasificarea construcției după categoria de importanță	Normală	3
Vecinătăți	risc moderat-major	3-4
Zona seismică de calcul	$a_g = 0.30g$	2
TOTAL		12-14 puncte

Cu un punctaj total de 11-14 puncte, considerăm că, ținând cont de complexitatea și dimensiunea lucrărilor ce se vor executa, acestea se încadrează în categoria geotehnică 2, cu risc geotehnic moderat. În conformitate cu NP120/2006, dacă se vor executa excavatii cu adâncimea > 3.0 m, atunci lucrările se vor încadra în categoria geotehnică nr. 3, risc geotehnic major. La proiectare se vor lua toate măsurile necesare.

Capitolul XI: CONCLUZII

1. Prezentul studiu geotehnic este elaborat în vederea cunoașterii structurii sistemului rutier și a terenului de fundare a acestuia pentru aleile dintre blocuri din cadrul Sectorului 6 cu acces din arterele: str. Romancierilor, str. Drumul Taberei, str. Brașov, b-dul Timișoara.

Studiu Geotehnic

2. Studiul geotehnic a fost efectuat respectându-se prevederile NP 074-2007: "Normativ privind documentațiile geotehnice pentru construcții" și SR EN 1997-2/2008: Eurocod 7. Proiectarea geotehnică. Partea 2: Investigarea și încercarea terenului.
3. Pentru studierea condițiilor de fundare s-a executat trei foraje geotehnice manuale cu diametrul de 2-4" cu adâncimea maximă de 1.85 m și 17 sondaje deschise cu adâncimea medie de 1.00. Forajele și sondajele au fost realizate conform STAS 1242/4-8, SR EN ISO 22475-1/2007 și SR EN 1997-2/2008.
4. Forajele efectuate au pus în evidență următoarea alcatuire a sistemului rutier:
0.00-0.25 (0.30): structura sistem rutier
0.25 (0.30) – 1.30: umpluturi argiloase
1.30-1.85: argile și argile prafoase
5. Sondajele deschise efectuate au pus în evidență următoarea alcatuire a sistemului rutier:
mixtura asfaltică: 3-10 cm (nu apare în toate sondajele efectuate)
beton de ciment: 12-28 cm
balast: 8-15 cm (nu apare în toate sondajele efectuate)
umplutura argiloasă: apare în aproape toate sondajele efectuate
6. Apa subterană, până la adâncimea maximă de explorare, nu a fost întâlnită în forajele executate.
7. Conform „Indicator de norme de deviz și catalog pentru lucrări de terasamente TS” – MLPAT 1994, după modul de comportare la săpat, este următorul:

Nr. Crt	Denumirea pamanturilor	Proprietati coezive	Categoria de teren dupa modul de compartare la sapat				Greutatea medie in situ (in sapatura) kg/m ³	Afanarea dupa executatea sapaturii %
			Manual		Mecanizat			
			Cu lopata, cazma, tarnacop, ranga	Excavator cu lingura sau echipament de draglina	Buldozer, autogreder, greder cu tractor	Moto-screper cu tractor		
1.	Argila	Coeziune mijlocie	mijlociu	II	II	II	1800-2000	24-30%
2.	umplutura	Coeziune mijlocie	mijlociu	II	II	II	1700-1800	14-28

8. În conformitate cu NP074/2002: "Normativ privind principiile, exigentele și metodele cercetării geotehnice a terenului de fundare", zona studiată se încadrează în categoria geotehnică 2, cu risc geotehnic moderat. În conformitate cu NP120/2006, dacă se vor executa excavatii cu adâncimea > 3.0 m, atunci lucrările se vor încadra în categoria geotehnică nr.3, risc geotehnic major. La proiectare se vor lua toate măsurile necesare.

Capitolul XII: RECOMANDĂRI

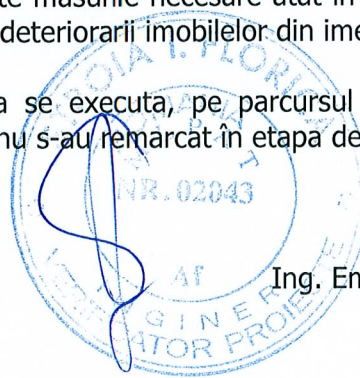
1. În situația în care în urma proiectării va fi nevoie de intervenție asupra sistemului rutier, până la nivelul terenului de fundare, în conformitate cu STAS 2914/84, pentru fundarea sistemului rutier, se vor realiza excavatii în funcție de adâncimea de îngheț.

Studiu Geotehnic

2. Terenul de fundare se va imbunatii prin stabilizarea sa chimica (cu lianti) sau mecanica (amestec cu materil granular), pe o grosime de minim 20 cm. Dupa stabilizare se va compacta corespunzator (conform STAS 2914/84), asigurandu-se un grad de compactare de minim 95%, raportat la caracteristicile de compactare, determinate prin incercarea Proctor normala.
3. In conformitate cu NP112-04: „Normativ pentru proiectarea structurilor de fundare directa”, valoarea de baza a presiunii conventionale p_{conv} , determinata pentru latimea talpii $B = 1.0$ m și adâncimea de fundare $D_f = 2.00$ m, este $p_{conv} = 200$ KPa. Pentru alte dimensiuni ale fundatiei se vor face corectiile prevazute in NP112-04, Anexa A.
4. Prin proiectare se vor prevedea măsuri de îndepărtare a apelor meteorice din vecinătatea construcției și fundațiilor, în scopul evitării oricăror variații de umiditate ale terenului de fundare ce ar putea duce la scăderea capacității portante a acestuia.
5. Tinand cont de vecinatati, se vor lua toate masurile necesare atat in timpul proiectarii, cat si in timpul executiei, pentru evitarea deteriorarii imobilelor din imediata apropiere.
6. Având în vedere lucrările ce urmează a se executa, pe parcursul execuției acestor lucrări, pot apărea diverse fenomene, ce nu s-au remarcat în etapa de prospectare.

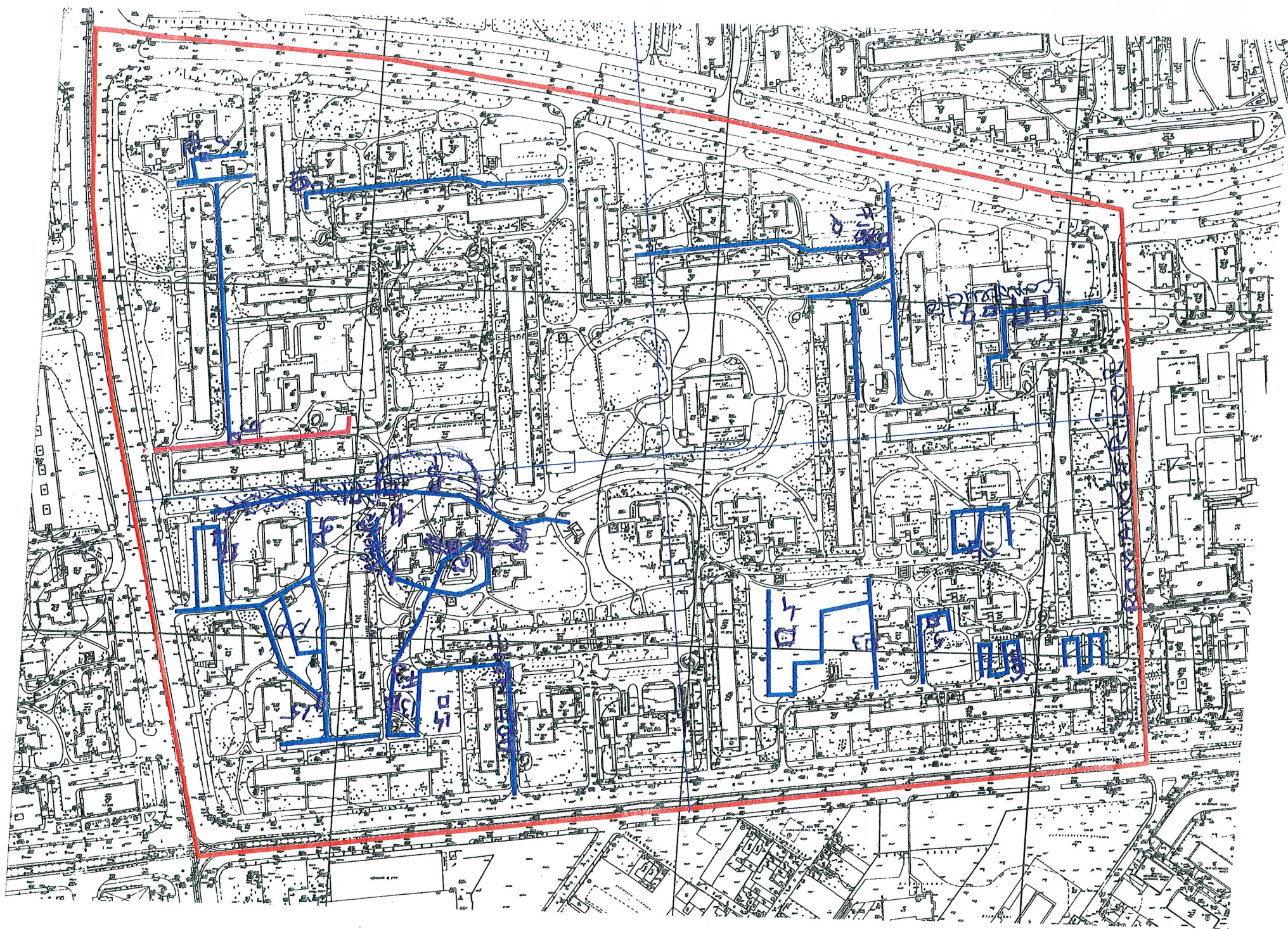
Întocmit:

Ing. Aurelian Ienciu

**Verificat:**

Ing. Emilia Milutinovici





Zona DR. Taberei-Romancierilor-Timisoara-Brasov

Foraj 1

0.00-0.50	argila cafenie, sfaramicioasa cu fragmente de radacini
0.50-1.30	argila brun-cafeniu, sfaramicioasa, consistenta spre tare
1.30-1.70	argila cafenie, plastica, consistenta spre tare

Forajul a fost oprit la adancimea de 1.7 m, in argila cafenie.

Foraj 2

0.00-0.06	asfalt
0.06-0.25	beton
0.25-0.33	nisip cu pietris
0.33-0.80	argila neagra, plastic vartoasa
0.80-1.00	argila cafenie, plastic vartoasa
1.00-1.15	argila a devenit mai cafenie
1.15-1.35	argila cafenie cu fragmente de radacini
1.35-1.65	argila neagra, plastic vartoasa spre tare
1.65-1.80	argila cafenie, plastic vartoasa

Forajul a fost oprit la adancimea de 1.80 in argila cafenie.

Foraj 3

0.00-0.10	asfalt
0.10-0.25	nisip cu pietris
0.25-1.85	argila cafenie, sfaramicioasa cu fragmente de radacini

Forajul a fost oprit la adancimea de 1.85 m, in argila cafenie

Slituri - masuratorile sunt in cm

Nr 1	
10	asfalt
15	beton
umplutura buc. mari de caramida	

Nr 2	
3	asfalt
28	beton
argila neagra cu caramida	

Nr 2 spre parcare	
6	asfalt
28	nisip cu pietris
argila cu caramida	

Nr 3	
12	beton
argila	

Nr 4 (rampa)	
12	beton
argila	

Nr 5	
5	asfalt
10	beton
umplutura caramida, mozaic	

Nr 6	
3	asfalt
20	beton

Nr 7	
17	beton
umplutura	

Nr 8	
6	asfalt
19	beton
8	nisip cu pietris

Nr 9	
8	asfalt
28	beton
argila nisipoasa neagra	

Nr 10	
2	asfalt
18	beton
12	nisip cu pietris

Nr 11	
12	beton
12	nisip cu pietris
umplutura, argila neagra, nisipoasa	

Nr 12	
6	asfalt
20	beton
12	nisip cu pietris
umplutura, argila neagra, nisipoasa	

Nr 13	
10	asfalt
15	nisip cu pietris
argila cafenie, sfaramicioasa	

Nr 14	
10	beton
15	nisip cu pietris

Nr 15	
8	asfalt
20	beton
umplutura, argila nisipoasa cu caramida	

Nr 16	
8	asfalt
25	nisip cu pietris
argila nisipoasa	

Nr 17	
4	asfalt
20	beton

Nr. Foraj / Nr. Proba / Adanc. Pr.	Incadrare granulometrica					Coef. de neunif.	Limite de plasticitate		Caracteristici de stare			Compresibilitate in edometru							
	argila %	praf %	nisp %	pietris %	bolov %	Un	Umiditatea naturala W (%)	WL (%)	Densitatea in stare naturala p(g/cm ³)	Greutate vol. naturala Y(kN/m ³)	Modulul de def. edometric M ₂₋₃ (kPa)	Tasarea specifica ε ₂ (cm/m)							
F1 Strada Drumul Taberei - Romancierii lor - Timisoara- Brasov proba 1 ad. 1.70m	Descrierea si clasificarea probei/ conform STAS 1243/88						Limita de framantare W _p (%)	12.54	Densitatea scheletului ρ _s (g/cm ³)	2.72	Tasarea specifica la umezire l _{m3} (%)	—							
							Indicele de plasticitate p(%)	41.46	Greutate vol. uscata γ _d (kN/m ³)	16.39	Coef.Compres. a _{v2-3} 1/(kPa(x10 ⁻⁴))	—							
							Indicele de consistenta I _c	0.909	Porozitatea n(%)	38.54	Umiditatea naturala W (%)	—							
							Continut de CaCO ₃ (%)	—	Indicele porilor e	0.627	Densitatea in stare naturala ρ(g/cm ³)	—							
							Gradul de umiditate S _r						0.693						
Descrierea si clasificarea probei/ conform SR EN ISO 14688 - 2/2005					Cu								Indicele de compresune C _c	—					
42	57	1					Rezistenta la forfecare												
Argila (Cl) roscata, vartoasa, cu rare radacini de plante.							Ungui de frecare int. Φ (°)						—	humus	libera	Coeficient de			
							Coezune c (kPa)	—	Umidit. opt. de comp. W _{opt} (%)						—	(%)	UL (%)	k (cm/s)	
Indicele de grupa						—	Umiditatea naturala W (%)						—						
							Densitatea in stare naturala p(g/cm ³)	—							—				
P _{7d} (%)						99.00							Rezistenta la compresune			CBR(imersat)			
Incarcarea de forfecare triaxiala							Penetrare p (kg/cm ²)						—	Umflare relativa U _{rel} (%)					
Parametrii criteriului de cedare							Mod. de reactie k ₀ (daN/cm ³)						—	CBR					
Ungui de frecare int. Φ (°)						—	Eforturi totale												
Coezune c (kPa)						—	Eforturi efective												
Ungui de frecare int. Φ (°)						—	Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)						Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)						
Coezune c' (kPa)						—	Metoda Casagrande (x10 ⁻³)						—	CBR (2.54mm)(%)					
						—	Metoda Taylor (x10 ⁻³)						—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—							—	CBR (2.54mm)(%)					
						—							—	CBR (5.08mm)(%)					
						—							—	CBR (neimersat)					
						—</													

SEF LABORATOR
Ing. Daniela Pop-Coman

RAC
Tehn. Elena Petru

31.07.2017
pagina 5

Nr. Foraj / Nr. Proba / Adanc. Pr.	Incadrare granulometrica					Coef. de neunif.	Limite de plasticitate		Caracteristici de stare		Compresibilitate in edometru				
	argila %	praf %	nisp %	pietris %	bolov %	Un	Umiditatea naturala W (%)	W _L (%)	Densitatea in stare naturala p(g/cm ³)	1.889	Modulul de def. edometric M ₂₋₃ (kPa)				
							Limita de curgere	65,50	Greutate vol. naturala V(kN/m ³)	18,53	Tasarea specifica	E ₂ (cm/m)			
	Descrierea si clasificarea probei/ conform STAS 1243/88						Limita de framantare	W _p (%)	15,51	Densitatea scheletului p _s (g/cm ³)	2,72	Tasarea specifica la umezire	Im ₃ (%)		
F2							Indicele de plasticitate	Ip(%)	49,99	Greutate vol. uscata γ _d (kN/m ³)	15,10	Coef.Compres. av ₂₋₃	1/(kPa(x10 ⁻³))		
Strada							Indicele de consistenta	Ic	0,857	Porozitatea	n(%)	43,38	Umiditatea naturala	W (%)	
Drumul							Continut de CaCO ₃ (%)		—	Indicele porilor	e	0,766	Densitatea in stare naturala	p(g/cm ³)	
Taberei - Romancierilor - Timisoara- Brasov	Argila negricioasa-cenusie, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante.									Gradul de umiditate	Sr	0,789			
proba 1	Descrierea si clasificarea probei/ conform SR EN ISO 14688 - 2/2005												Indicele de compresie	Cc	
ad.0,65m						Cu									
	46	50	4				Rezistenta la forfecare		Caracteristici de compactare		Continut de		Umflare	Coeficient de	
	Argila (Cl) negricioasa-cenusie, vartoasa, cu rare radacini de plante.						Unghi de frecare int.	Φ (°)	—	Umidit. opt. de comp.	W _{opt} (%)	—	humus (%)	libera (%)	permeabilitate
	Indicele de grupa					—	Coeziune	c (kPa)	—	Densitatea max uscata	P _{max} (g/cm ³)	—	1...2	70,00	—
	Indicele de grupa					—	Umiditatea naturala	W (%)	—						
	Indicele de grupa					—	p(g/cm ³)		—						
	P ₇₄ (%)					98,00				Rezistenta la compresie		Valoarea de albastru (%)		—	
	Incarcarea de forfecare triaxiala						Penetrare p (kg/cm ²)	—		Densitatea aparenta	p (g/cm ³)	—	Umflare relativa	U _{rel} (%)	—
	Parametrii criteriului de cedare									Rezistenta la compresie	σ (kPa)	—	CBR	(2,54mm)(%)	—
	Unghi de frecare int.					Φ (°)				Mod. de reactie	k _d (daN/cm ³)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c (kPa)					—	Eforturi totale								
	Unghi de frecare int.					Φ (°)	—	Eforturi		Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(2,54mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—	CBR	(5,08mm)(%)	—
	Coeziune c' (kPa)					—	Eforturi efective			Coef. de consolidare	C _v (cm ² /s)	—			

SEF LABORATOR
Ing. Daniela Pop-Coman


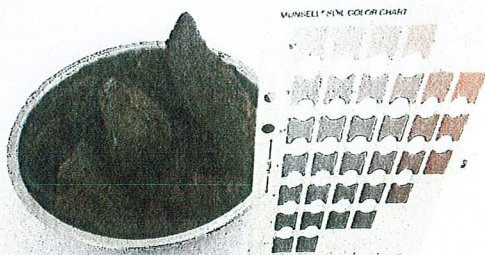
RAC
Tehn. Elena Petru

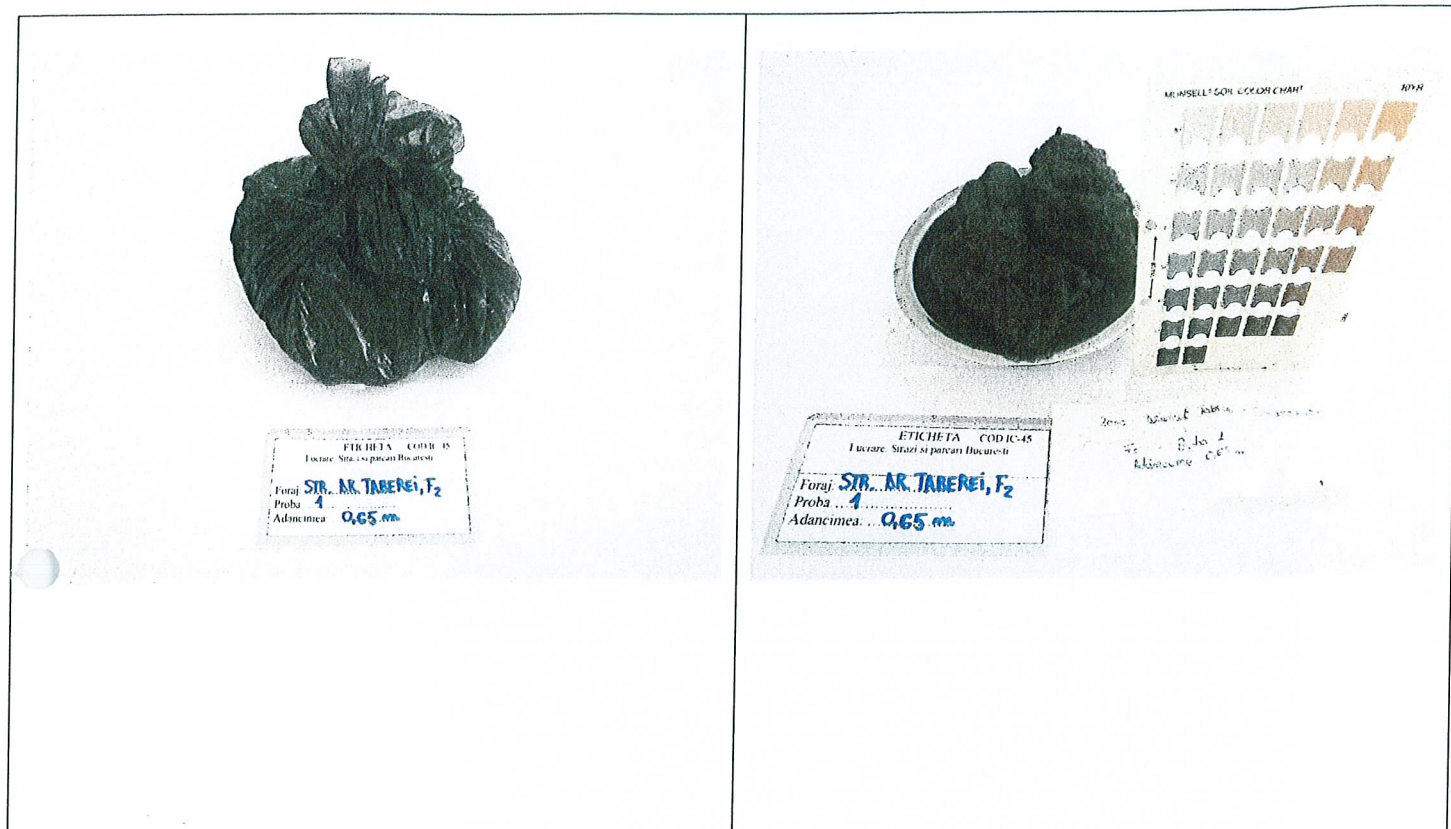
31.07.2017
pagina 6



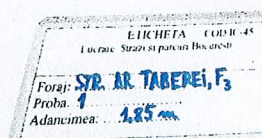
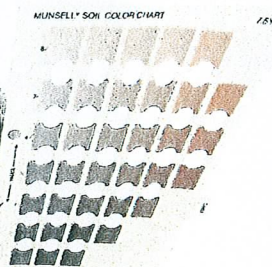
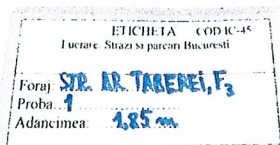
[Signature]

Nr. Foraj / Nr. Proba Adanc. Pr.	Incadrare granulometrica					Coef. de neunif.	Limite de plasticitate		Caracteristici de stare			Compresibilitate in edometru		
	argila %	praf %	nisp %	pietrispolov %	neunif. %	Un	Umiditatea naturala W (%)	Densitatea in stare naturala p(g/cm ³)	Modulul de def. edometric M ₂₋₃ (kPa)	Tasarea specifica ε ₂ (cm/m)				
F3 Strada Drumul Taberei - Romancierilor - Timisoara- Brasov proba 1 ad.1.85m	Descrierea si clasificarea probei/ conform STAS 1243/88						Limita de curgere W _L (%)	48,00	Greutate vol. naturala γ(kN/m ³)	16,72	Tasarea specifica la umezire ε _{m3} (%)			
							Limita de framantare W _p (%)	12,73	Densitatea scheletului ρ _s (g/cm ³)	2,72	Coef. Compres. a _{v2-3} 1/kPa(x10 ⁻³)			
							Indicele de plasticitate Ip (%)	35,27	Greutate vol. uscata γ _d (kN/m ³)	14,61	Umiditatea naturala W (%)			
							Indicele de consistenta I _c	0,951	Porozitatea n (%)	45,23	Densitatea in stare naturala p(g/cm ³)			
							Continut de CaCO ₃ (%)	—	Indicele porilor e	0,826				
Argila praftoasa cateniliu-roscata, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante .									Gradul de umiditate Sr	0,467	Indicele de compresune Cc			
Descrierea si clasificarea probei/ conform SR EN ISO 14688 - 2/2005														
Cu														
41	55	4					Rezistenta la forfecare		Caracteristici de compactare		Continut de umflare			
Argila (C) cateniliu-roscata, vartoasa, cu rare radacini de plante .							Unghi de frecare int. Φ (°)	—	Umidit. opt. de comp. W _{opt} (%)	—	humus	libera	Coeficient de permeabilitate k (cm/s)	
							Coef. de consolidare c (kPa)	—	Densitatea max uscata ρ _{max} (g/cm ³)	—				
							Umiditatea naturala W (%)	—						
							Densitatea in stare naturala p(g/cm ³)	—						
							P _{7d} (%)	98,00					Valoarea de albastru (%)	
Incertarea de forfecare triaxiala							Penetrare p (kg/cm ²)		—	Densitatea aparenta ρ (g/cm ³)	—	CBR(ineimersat)		
Parametrii criteriului de cedare										Rezistenta la compresune σ (kPa)	—	Umlare relativa Urel (%)		
							Mod. de reactie k _d (daN/cm ³)	—			CBR	(2,54mm) (%)	—	
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			CBR	(5,08mm) (%)	—	
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(2,54mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Coef. de consolidare c (kPa)	—			Coef. de consolidare C _v (cm ² /s)	CBR	(5,08mm) (%)	—
							Unghi de frecare int. Φ (°)	—			Coef			

			
Nb. Drillings (Indicativ foraj):	Water content (Umiditate):	x	Conform
F1 – Strada Drumul Taberei-Romancierilor-Timisoara-Brasov	Density and physical indexes (Caracteristici de stare):	x	Conform
Sample no (proba nr): 1	Grading (Granulometrie):	x	Conform
Sample depth (adancimea): 1.70 m	Specific density ρ_s (densitatea scheletului):	x	Conform
Description (Descrierea probei):	Plasticity (Plasticitate):	x	Conform
Argila roscata, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante.	Penetration (Penetrare):		
Quality class (Clasa de calitate a probei): B3	Humus content (Humus):		
	Resturi vegetale recente (VEG)		
	Free swelling (Umflare):		
	VBS (Valoarea de albastru):		
	CaCO ₃ content (Continut de CaCO ₃)		
	Compressive strength (Rezistenta la compresiune) (Rc):		
	Apparent density (densitate aparenta):		
	UU direct shear (forfecare UU)		
	CU direct shear (forfecare CU):		
	CD direct shear (forfecare CD):		
	Saturated CD direct shear (forfecare CD inundata):		
	Compresibility (edometru):		
	im3 (saturated compresibility) (edometru inundat):		
	Consolidation coefficient (coeficient de consolidare Cv):		
	Triaxial UU:		
	Triaxial CIU:		
	Triaxial CID:		
	Swelling pressure (pres de umflare)		
	Modified Proctor (Proctor modificat) + dry		
	CBR (CBR inundat)		



Nb. Drillings (Indicativ foraj): F2 – Strada Drumul Taberei-Romancierilor-Timisoara-Brasov	Water content (Umiditate):	x	Conform
Sample no (proba nr): 1	Density and physical indexes (Caracteristici de stare):	x	Conform
Sample depth (adancimea): 0.65 m	Grading (Granulometrie):	x	Conform
Description (Descrierea probei): Argila negricioasa-cenusie, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante.	Specific density ps (densitatea scheletului):	x	Conform
Quality class (Clasa de calitate a probei): B3	Plasticity (Plasticitate):	x	Conform
	Penetration (Penetrare):		
	Humus content (Humus):	x	Conform
	Resturi vegetale recente (VEG)		
	Free swelling (Umflare):	x	Conform
	VBS (Valoarea de albastru):		
	CaCO3 content (Continut de CaCO3)		
	Compressive strength (Rezistenta la compresiune) (Rc):		
	Apparent density (densitate aparenta):		
	UU direct shear (forfecare UU)		
	CU direct shear (forfecare CU):		
	CD direct shear (forfecare CD):		
	Saturated CD direct shear (forfecare CD inundata):		
	Compresibility (edometru):		
	im3 (saturated compresibility) (edometru inundat):		
	Consolidation coefficient (coeficient de consolidare Cv):		
	Triaxial UU:		
	Triaxial CIU:		
	Triaxial CID:		
	Swelling pressure (pres de umflare)		
	Modified Proctor (Proctor modificat) + dry CBR (CBR inundat)		



Nb. Drillings (Indicativ foraj): F3 – Strada Drumul Taberei-Romancierilor-Timisoara-Brasov	Water content (Umiditate):	x	Conform
Sample no (proba nr): 1	Density and physical indexes (Caracteristici de stare):	x	Conform
Sample depth (adancimea): 1.85 m	Grading (Granulometrie):	x	Conform
Description (Descrierea probei): Argila prafoasa cafeniu-roscata, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante .	Specific density ps (densitatea scheletului):	x	Conform
Quality class (Clasa de calitate a probei): B3	Plasticity (Plasticitate):	x	Conform
	Penetration (Penetrare):		
	Humus content (Humus):		
	Resturi vegetale recente (VEG)		
	Free swelling (Umflare):		
	VBS (Valoarea de albastru):		
	CaCO3 content (Continut de CaCO3)		
	Compressive strength (Rezistenta la compresiune) (Rc):		
	Apparent density (densitate aparenta):		
	UU direct shear (forfecare UU)		
	CU direct shear (forfecare CU :		
	CD direct shear (forfecare CD):		
	Saturated CD direct shear (forfecare CD inundata):		
	Compresibility (edometru):		
	im3 (saturated compresibility) (edometru inundat):		
	Consolidation coefficient (coeficient de consolidare Cv):		
	Triaxial UU:		
	Triaxial CIU:		
	Triaxial CID:		
	Swelling pressure (pres de umflare)		
	Modified Proctor (Proctor modificat) + dry CBR (CBR inundat)		



SEARCH
CORPORATION

LABORATOR DE ANALIZE SI INCERCARI
Str. Gara Pasarea nr. 3,
Localitatea Pantelimon, jud. Ilfov
Tel +40372711109 / Fax +40372711167
Autorizatie grad I nr. 2382/2011

S.C SEARCH CORPORATION S.R.L.

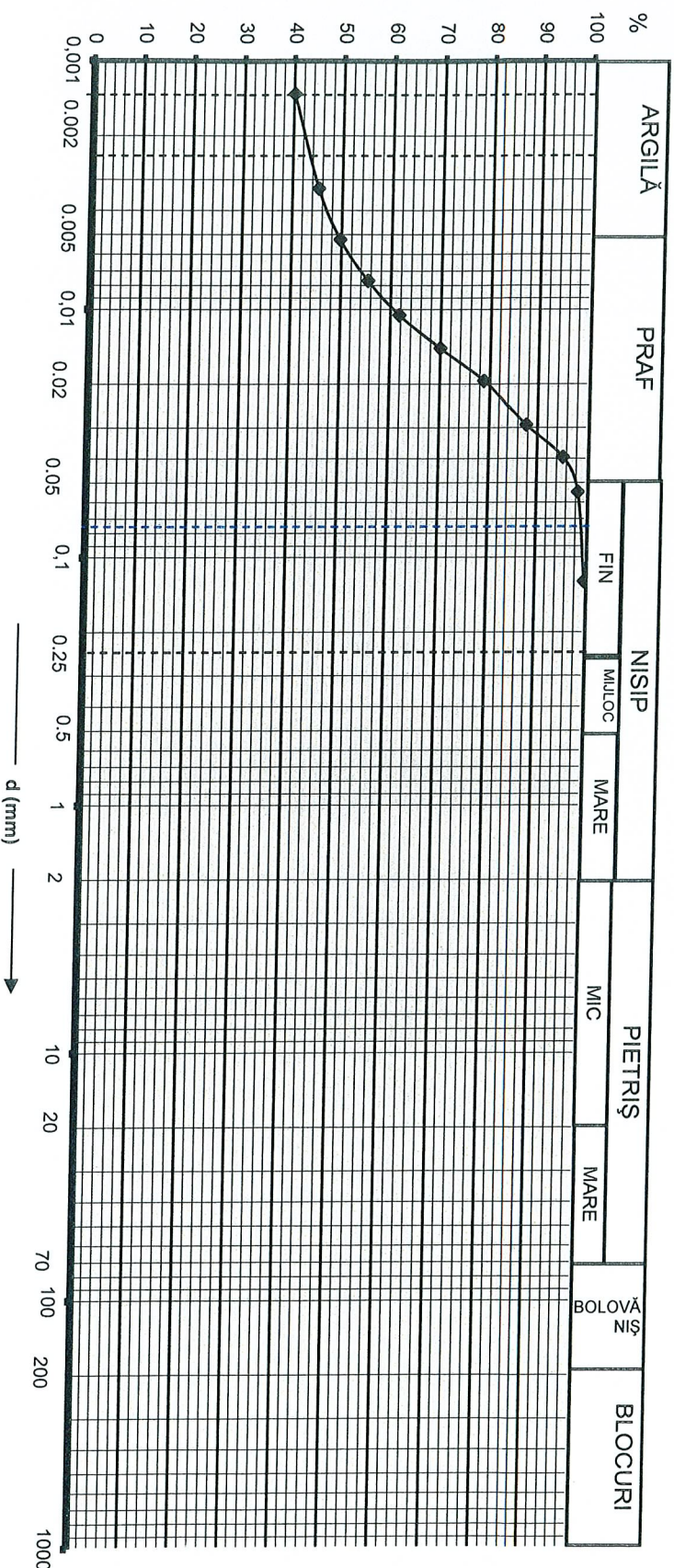
Laborator de încercări în construcții
Aut. nr. 2382/2011 gr. I

DETERMINAREA GRANULOTITATII PRIN METODA SEDIMENTARII SI CERNERII conform STAS 1913/5-85

Anexa nr. 1 la raportul de incercare nr. 669/ 31.07.2017

Identificare proba in situ: Strazi si parcari Bucuresti, Strada Drumul Taberei, Foraj F1, pr. 1, ad. 1.70m

Diagrama distribuției granulometrice



d < 0.002 mm	42,0	% argilă coloidală	0.25 < d < 0.50 mm	—	% nisip mijlociu	70 < d < 200 mm	—	% bolovăniș
0.002 < d < 0.005 mm	8,0	% argilă	0.50 < d < 2 mm	—	% nisip mare	d > 200 mm	—	% blocuri
0.005 < d < 0.05 mm	48,0	% praf	2 < d < 20 mm	—	% pietriș mic			
0.05 < d < 0.25 mm	2,0	% nisip fin	20 < d < 70 mm	—	% pietriș mare	$U_n = \frac{d_{60}}{d_{10}}$		

Descrierea materialului

Argila roscata, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante.

Compoziția granulometrică

Argilă	50.0%	Pietriș	—%
Praf	48.0%	Bolovăniș	—%
Nisip	2.0%		0.074 → 99.0%

Operatori:

Ing. geolog Daniela Pop-Coman
teh. Adriana Constantin





SEARCH
CORPORATION

LABORATOR DE ANALIZE SI INCERCARI
Str. Gara Pasarea nr. 3,
Localitatea Pantelimon, jud. Ilfov
Tel +40372711109 / Fax +40372711167
Autorizatie grad I nr. 2382/2011

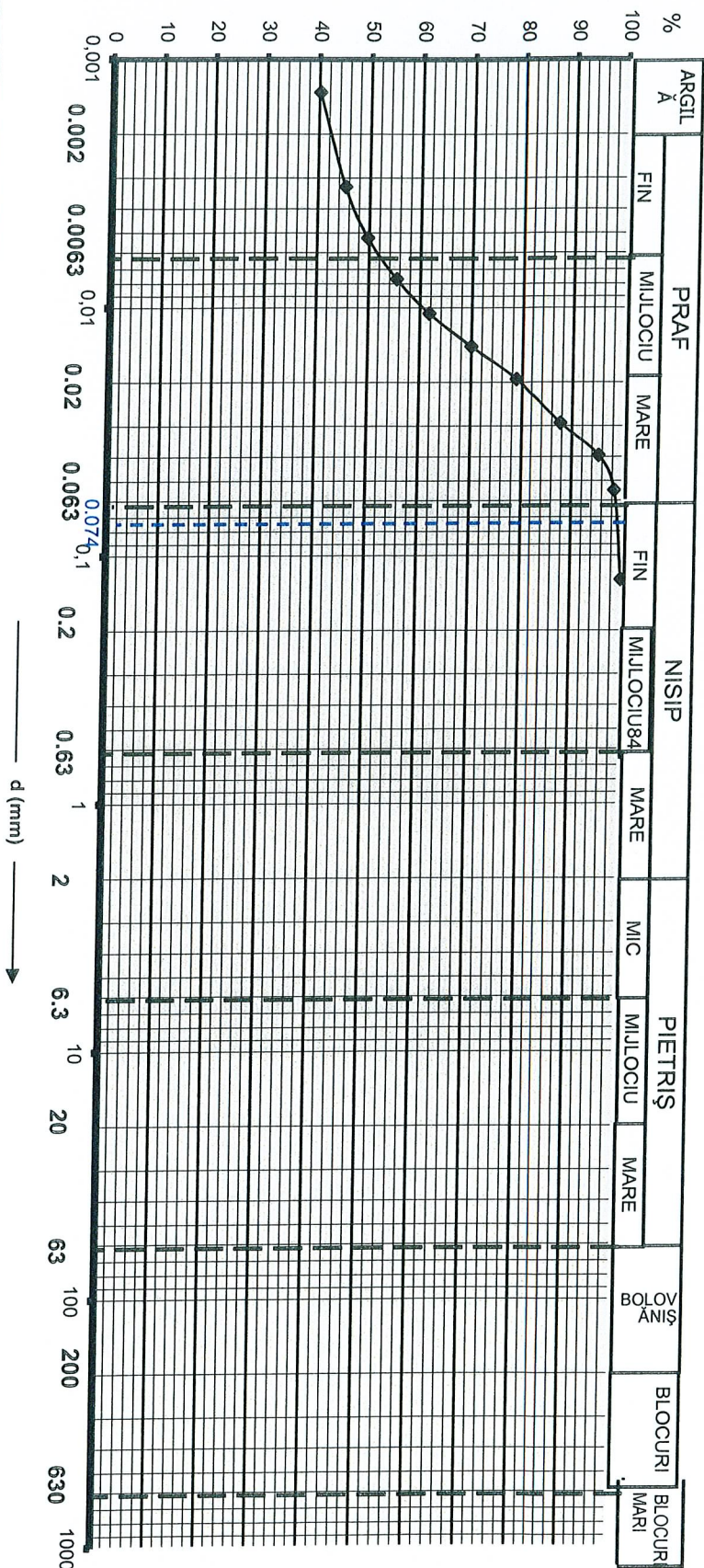
S.C. SEARCH CORPORATION S.R.L.
Laborator de încercări în construcții
Aut. nr. 2382/2011 gr. I

DETERMINAREA GRANULOTITĂȚII PRIN METODA SEDIMENTĂRII SI CERNERII conform STAS 1913/5-85: SR EN ISO 14688 - 1/2004; 14688 - 2/2005

Anexa nr. 1 la raportul de încercare nr. 669/31.07.2017

Identificare proba in situ: Strazi si parcuri Bucuresti, Strada Drumul Taberei, Foraj F1, pr. 1, ad. 1.70m

Diagrama distribuției granulometrice



d (mm) →

d ≤ 0.002 mm	42.0	% argilă (Cl)	0.2 < d < 0.63 mm	—	% nisip mijlociu (MSa)	63 < d < 200 mm	—	% bolovăniș (Co)
0.002 < d < 0.0063 mm	10.0	% praf fin (FSi)	0.63 < d < 2 mm	—	% nisip mare (CSa)	200 < d < 630 mm	—	% blocuri (Bo)
0.0063 < d < 0.02 mm	28.0	% praf mijlociu (MSi)	2 < d < 6.3 mm	—	% pietriș mic (FGi)	d > 630 mm	—	% blocuri mari (LBo)
0.02 < d < 0.063 mm	19.0	% praf mare (CSi)	6.3 < d < 20 mm	—	% pietriș mijlociu (MGi)			
0.063 < d < 0.2 mm	1.0	% nisip fin (FSa)	20 < d < 63 mm	—	% pietriș mare (CGi)			

Descrierea materialului

Argila (Cl) roscata, vartoasa, cu rare radacini de plante.

Compoziția granulometrică

Argilă (Cl)	42.0%	Pietriș (Gr)	—%	Blocuri mari (LBo)	—%
Praf (Si)	57.0%	Bolovăniș (Co)	—%		
Nisip (Sa)	1.0%	Blocuri (Bo)	—%		

Cu=d60/d10

Operatori:

Ing. geolog Daniela Pop-Coman
tehn. Adriana Constantin





**SEARCH
CORPORATION**

LABORATOR DE ANALIZE SI INCERCARI
Str. Gara Pasarea nr. 3,
Localitatea Pantelimon, Jud. Ilfov
Tel +40372711109 / Fax +40372711167
Autorizatie grad I nr. 2382/2011

S.C SEARCH CORPORATION S.R.L.

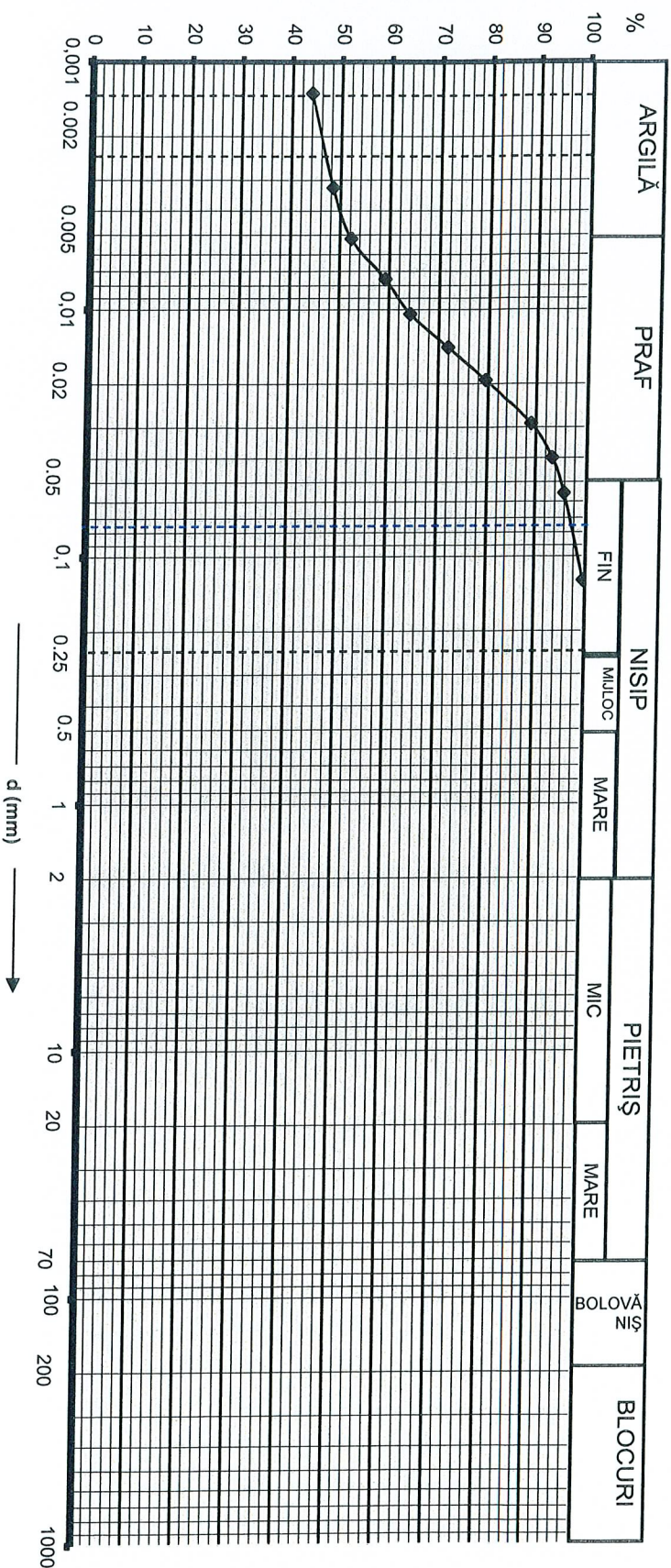
Laborator de încercări în construcții
Aut. nr. 2382/2011 gr. I

DETERMINAREA GRANULOZITATII PRIN METODA SEDIMENTARII SI CERNERII conform STAS 1913/5-85

Anexa nr. 1 la raportul de încercare nr. 670/31.07.2017

Identificare proba in situ: Strazi si parcarii Bucuresti, Strada Drumul Taberei, Foraj F2, pr. 1, ad. 0.65m

Diagrama distribuției granulometrice



d < 0.002 mm	46.0	% argilă coloidală	0.25 < d < 0.50 mm	—	% nisip mijlociu	70 < d < 200 mm	—	% bolovăniș
0.002 < d < 0.005 mm	6.0	% argilă	0.50 < d < 2 mm	—	% nisip mare	d > 200 mm	—	% blocuri
0.005 < d < 0.01 mm	43.0	% praf	2 < d < 20 mm	—	% pietriș mic			
0.01 < d < 0.02 mm	5.0	% nisip fin	20 < d < 70 mm	—	% pietriș mare			

Descrierea materialului

Argila negricioasa-cenusie, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante.

Compoziția granulometrică

Argilă	52.0%	Pietriș	—%
Praf	43.0%	Bolovăniș	—%
Nisip	5.0%		

Operatori:

Ing. geolog Daniela Pop-Coman
tehn. Adriana Constantin

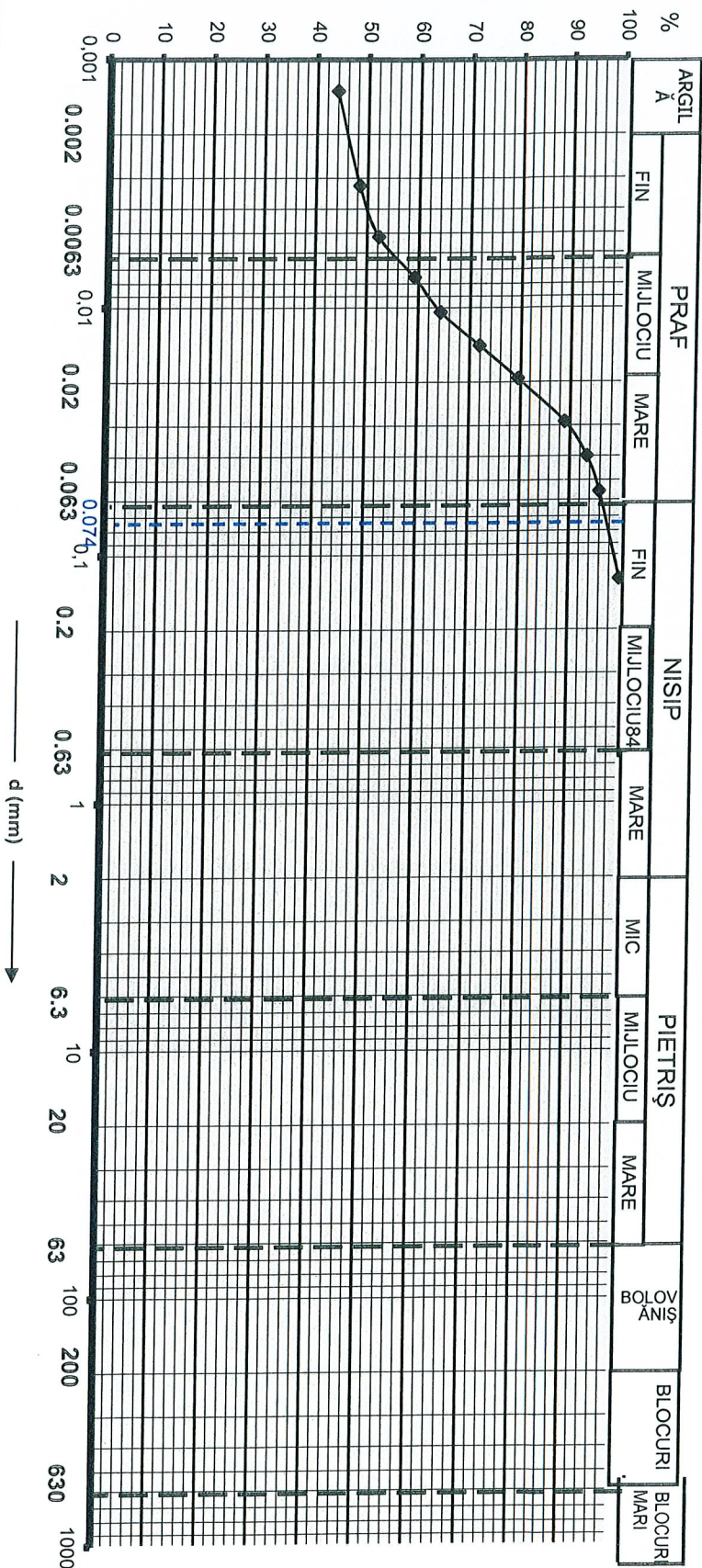




Autorizatie grad I nr. 2382/2011

PRIN MEI ODA SEJIMEN I AKI SI CERNER conform STAS 1913/5-85: SR EN ISO 14688 - 1/2004; 14688 - 2/2005

Diagrama distribuției granulometrice



d ≤ 0.002 mm	46,0	% argilă (Cl)	0.2 < d < 0.63 mm	—	% nisip mijlociu (Msa)	63 < d < 200 mm	—	% bolovanis (Co)
0.002 < d < 0.0063 mm	10,0	% prař fin (FSi)	0.63 < d < 2 mm	—	% nisip mare (Csa)	200 < d < 630 mm	—	% blocuri (Bo)
0.0063 < d < 0.02 mm	24,0	% prař mijlociu (MSi)	2 < d < 6.3 mm	—	% pietriș mic (FGr)	d > 630 mm	—	% blocuri mari (LBo)
0.02 < d < 0.063 mm	16,0	% prař mare (CSi)	6.3 < d < 20 mm	—	% pietriș mijlociu (MGr)			
0.063 < d < 0.2 mm	4,0	% nisip fin (FSa)	20 < d < 63 mm	—	% pietriș mare (CGr)			
Descrierea materialului	Compoziția granulometrică				Cu=d60/d10		—	

Argila (Cl) negricioasa-cenusie, vartoasa, cu rare radacini de plante .

Argiță (Cl)	46.0 %	Pietriș (Gr)	— %	Blocuri mari (LBo)	— %
Grat (Si)	50.0 %	Bolovanș (Co)	— %		
nisip (Sa)	4.0 %	Blocuri (Bo)	— %	0.074 →	98.0 %

Aut. n. 2382/2011 gr. 1

Operator:

Ing. geolog Daniela Pop-Coman
tehn. Adriana Constantin





SEARCH
CORPORATION

LABORATOR DE ANALIZE SI INCERCARI
Str. Gara Pasarea nr. 3,
Localitatea Pantelimon, jud. Ilfov
Tel +40372711109 / Fax +40372711167
Autorizatie grad I nr. 2382/2011

S.C SEARCH CORPORATION S.R.L.

Laborator de încercări în construcții

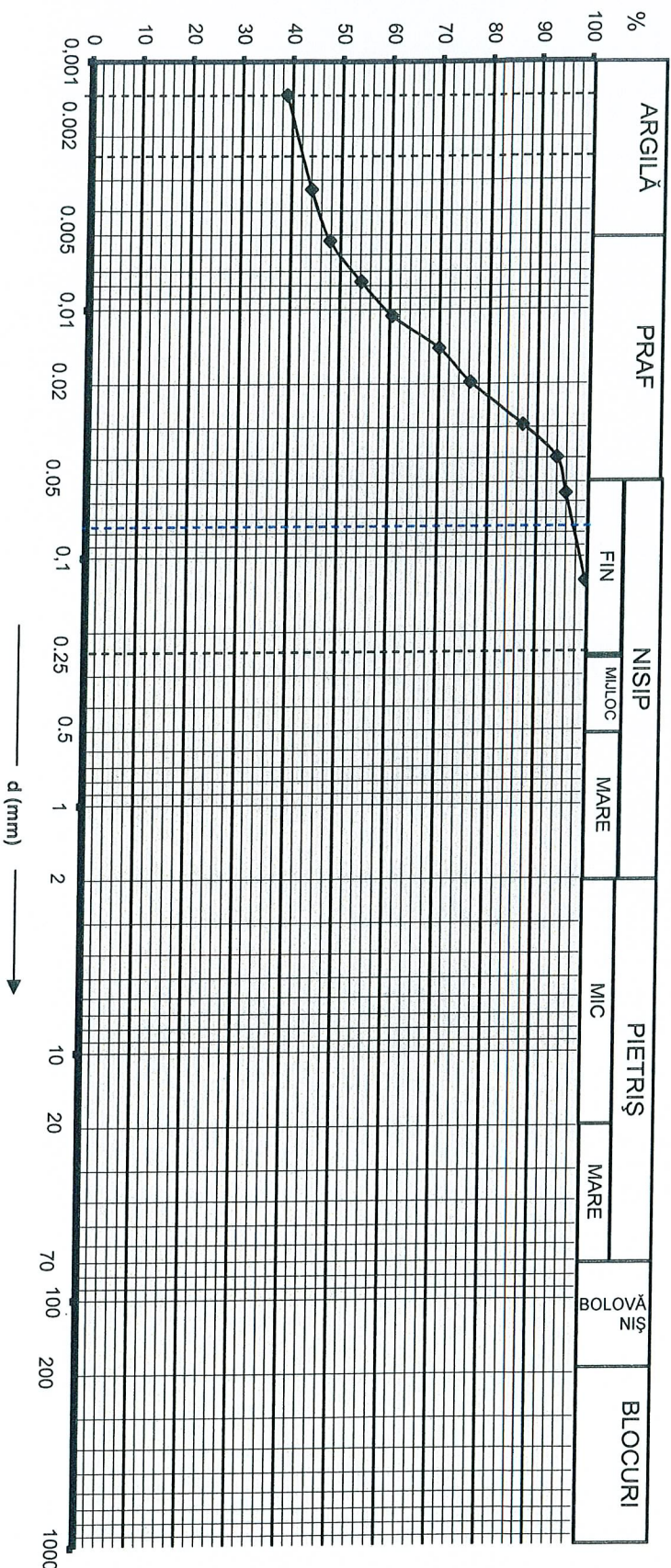
Aut. nr. 2382/2011 gr. I

DETERMINAREA GRANULOTITATII PRIN METODA SEDIMENTARII SI CERNERII conform STAS 1913/5-85

Anexa nr. 1 la raportul de incercare nr. 671/ 31.07.2017

Identificare proba in situ: Strazi si parcare Bucuresti, Strada Drumul Taberei, Foraj F3, pr. 1, ad. 1.85m

Diagrama distribuției granulometrice



d < 0.002 mm	41.0	% argilă coloidală	0.25 < d < 0.50 mm	—	% nisip mijlociu	70 < d < 200 mm	—	% bolovăniș
0.002 < d < 0.005 mm	6.0	% argilă	0.50 < d < 2 mm	—	% nisip mare	d > 200 mm	—	% blocuri
0.005 < d < 0.05 mm	49.0	% praf	2 < d < 20 mm	—	% pietriș mic			
0.05 < d < 0.25 mm	4.0	% nisip fin	20 < d < 70 mm	—	% pietriș mare			

Descrierea materialului

Argila prafoasa cafeniu-roscata, plastic vartoasa, cu rare radacini de plante.

Compoziția granulometrică

Argilă	47.0%	Pietriș	—%
Praf	49.0%	Bolovăniș	—%
Nisip	4.0%		

Operatori:

Ing. geolog Daniela Pop-Coman
tehn. Adriana Constantin

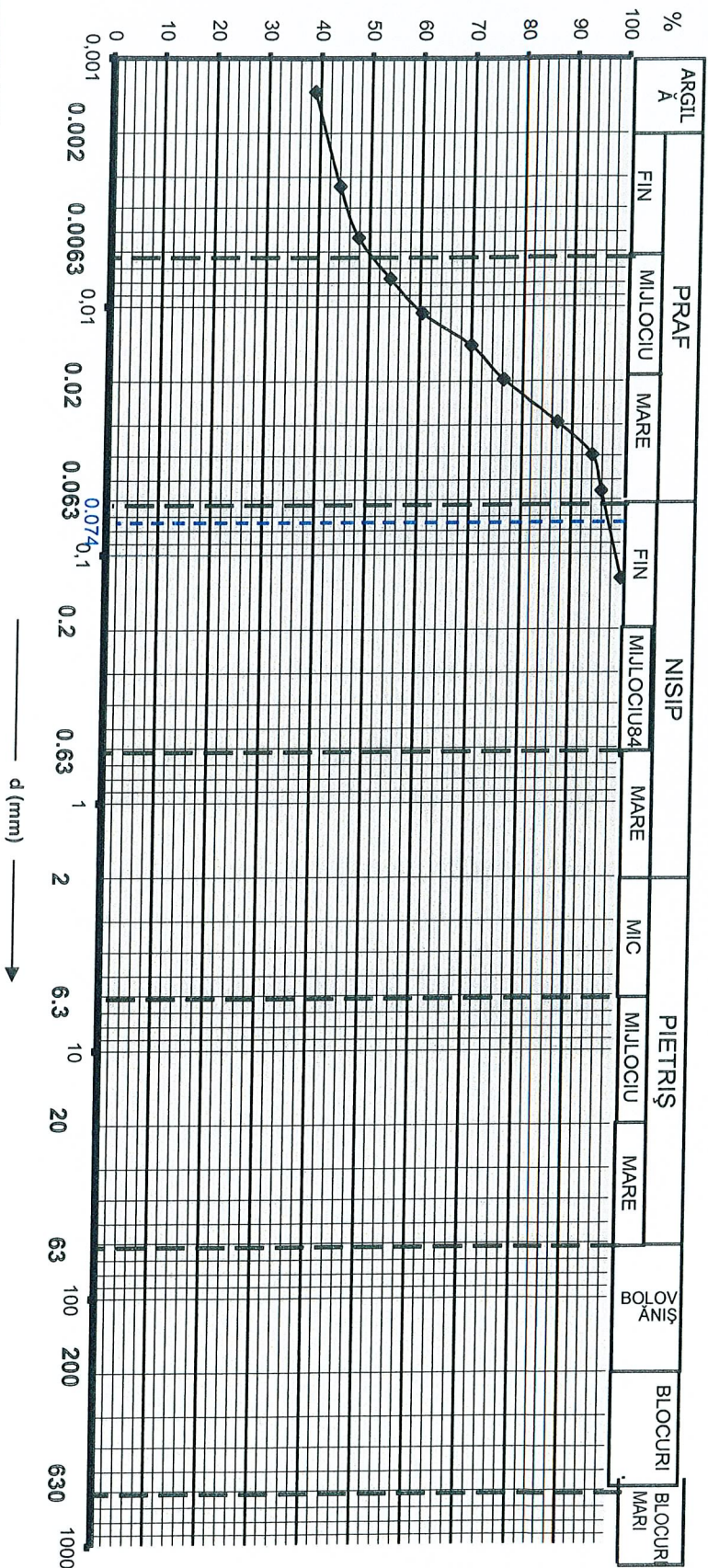




Autorizatie grad I nr. 2382/2011

Anexa nr. 1 la raportul de incercare nr. 671/31.07.2017

Diagrama distribuției granulometrice



d ≤ 0.002 mm	41,0	% argilă (Cl)	0.2 < d < 0.63 mm	—	% nisip mijlociu (MSa)	63 < d < 200 mm	—	% bolovăniș (Co)
0.002 < d < 0.0063 mm	9,0	% praf fin (FSi)	0.63 < d < 2 mm	—	% nisip mare (CSa)	200 < d < 630 mm	—	% blocuri (Bo)
0.0063 < d < 0.02 mm	26,0	%praf mijlociu(MSi)	2 < d < 6.3 mm	—	% pietriș mic (FGr)	d > 630 mm	—	% blocuri mari (LBo)
0.02 < d < 0.063 mm	20,0	% praf mare (CSi)	6.3 < d < 20 mm	—	% pietriș mijlociu (MGr)			
0.063 < d < 0.2 mm	4,0	% nisip fin (FSa)	20 < d < 63 mm	—	% pietriș mare (CGr)			
Descrierea materialului			Compoziția granulometrică					
Argila (Cl) cafeniu-roscata, vartoasa, cu rare radacini de plante .	Argilă (Cl)	41.0%	Pietriș (Gr)	—%	Blocuri mari (LBo)	—%	Operatori: Ing. geolog Daniela Pop-Coman tehn. Adriana Constantin	
	Praf (Si)	55.0%	Bolovăniș(Co)	—%				
	Nisip (Sa)	4.0%	Blocuri (Bo)	—%	0.074 → 98.0%			
				Cu=d60/d10		—		

Aut. n. 2382/2011 gr. I

Operatori: 
Ing. geolog Daniela Pop-Coman
tehn. Adriana Constantin 

