

Contract nr. 207/2017

FISA FORAJULUI: PdS306
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.26m fata de NSS

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 54+400, stg. 7.30m din ax c.f. linia I
 Numele operatorului: Geostud

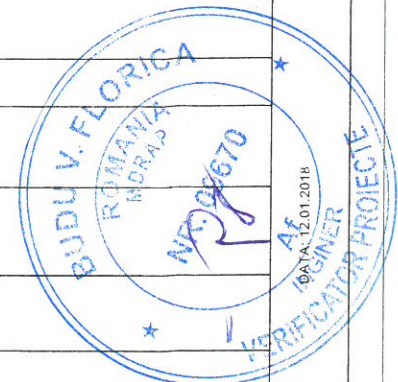
| OBSERVAȚII | Penetrare dinamică standard SPT | | Compresibilitate cibernetică | | Indicele de plasticitate | | Structură | | Laminat de plasticitate | | Compozitie granulometrica | | Adancimea si grosimea stratului | | PROBA | | Adancimea si grosimea stratului | | Coloana stratificatiei | | CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT |
|---|---------------------------------|----------|------------------------------|--------------------------------|--------------------------|-----------------------|--------------------------|--------------------------|-------------------------|------------------------|---------------------------|------|---------------------------------|--------|----------|---------|---------------------------------|---------|------------------------|---------|---|
| | Adâncime (m) | Valorile | Modul de deformare | Coeficient de compresibilitate | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Descriere stare plastică | Descriere stare naturală | Superenaș | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Praf | Nisip | Argila | Adâncime | Grosime | Adâncime | Grosime | Adâncime | Grosime | |
| coordonate geografice 440005.7 260021.6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | SR EN ISO 14688-1/A1:2014 Piatra sparta in stare buna, in baza cu liant prafos./Crushed stone in good condition, with powdery binder in the basis. Balast colmatat cu praf argilos, cu indesare medie./ Ballast clogged with argillaceous dust, with average compaction degree. |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Oprit forajul la 1.50m

FISA FORAJULUI: FS405
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.62m fata de NSS

| OBSERVAȚII | Penetrare dinamică standard SPT | | Compresibilitate cibernetică | | Indicele de plasticitate | | Structură | | Laminat de plasticitate | | Compozitie granulometrica | | Adancimea si grosimea stratului | | PROBA | | Adancimea si grosimea stratului | | Coloana stratificatiei | | CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT |
|---|---------------------------------|----------|------------------------------|--------------------------------|--------------------------|-----------------------|--------------------------|--------------------------|-------------------------|------------------------|---------------------------|------|---------------------------------|--------|----------|---------|---------------------------------|---------|------------------------|---------|--|
| | Adâncime (m) | Valorile | Modul de deformare | Coeficient de compresibilitate | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Descriere stare plastică | Descriere stare naturală | Superenaș | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Praf | Nisip | Argila | Adâncime | Grosime | Adâncime | Grosime | Adâncime | Grosime | |
| coordonate geografice 440005.68 260021.67 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Pozitia km: 54+400, stg. 8.50m din ax c.f. linia I Balast colmatat cu praf argilos, cu indesare medie./Ballast clogged with argillaceous dust, with average compaction degree. Argila prafoasa, cafeniu-cenusie, cu concretioni calcaroase, plastic vartoasa; de la 2.40m in amestec cu nisip./Brown-grey argillaceous dust, with calcareous concretions, plastically stiff; from 2.40 m in mixture with sand. Nisip fin-prafos, cenusiu, afanat-cu indesare medie de la 3.80m cu lentile de argila; de la 4.10m saturat./Smooth powdery sand, soft, with average compaction degree; from 3.80 m with clay lens; from 4.10 m saturated. Nisip argilos, cenusiu, plastic consistent./ Argillaceous grey sand, plastically consistent. |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Oprit forajul la 5.00m



Beneficiar: Asocierea Baicons Impex SRL & Acciona Ingineria SA

FISA FORAJULUI: 1Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 59+300, stg. 1.30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Coloana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA Adâncimea | Aria subterană | Compoziție granulometrică | | | | | | | | | | Limita de plasticitate | | | | Structura | | | | Grad de saturatie | | Compresibilitate edometrică | | Penetrare dinamică standard SPT | | OBSERVAȚII | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|---------------|--------------------|----------------|---------------------------|--------------------|-----------------|---------------|--------------|----------------------------|------------------|-----------|-----------|------------------------|------------------------|--------------------------|------------------------|------------|----------------------|------------------------|-----------------------|----|-------------------|----|-----------------------------|---|---------------------------------|----------------|------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|
| | | ADÂNCIMEA (m) | GROSIMEA (mm) | | | Argila <0.002mm | Frați 0.002-0.05mm | Nisip 0.051-2mm | Pietriș 2-5mm | Boboci 5-3mm | Coeficient de uniformitate | Unitate naturală | Interoara | Superoara | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Densitate stare naturală | Densitate stare uscată | Porozitate | Indice de porozitate | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Wp | Wl | Ip | Lc | U | U ₁ | U ₂ | | U ₃ | U ₄ | U ₅ | U ₆ | U ₇ | U ₈ | U ₉ | U ₁₀ | U ₁₁ | U ₁₂ | U ₁₃ | U ₁₄ | U ₁₅ | U ₁₆ | U ₁₇ | U ₁₈ | U ₁₉ | U ₂₀ | U ₂₁ | U ₂₂ | U ₂₃ | U ₂₄ | U ₂₅ | U ₂₆ | U ₂₇ | U ₂₈ | U ₂₉ | U ₃₀ | U ₃₁ | U ₃₂ | U ₃₃ | U ₃₄ | U ₃₅ | U ₃₆ | U ₃₇ | U ₃₈ | U ₃₉ | U ₄₀ | U ₄₁ | U ₄₂ | U ₄₃ | U ₄₄ | U ₄₅ | U ₄₆ | U ₄₇ | U ₄₈ | U ₄₉ | U ₅₀ | U ₅₁ | U ₅₂ | U ₅₃ | U ₅₄ | U ₅₅ | U ₅₆ | U ₅₇ | U ₅₈ | U ₅₉ | U ₆₀ | U ₆₁ | U ₆₂ | U ₆₃ | U ₆₄ | U ₆₅ | U ₆₆ | U ₆₇ | U ₆₈ | U ₆₉ | U ₇₀ | U ₇₁ | U ₇₂ | U ₇₃ | U ₇₄ | U ₇₅ | U ₇₆ | U ₇₇ | U ₇₈ | U ₇₉ | U ₈₀ | U ₈₁ | U ₈₂ | U ₈₃ | U ₈₄ | U ₈₅ | U ₈₆ | U ₈₇ | U ₈₈ | U ₈₉ | U ₉₀ | U ₉₁ | U ₉₂ | U ₉₃ | U ₉₄ | U ₉₅ | U ₉₆ | U ₉₇ | U ₉₈ | U ₉₉ | U ₁₀₀ | U ₁₀₁ | U ₁₀₂ | U ₁₀₃ | U ₁₀₄ | U ₁₀₅ | U ₁₀₆ | U ₁₀₇ | U ₁₀₈ | U ₁₀₉ | U ₁₁₀ | U ₁₁₁ | U ₁₁₂ | U ₁₁₃ | U ₁₁₄ | U ₁₁₅ | U ₁₁₆ | U ₁₁₇ | U ₁₁₈ | U ₁₁₉ | U ₁₂₀ | U ₁₂₁ | U ₁₂₂ | U ₁₂₃ | U ₁₂₄ | U ₁₂₅ | U ₁₂₆ | U ₁₂₇ | U ₁₂₈ | U ₁₂₉ | U ₁₃₀ | U ₁₃₁ | U ₁₃₂ | U ₁₃₃ | U ₁₃₄ | U ₁₃₅ | U ₁₃₆ | U ₁₃₇ | U ₁₃₈ | U ₁₃₉ | U ₁₄₀ | U ₁₄₁ | U ₁₄₂ | U ₁₄₃ | U ₁₄₄ | U ₁₄₅ | U ₁₄₆ | U ₁₄₇ | U ₁₄₈ | U ₁₄₉ | U ₁₅₀ | U ₁₅₁ | U ₁₅₂ | U ₁₅₃ | U ₁₅₄ | U ₁₅₅ | U ₁₅₆ | U ₁₅₇ | U ₁₅₈ | U ₁₅₉ | U ₁₆₀ | U ₁₆₁ | U ₁₆₂ | U ₁₆₃ | U ₁₆₄ | U ₁₆₅ | U ₁₆₆ | U ₁₆₇ | U ₁₆₈ | U ₁₆₉ | U ₁₇₀ | U ₁₇₁ | U ₁₇₂ | U ₁₇₃ | U ₁₇₄ | U ₁₇₅ | U ₁₇₆ | U ₁₇₇ | U ₁₇₈ | U ₁₇₉ | U ₁₈₀ | U ₁₈₁ | U ₁₈₂ | U ₁₈₃ | U ₁₈₄ | U ₁₈₅ | U ₁₈₆ | U ₁₈₇ | U ₁₈₈ | U ₁₈₉ | U ₁₉₀ | U ₁₉₁ | U ₁₉₂ | U ₁₉₃ | U ₁₉₄ | U ₁₉₅ | U ₁₉₆ | U ₁₉₇ | U ₁₉₈ | U ₁₉₉ | U ₂₀₀ | U ₂₀₁ | U ₂₀₂ | U ₂₀₃ | U ₂₀₄ | U ₂₀₅ | U ₂₀₆ | U ₂₀₇ | U ₂₀₈ | U ₂₀₉ | U ₂₁₀ | U ₂₁₁ | U ₂₁₂ | U ₂₁₃ | U ₂₁₄ | U ₂₁₅ | U ₂₁₆ | U ₂₁₇ | U ₂₁₈ | U ₂₁₉ | U ₂₂₀ | U ₂₂₁ | U ₂₂₂ | U ₂₂₃ | U ₂₂₄ | U ₂₂₅ | U ₂₂₆ | U ₂₂₇ | U ₂₂₈ | U ₂₂₉ | U ₂₃₀ | U ₂₃₁ | U ₂₃₂ | U ₂₃₃ | U ₂₃₄ | U ₂₃₅ | U ₂₃₆ | U ₂₃₇ | U ₂₃₈ | U ₂₃₉ | U ₂₄₀ | U ₂₄₁ | U ₂₄₂ | U ₂₄₃ | U ₂₄₄ | U ₂₄₅ | U ₂₄₆ | U ₂₄₇ | U ₂₄₈ | U ₂₄₉ | U ₂₅₀ | U ₂₅₁ | U ₂₅₂ | U ₂₅₃ | U ₂₅₄ | U ₂₅₅ | U ₂₅₆ | U ₂₅₇ | U ₂₅₈ | U ₂₅₉ | U ₂₆₀ | U ₂₆₁ | U ₂₆₂ | U ₂₆₃ | U ₂₆₄ | U ₂₆₅ | U ₂₆₆ | U ₂₆₇ | U ₂₆₈ | U ₂₆₉ | U ₂₇₀ | U ₂₇₁ | U ₂₇₂ | U ₂₇₃ | U ₂₇₄ | U ₂₇₅ | U ₂₇₆ | U ₂₇₇ | U ₂₇₈ | U ₂₇₉ | U ₂₈₀ | U ₂₈₁ | U ₂₈₂ | U ₂₈₃ | U ₂₈₄ | U ₂₈₅ | U ₂₈₆ | U ₂₈₇ | U ₂₈₈ | U ₂₈₉ | U ₂₉₀ | U ₂₉₁ | U ₂₉₂ | U ₂₉₃ | U ₂₉₄ | U ₂₉₅ | U ₂₉₆ | U ₂₉₇ | U ₂₉₈ | U ₂₉₉ | U ₃₀₀ | U ₃₀₁ | U ₃₀₂ | U ₃₀₃ | U ₃₀₄ | U ₃₀₅ | U ₃₀₆ | U ₃₀₇ | U ₃₀₈ | U ₃₀₉ | U ₃₁₀ | U ₃₁₁ | U ₃₁₂ | U ₃₁₃ | U ₃₁₄ | U ₃₁₅ | U ₃₁₆ | U ₃₁₇ | U ₃₁₈ | U ₃₁₉ | U ₃₂₀ | U ₃₂₁ | U ₃₂₂ | U ₃₂₃ | U ₃₂₄ | U ₃₂₅ | U ₃₂₆ | U ₃₂₇ | U ₃₂₈ | U ₃₂₉ | U ₃₃₀ | U ₃₃₁ | U ₃₃₂ | U ₃₃₃ | U ₃₃₄ | U ₃₃₅ | U ₃₃₆ | U ₃₃₇ | U ₃₃₈ | U ₃₃₉ | U ₃₄₀ | U ₃₄₁ | U ₃₄₂ | U ₃₄₃ | U ₃₄₄ | U ₃₄₅ | U ₃₄₆ | U ₃₄₇ | U ₃₄₈ | U ₃₄₉ | U ₃₅₀ | U ₃₅₁ | U ₃₅₂ | U ₃₅₃ | U ₃₅₄ | U ₃₅₅ | U ₃₅₆ | U ₃₅₇ | U ₃₅₈ | U ₃₅₉ | U ₃₆₀ | U ₃₆₁ | U ₃₆₂ | U ₃₆₃ | U ₃₆₄ | U ₃₆₅ | U ₃₆₆ | U ₃₆₇ | U ₃₆₈ | U ₃₆₉ | U ₃₇₀ | U ₃₇₁ | U ₃₇₂ | U ₃₇₃ | U ₃₇₄ | U ₃₇₅ | U ₃₇₆ | U ₃₇₇ | U ₃₇₈ | U ₃₇₉ | U ₃₈₀ | U ₃₈₁ | U ₃₈₂ | U ₃₈₃ | U ₃₈₄ | U ₃₈₅ | U ₃₈₆ | U ₃₈₇ | U ₃₈₈ | U ₃₈₉ | U ₃₉₀ | U ₃₉₁ | U ₃₉₂ | U ₃₉₃ | U ₃₉₄ | U ₃₉₅ | U ₃₉₆ | U ₃₉₇ | U ₃₉₈ | U ₃₉₉ | U ₄₀₀ | U ₄₀₁ | U ₄₀₂ | U ₄₀₃ | U ₄₀₄ | U ₄₀₅ | U ₄₀₆ | U ₄₀₇ | U ₄₀₈ | U ₄₀₉ | U ₄₁₀ | U ₄₁₁ | U ₄₁₂ | U ₄₁₃ | U ₄₁₄ | U ₄₁₅ | U ₄₁₆ | U ₄₁₇ | U ₄₁₈ | U ₄₁₉ | U ₄₂₀ | U ₄₂₁ | U ₄₂₂ | U ₄₂₃ | U ₄₂₄ | U ₄₂₅ | U ₄₂₆ | U ₄₂₇ | U ₄₂₈ | U ₄₂₉ | U ₄₃₀ | U ₄₃₁ | U ₄₃₂ | U ₄₃₃ | U ₄₃₄ | U ₄₃₅ | U ₄₃₆ | U ₄₃₇ | U ₄₃₈ | U ₄₃₉ | U ₄₄₀ | U ₄₄₁ | U ₄₄₂ | U ₄₄₃ | U ₄₄₄ | U ₄₄₅ | U ₄₄₆ | U ₄₄₇ | U ₄₄₈ | U ₄₄₉ | U ₄₅₀ | U ₄₅₁ | U ₄₅₂ | U ₄₅₃ | U ₄₅₄ | U ₄₅₅ | U ₄₅₆ | U ₄₅₇ | U ₄₅₈ | U ₄₅₉ | U ₄₆₀ | U ₄₆₁ | U ₄₆₂ | U ₄₆₃ | U ₄₆₄ | U ₄₆₅ | U ₄₆₆ | U ₄₆₇ | U ₄₆₈ | U ₄₆₉ | U ₄₇₀ | U ₄₇₁ | U ₄₇₂ | U ₄₇₃ | U ₄₇₄ | U ₄₇₅ | U ₄₇₆ | U ₄₇₇ | U ₄₇₈ | U ₄₇₉ | U ₄₈₀ | U ₄₈₁ | U ₄₈₂ | U ₄₈₃ | U ₄₈₄ | U ₄₈₅ | U ₄₈₆ | U ₄₈₇ | U ₄₈₈ | U ₄₈₉ | U ₄₉₀ | U ₄₉₁ | U ₄₉₂ | U ₄₉₃ | U ₄₉₄ | U ₄₉₅ | U ₄₉₆ | U ₄₉₇ | U ₄₉₈ | U ₄₉₉ | U ₅₀₀ | U ₅₀₁ | U ₅₀₂ | U ₅₀₃ | U ₅₀₄ | U ₅₀₅ | U ₅₀₆ | U ₅₀₇ | U ₅₀₈ | U ₅₀₉ | U ₅₁₀ | U ₅₁₁ | U ₅₁₂ | U ₅₁₃ | U ₅₁₄ | U ₅₁₅ | U ₅₁₆ | U ₅₁₇ | U ₅₁₈ | U ₅₁₉ | U ₅₂₀ | U ₅₂₁ | U ₅₂₂ | U ₅₂₃ | U ₅₂₄ | U ₅₂₅ | U ₅₂₆ | U ₅₂₇ | U ₅₂₈ | U ₅₂₉ | U ₅₃₀ | U ₅₃₁ | U ₅₃₂ | U ₅₃₃ | U ₅₃₄ | U ₅₃₅ | U ₅₃₆ | U ₅₃₇ | U ₅₃₈ | U ₅₃₉ | U ₅₄₀ | U ₅₄₁ | U ₅₄₂ | U ₅₄₃ | U ₅₄₄ | U ₅₄₅ | U ₅₄₆ | U ₅₄₇ | U ₅₄₈ | U ₅₄₉ | U ₅₅₀ | U ₅₅₁ | U ₅₅₂ | U ₅₅₃ | U ₅₅₄ | U ₅₅₅ | U ₅₅₆ | U ₅₅₇ | U ₅₅₈ | U ₅₅₉ | U ₅₆₀ | U ₅₆₁ | U ₅₆₂ | U ₅₆₃ | U ₅₆₄ | U ₅₆₅ | U ₅₆₆ | U ₅₆₇ | U ₅₆₈ | U ₅₆₉ | U ₅₇₀ | U ₅₇₁ | U ₅₇₂ | U ₅₇₃ | U ₅₇₄ | U ₅₇₅ | U ₅₇₆ | U ₅₇₇ | U ₅₇₈ | U ₅₇₉ | U ₅₈₀ | U ₅₈₁ | U ₅₈₂ | U ₅₈₃ | U ₅₈₄ | U ₅₈₅ | U ₅₈₆ | U ₅₈₇ | U ₅₈₈ | U ₅₈₉ | U ₅₉₀ | U ₅₉₁ | U ₅₉₂ | U ₅₉₃ | U ₅₉₄ | U ₅₉₅ | U ₅₉₆ | U ₅₉₇ | U ₅₉₈ | U ₅₉₉ | U ₆₀₀ | U ₆₀₁ | U ₆₀₂ | U ₆₀₃ | U ₆₀₄ | U ₆₀₅ | U ₆₀₆ | U ₆₀₇ | U ₆₀₈ | U ₆₀₉ | U ₆₁₀ | U ₆₁₁ | U ₆₁₂ | U ₆₁₃ | U ₆₁₄ | U ₆₁₅ | U ₆₁₆ | U ₆₁₇ | U ₆₁₈ | U ₆₁₉ | U ₆₂₀ | U ₆₂₁ | U ₆₂₂ | U ₆₂₃ | U ₆₂₄ | U ₆₂₅ | U ₆₂₆ | U ₆₂₇ | U ₆₂₈ | U ₆₂₉ | U ₆₃₀ | U ₆₃₁ | U ₆₃₂ | U ₆₃₃ | U ₆₃₄ | U ₆₃₅ | U ₆₃₆ | U ₆₃₇ | U ₆₃₈ | U ₆₃₉ | U ₆₄₀ | U ₆₄₁ | U ₆₄₂ | U ₆₄₃ | U ₆₄₄ | U ₆₄₅ | U ₆₄₆ | U ₆₄₇ | U ₆₄₈ | U ₆₄₉ | U ₆₅₀ | U ₆₅₁ | U ₆₅₂ | U ₆₅₃ | U ₆₅₄ | U ₆₅₅ | U ₆₅₆ | U ₆₅₇ | U ₆₅₈ | U ₆₅₉ | U ₆₆₀ | U ₆₆₁ | U ₆₆₂ | U ₆₆₃ | U ₆₆₄ | U ₆₆₅ | U ₆₆₆ | U ₆₆₇ | U ₆₆₈ | U ₆₆₉ | U ₆₇₀ | U ₆₇₁ | U ₆₇₂ | U ₆₇₃ | U ₆₇₄ | U ₆₇₅ | U ₆₇₆ | U ₆₇₇ | U ₆₇₈ | U ₆₇₉ | U ₆₈₀ | U ₆₈₁ | U ₆₈₂ | U ₆₈₃ | U ₆₈₄ | U ₆₈₅ | U ₆₈₆ | U ₆₈₇ | U ₆₈₈ | U ₆₈₉ | U ₆₉₀ | U ₆₉₁ | U ₆₉₂ | U ₆₉₃ | U ₆₉₄ | U ₆₉₅ | U ₆₉₆ | U ₆₉₇ | U ₆₉₈ | U ₆₉₉ | U ₇₀₀ | U ₇₀₁ | U ₇₀₂ | U ₇₀₃ | U ₇₀₄ | U ₇₀₅ | U ₇₀₆ | U ₇₀₇ | U ₇₀₈ | U ₇₀₉ | U ₇₁₀ | U ₇₁₁ | U ₇₁₂ | U ₇₁₃ | U ₇₁₄ | U ₇₁₅ | U ₇₁₆ | U ₇₁₇ | U ₇₁₈ | U ₇₁₉ | U ₇₂₀ | U ₇₂₁ | U ₇₂₂ | U ₇₂₃ | U ₇₂₄ | U ₇₂₅ | U ₇₂₆ | U ₇₂₇ | U ₇₂₈ | U ₇₂₉ | U ₇₃₀ | U ₇₃₁ | U ₇₃₂ | U ₇₃₃ | U ₇₃₄ | U ₇₃₅ | U ₇₃₆ | U ₇₃₇ | U ₇₃₈ | U ₇₃₉ | U ₇₄₀ | U ₇₄₁ | U ₇₄₂ | U ₇₄₃ | U ₇₄₄ | U ₇₄₅ | U ₇₄₆ | U ₇₄₇ | U ₇₄₈ | U ₇₄₉ | U ₇₅₀ | U ₇₅₁ | U ₇₅₂ | U ₇₅₃ | U ₇₅₄ | U ₇₅₅ | U ₇₅₆ | U ₇₅₇ | U ₇₅₈ | U ₇₅₉ | U ₇₆₀ | U ₇₆₁ | U ₇₆₂ | U ₇₆₃ | U ₇₆₄ | U ₇₆₅ | U ₇₆₆ | U ₇₆₇ | U ₇₆₈ | U ₇₆₉ | U ₇₇₀ | U ₇₇₁ |

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 59+300, dreapta 1.30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

FISA FORAJULUI: 2Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Culoana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Compozitie granulometrică | Limite de plasticitate | | | | | | | | | | Structura | Grad de saturare | Penetrare dinamică standard SPT | | OBSERVAȚII | | | | | | | | | | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|--------------|-----------|---------------------------|------------------------|-------------------|----------------|--------------|-----------------|-----------------------------|-----|----|----|------------------------|-----------|------------------|---------------------------------|--------------------------|-----------------------|--------------------------|------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|-------------------|---------------|-------------------|--|--|--|--|
| | | ADÂNCIMEA (m) | GROSIMEA (m) | | | Argila < 0.002mm | Frați 0.02-0.05mm | Nisip 0.05-2mm | Pietri 2-5mm | Bolovanis > 5mm | Coefficient de uniformitate | Wp | WL | Ip | Indice de plasticitate | | | Indice de consistență | Descriere stare naturală | | Descriere stare uscată | Porozitate | Indice de porozitate | Modul de deformare | Tensiunea specifică | Adâncimea (m) | Număr de lovituri | | | | | | |
| SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | 0.60 | 0.60 | Adâncimea | d1 | 0.002 | d2 | 0.05 | d3 | 0.05-2 | d4 | 2-5 | d5 | >5 | Cu | Wp | WL | Ip | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Descriere stare naturală | Descriere stare uscată | Porozitate | Indice de porozitate | M _v | Tensiunea specifică | e | Adâncimea (m) | Număr de lovituri | | | | |
| Piatra sparta colmatata/Clogged crushed stone. | | 1.25 | 0.65 | Netub. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Umplutura din balast./Filling of ballast. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Argila prafoasa, catenie, plastic vantoasa./ Powdery brown clay, plastically stiff. | | 6.00 | 4.75 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |



DATA: 27.11.2017

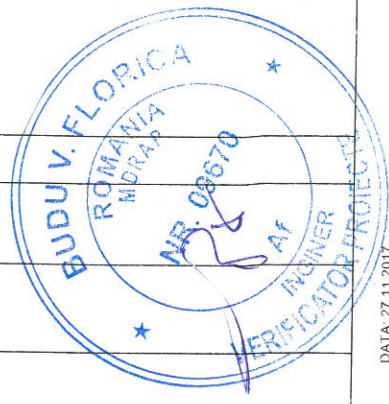
Beneficiar: Asocierea Baicons Impex SRL & Acciona Ingineria SA

FISA FORAJULUI: 1Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 59+900, stg. 1.30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Coloana stratificatiei | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Apă subterană | Compozitie granulometrică | | | | | | | Limitic de plasticitate | | | Structura | | | Grad de saturatie | | | Compresibilitate edometrică | | Penetrare dinamică standard SPT | | OBSERVATII |
|---|---|---------------------------------|--------------|-------|---------------|---------------------------|--------------------|----------|-----------|------------------------|-----------------------|--------------------|-------------------------|------------|----------------------|-----------|---|----|-------------------|----|---|-----------------------------|---|---------------------------------|---|------------|
| | | Adâncimea (m) | Grosimea (m) | | | Adâncimea (m) | Umiditate naturală | Infecora | Superoara | Indice de plasticitate | Indice de consistenta | Densitate aparentă | Densitate uscată | Porozitate | Indice de porozitate | Si | % | Si | % | Si | % | Si | % | Si | % | |
| SR EN ISO 14688-1/A1:2014 Piatra sparta /Crushed stone. Balast colmatat /Clogged ballast. | [Diagram showing soil layers with patterns] | 0.50 | 0.50 | 1 | 3.10 | 19 | 74 | 7 | 23 | 14.8 | 46.4 | 31.6 | 0.74 | | | | | | | | | | | | | |
| | | 0.75 | 0.25 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Argila prafoasa, cafeniu-negricioasa, plastic consistenta./ Powdery brown black clay, plastically stiff. | [Diagram showing soil layers with patterns] | 6.00 | 5.25 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |



DATA: 27.11.2017

Beneficiar: Asocierea Baicons Impex SRL & Acciona Ingineria SA

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 59+900, dreapta 1.30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

FISA FORAJULUI: 2Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Coloana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Aerul subteran | Compoziție granulometrică | | | | | | | | | | Limite de plasticitate | | | | Structura | | | | Penetrabilitate edometrică | | Penetrare dinamică standard | | OBSERVAȚII | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|---------------|-------|----------------|---------------------------|--------------------|-----------------|------------------|----------------|----------------|----|---|----|----|------------------------|----|---|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------------------|----------------|-----------------------------|----------------|------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|------------------|
| | | (m) | ADÂNCIMEA (m) | | | Prăf <0.002mm | Prăf 0.002-0.053mm | Argila <0.002mm | Frak 0.053-0.2mm | Pietri 0.2-5mm | Bolovanis >5mm | Cu | W | Wp | WL | Ip | Lc | U | U ₁ | U ₂ | U ₃ | U ₄ | U ₅ | U ₆ | U ₇ | U ₈ | U ₉ | | U ₁₀ | U ₁₁ | U ₁₂ | U ₁₃ | U ₁₄ | U ₁₅ | U ₁₆ | U ₁₇ | U ₁₈ | U ₁₉ | U ₂₀ | U ₂₁ | U ₂₂ | U ₂₃ | U ₂₄ | U ₂₅ | U ₂₆ | U ₂₇ | U ₂₈ | U ₂₉ | U ₃₀ | U ₃₁ | U ₃₂ | U ₃₃ | U ₃₄ | U ₃₅ | U ₃₆ | U ₃₇ | U ₃₈ | U ₃₉ | U ₄₀ | U ₄₁ | U ₄₂ | U ₄₃ | U ₄₄ | U ₄₅ | U ₄₆ | U ₄₇ | U ₄₈ | U ₄₉ | U ₅₀ | U ₅₁ | U ₅₂ | U ₅₃ | U ₅₄ | U ₅₅ | U ₅₆ | U ₅₇ | U ₅₈ | U ₅₉ | U ₆₀ | U ₆₁ | U ₆₂ | U ₆₃ | U ₆₄ | U ₆₅ | U ₆₆ | U ₆₇ | U ₆₈ | U ₆₉ | U ₇₀ | U ₇₁ | U ₇₂ | U ₇₃ | U ₇₄ | U ₇₅ | U ₇₆ | U ₇₇ | U ₇₈ | U ₇₉ | U ₈₀ | U ₈₁ | U ₈₂ | U ₈₃ | U ₈₄ | U ₈₅ | U ₈₆ | U ₈₇ | U ₈₈ | U ₈₉ | U ₉₀ | U ₉₁ | U ₉₂ | U ₉₃ | U ₉₄ | U ₉₅ | U ₉₆ | U ₉₇ | U ₉₈ | U ₉₉ | U ₁₀₀ | U ₁₀₁ | U ₁₀₂ | U ₁₀₃ | U ₁₀₄ | U ₁₀₅ | U ₁₀₆ | U ₁₀₇ | U ₁₀₈ | U ₁₀₉ | U ₁₁₀ | U ₁₁₁ | U ₁₁₂ | U ₁₁₃ | U ₁₁₄ | U ₁₁₅ | U ₁₁₆ | U ₁₁₇ | U ₁₁₈ | U ₁₁₉ | U ₁₂₀ | U ₁₂₁ | U ₁₂₂ | U ₁₂₃ | U ₁₂₄ | U ₁₂₅ | U ₁₂₆ | U ₁₂₇ | U ₁₂₈ | U ₁₂₉ | U ₁₃₀ | U ₁₃₁ | U ₁₃₂ | U ₁₃₃ | U ₁₃₄ | U ₁₃₅ | U ₁₃₆ | U ₁₃₇ | U ₁₃₈ | U ₁₃₉ | U ₁₄₀ | U ₁₄₁ | U ₁₄₂ | U ₁₄₃ | U ₁₄₄ | U ₁₄₅ | U ₁₄₆ | U ₁₄₇ | U ₁₄₈ | U ₁₄₉ | U ₁₅₀ | U ₁₅₁ | U ₁₅₂ | U ₁₅₃ | U ₁₅₄ | U ₁₅₅ | U ₁₅₆ | U ₁₅₇ | U ₁₅₈ | U ₁₅₉ | U ₁₆₀ | U ₁₆₁ | U ₁₆₂ | U ₁₆₃ | U ₁₆₄ | U ₁₆₅ | U ₁₆₆ | U ₁₆₇ | U ₁₆₈ | U ₁₆₉ | U ₁₇₀ | U ₁₇₁ | U ₁₇₂ | U ₁₇₃ | U ₁₇₄ | U ₁₇₅ | U ₁₇₆ | U ₁₇₇ | U ₁₇₈ | U ₁₇₉ | U ₁₈₀ | U ₁₈₁ | U ₁₈₂ | U ₁₈₃ | U ₁₈₄ | U ₁₈₅ | U ₁₈₆ | U ₁₈₇ | U ₁₈₈ | U ₁₈₉ | U ₁₉₀ | U ₁₉₁ | U ₁₉₂ | U ₁₉₃ | U ₁₉₄ | U ₁₉₅ | U ₁₉₆ | U ₁₉₇ | U ₁₉₈ | U ₁₉₉ | U ₂₀₀ | U ₂₀₁ | U ₂₀₂ | U ₂₀₃ | U ₂₀₄ | U ₂₀₅ | U ₂₀₆ | U ₂₀₇ | U ₂₀₈ | U ₂₀₉ | U ₂₁₀ | U ₂₁₁ | U ₂₁₂ | U ₂₁₃ | U ₂₁₄ | U ₂₁₅ | U ₂₁₆ | U ₂₁₇ | U ₂₁₈ | U ₂₁₉ | U ₂₂₀ | U ₂₂₁ | U ₂₂₂ | U ₂₂₃ | U ₂₂₄ | U ₂₂₅ | U ₂₂₆ | U ₂₂₇ | U ₂₂₈ | U ₂₂₉ | U ₂₃₀ | U ₂₃₁ | U ₂₃₂ | U ₂₃₃ | U ₂₃₄ | U ₂₃₅ | U ₂₃₆ | U ₂₃₇ | U ₂₃₈ | U ₂₃₉ | U ₂₄₀ | U ₂₄₁ | U ₂₄₂ | U ₂₄₃ | U ₂₄₄ | U ₂₄₅ | U ₂₄₆ | U ₂₄₇ | U ₂₄₈ | U ₂₄₉ | U ₂₅₀ | U ₂₅₁ | U ₂₅₂ | U ₂₅₃ | U ₂₅₄ | U ₂₅₅ | U ₂₅₆ | U ₂₅₇ | U ₂₅₈ | U ₂₅₉ | U ₂₆₀ | U ₂₆₁ | U ₂₆₂ | U ₂₆₃ | U ₂₆₄ | U ₂₆₅ | U ₂₆₆ | U ₂₆₇ | U ₂₆₈ | U ₂₆₉ | U ₂₇₀ | U ₂₇₁ | U ₂₇₂ | U ₂₇₃ | U ₂₇₄ | U ₂₇₅ | U ₂₇₆ | U ₂₇₇ | U ₂₇₈ | U ₂₇₉ | U ₂₈₀ | U ₂₈₁ | U ₂₈₂ | U ₂₈₃ | U ₂₈₄ | U ₂₈₅ | U ₂₈₆ | U ₂₈₇ | U ₂₈₈ | U ₂₈₉ | U ₂₉₀ | U ₂₉₁ | U ₂₉₂ | U ₂₉₃ | U ₂₉₄ | U ₂₉₅ | U ₂₉₆ | U ₂₉₇ | U ₂₉₈ | U ₂₉₉ | U ₃₀₀ | U ₃₀₁ | U ₃₀₂ | U ₃₀₃ | U ₃₀₄ | U ₃₀₅ | U ₃₀₆ | U ₃₀₇ | U ₃₀₈ | U ₃₀₉ | U ₃₁₀ | U ₃₁₁ | U ₃₁₂ | U ₃₁₃ | U ₃₁₄ | U ₃₁₅ | U ₃₁₆ | U ₃₁₇ | U ₃₁₈ | U ₃₁₉ | U ₃₂₀ | U ₃₂₁ | U ₃₂₂ | U ₃₂₃ | U ₃₂₄ | U ₃₂₅ | U ₃₂₆ | U ₃₂₇ | U ₃₂₈ | U ₃₂₉ | U ₃₃₀ | U ₃₃₁ | U ₃₃₂ | U ₃₃₃ | U ₃₃₄ | U ₃₃₅ | U ₃₃₆ | U ₃₃₇ | U ₃₃₈ | U ₃₃₉ | U ₃₄₀ | U ₃₄₁ | U ₃₄₂ | U ₃₄₃ | U ₃₄₄ | U ₃₄₅ | U ₃₄₆ | U ₃₄₇ | U ₃₄₈ | U ₃₄₉ | U ₃₅₀ | U ₃₅₁ | U ₃₅₂ | U ₃₅₃ | U ₃₅₄ | U ₃₅₅ | U ₃₅₆ | U ₃₅₇ | U ₃₅₈ | U ₃₅₉ | U ₃₆₀ | U ₃₆₁ | U ₃₆₂ | U ₃₆₃ | U ₃₆₄ | U ₃₆₅ | U ₃₆₆ | U ₃₆₇ | U ₃₆₈ | U ₃₆₉ | U ₃₇₀ | U ₃₇₁ | U ₃₇₂ | U ₃₇₃ | U ₃₇₄ | U ₃₇₅ | U ₃₇₆ | U ₃₇₇ | U ₃₇₈ | U ₃₇₉ | U ₃₈₀ | U ₃₈₁ | U ₃₈₂ | U ₃₈₃ | U ₃₈₄ | U ₃₈₅ | U ₃₈₆ | U ₃₈₇ | U ₃₈₈ | U ₃₈₉ | U ₃₉₀ | U ₃₉₁ | U ₃₉₂ | U ₃₉₃ | U ₃₉₄ | U ₃₉₅ | U ₃₉₆ | U ₃₉₇ | U ₃₉₈ | U ₃₉₉ | U ₄₀₀ | U ₄₀₁ | U ₄₀₂ | U ₄₀₃ | U ₄₀₄ | U ₄₀₅ | U ₄₀₆ | U ₄₀₇ | U ₄₀₈ | U ₄₀₉ | U ₄₁₀ | U ₄₁₁ | U ₄₁₂ | U ₄₁₃ | U ₄₁₄ | U ₄₁₅ | U ₄₁₆ | U ₄₁₇ | U ₄₁₈ | U ₄₁₉ | U ₄₂₀ | U ₄₂₁ | U ₄₂₂ | U ₄₂₃ | U ₄₂₄ | U ₄₂₅ | U ₄₂₆ | U ₄₂₇ | U ₄₂₈ | U ₄₂₉ | U ₄₃₀ | U ₄₃₁ | U ₄₃₂ | U ₄₃₃ | U ₄₃₄ | U ₄₃₅ | U ₄₃₆ | U ₄₃₇ | U ₄₃₈ | U ₄₃₉ | U ₄₄₀ | U ₄₄₁ | U ₄₄₂ | U ₄₄₃ | U ₄₄₄ | U ₄₄₅ | U ₄₄₆ | U ₄₄₇ | U ₄₄₈ | U ₄₄₉ | U ₄₅₀ | U ₄₅₁ | U ₄₅₂ | U ₄₅₃ | U ₄₅₄ | U ₄₅₅ | U ₄₅₆ | U ₄₅₇ | U ₄₅₈ | U ₄₅₉ | U ₄₆₀ | U ₄₆₁ | U ₄₆₂ | U ₄₆₃ | U ₄₆₄ | U ₄₆₅ | U ₄₆₆ | U ₄₆₇ | U ₄₆₈ | U ₄₆₉ | U ₄₇₀ | U ₄₇₁ | U ₄₇₂ | U ₄₇₃ | U ₄₇₄ | U ₄₇₅ | U ₄₇₆ | U ₄₇₇ | U ₄₇₈ | U ₄₇₉ | U ₄₈₀ | U ₄₈₁ | U ₄₈₂ | U ₄₈₃ | U ₄₈₄ | U ₄₈₅ | U ₄₈₆ | U ₄₈₇ | U ₄₈₈ | U ₄₈₉ | U ₄₉₀ | U ₄₉₁ | U ₄₉₂ | U ₄₉₃ | U ₄₉₄ | U ₄₉₅ | U ₄₉₆ | U ₄₉₇ | U ₄₉₈ | U ₄₉₉ | U ₅₀₀ | U ₅₀₁ | U ₅₀₂ | U ₅₀₃ | U ₅₀₄ | U ₅₀₅ | U ₅₀₆ | U ₅₀₇ | U ₅₀₈ | U ₅₀₉ | U ₅₁₀ | U ₅₁₁ | U ₅₁₂ | U ₅₁₃ | U ₅₁₄ | U ₅₁₅ | U ₅₁₆ | U ₅₁₇ | U ₅₁₈ | U ₅₁₉ | U ₅₂₀ | U ₅₂₁ | U ₅₂₂ | U ₅₂₃ | U ₅₂₄ | U ₅₂₅ | U ₅₂₆ | U ₅₂₇ | U ₅₂₈ | U ₅₂₉ | U ₅₃₀ | U ₅₃₁ | U ₅₃₂ | U ₅₃₃ | U ₅₃₄ | U ₅₃₅ | U ₅₃₆ | U ₅₃₇ | U ₅₃₈ | U ₅₃₉ | U ₅₄₀ | U ₅₄₁ | U ₅₄₂ | U ₅₄₃ | U ₅₄₄ | U ₅₄₅ | U ₅₄₆ | U ₅₄₇ | U ₅₄₈ | U ₅₄₉ | U ₅₅₀ | U ₅₅₁ | U ₅₅₂ | U ₅₅₃ | U ₅₅₄ | U ₅₅₅ | U ₅₅₆ | U ₅₅₇ | U ₅₅₈ | U ₅₅₉ | U ₅₆₀ | U ₅₆₁ | U ₅₆₂ | U ₅₆₃ | U ₅₆₄ | U ₅₆₅ | U ₅₆₆ | U ₅₆₇ | U ₅₆₈ | U ₅₆₉ | U ₅₇₀ | U ₅₇₁ | U ₅₇₂ | U ₅₇₃ | U ₅₇₄ | U ₅₇₅ | U ₅₇₆ | U ₅₇₇ | U ₅₇₈ | U ₅₇₉ | U ₅₈₀ | U ₅₈₁ | U ₅₈₂ | U ₅₈₃ | U ₅₈₄ | U ₅₈₅ | U ₅₈₆ | U ₅₈₇ | U ₅₈₈ | U ₅₈₉ | U ₅₉₀ | U ₅₉₁ | U ₅₉₂ | U ₅₉₃ | U ₅₉₄ | U ₅₉₅ | U ₅₉₆ | U ₅₉₇ | U ₅₉₈ | U ₅₉₉ | U ₆₀₀ | U ₆₀₁ | U ₆₀₂ | U ₆₀₃ | U ₆₀₄ | U ₆₀₅ | U ₆₀₆ | U ₆₀₇ | U ₆₀₈ | U ₆₀₉ | U ₆₁₀ | U ₆₁₁ | U ₆₁₂ | U ₆₁₃ | U ₆₁₄ | U ₆₁₅ | U ₆₁₆ | U ₆₁₇ | U ₆₁₈ | U ₆₁₉ | U ₆₂₀ | U ₆₂₁ | U ₆₂₂ | U ₆₂₃ | U ₆₂₄ | U ₆₂₅ | U ₆₂₆ | U ₆₂₇ | U ₆₂₈ | U ₆₂₉ | U ₆₃₀ | U ₆₃₁ | U ₆₃₂ | U ₆₃₃ | U ₆₃₄ | U ₆₃₅ | U ₆₃₆ | U ₆₃₇ | U ₆₃₈ | U ₆₃₉ | U ₆₄₀ | U ₆₄₁ | U ₆₄₂ | U ₆₄₃ | U ₆₄₄ | U ₆₄₅ | U ₆₄₆ | U ₆₄₇ | U ₆₄₈ | U ₆₄₉ | U ₆₅₀ | U ₆₅₁ | U ₆₅₂ | U ₆₅₃ | U ₆₅₄ | U ₆₅₅ | U ₆₅₆ | U ₆₅₇ | U ₆₅₈ | U ₆₅₉ | U ₆₆₀ | U ₆₆₁ | U ₆₆₂ | U ₆₆₃ | U ₆₆₄ | U ₆₆₅ | U ₆₆₆ | U ₆₆₇ | U ₆₆₈ | U ₆₆₉ | U ₆₇₀ | U ₆₇₁ | U ₆₇₂ | U ₆₇₃ | U ₆₇₄ | U ₆₇₅ | U ₆₇₆ | U ₆₇₇ | U ₆₇₈ | U ₆₇₉ | U ₆₈₀ | U ₆₈₁ | U ₆₈₂ | U ₆₈₃ | U ₆₈₄ | U ₆₈₅ | U ₆₈₆ | U ₆₈₇ | U ₆₈₈ | U ₆₈₉ | U ₆₉₀ | U ₆₉₁ | U ₆₉₂ | U ₆₉₃ | U ₆₉₄ | U ₆₉₅ | U ₆₉₆ | U ₆₉₇ | U ₆₉₈ | U ₆₉₉ | U ₇₀₀ | U ₇₀₁ | U ₇₀₂ | U ₇₀₃ | U ₇₀₄ | U ₇₀₅ | U ₇₀₆ | U ₇₀₇ | U ₇₀₈ | U ₇₀₉ | U ₇₁₀ | U ₇₁₁ | U ₇₁₂ | U ₇₁₃ | U ₇₁₄ | U ₇₁₅ | U ₇₁₆ | U ₇₁₇ | U ₇₁₈ | U ₇₁₉ | U ₇₂₀ | U ₇₂₁ | U ₇₂₂ | U ₇₂₃ | U ₇₂₄ | U ₇₂₅ | U ₇₂₆ | U ₇₂₇ | U ₇₂₈ | U ₇₂₉ | U ₇₃₀ | U ₇₃₁ | U ₇₃₂ | U ₇₃₃ | U ₇₃₄ | U ₇₃₅ | U ₇₃₆ | U ₇₃₇ | U ₇₃₈ | U ₇₃₉ | U ₇₄₀ | U ₇₄₁ | U ₇₄₂ | U ₇₄₃ | U ₇₄₄ | U ₇₄₅ | U ₇₄₆ | U ₇₄₇ | U ₇₄₈ | U ₇₄₉ | U ₇₅₀ | U ₇₅₁ | U ₇₅₂ | U ₇₅₃ | U ₇₅₄ | U ₇₅₅ | U ₇₅₆ | U ₇₅₇ | U ₇₅₈ | U ₇₅₉ | U ₇₆₀ | U ₇₆₁ | U ₇₆₂ | U ₇₆₃ | U ₇₆₄ | U ₇₆₅ | U ₇₆₆ | U ₇₆₇ | U ₇₆₈ | U ₇₆₉ | U ₇₇₀ | U ₇₇₁ | U ₇₇₂ | U ₇₇₃ | U ₇₇₄ | U ₇₇₅ | U ₇₇₆ | U ₇₇₇ | U ₇₇₈ | U ₇₇₉ |

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 62+300, dreapta 1.30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

FISA FORAJULUI: 2Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Culoana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | PROBA | | Axa subterană | Compoziție granulometrică | | | | | | | | | | Limite de plasticitate | | | | Structura | | | | Grad de saturatie | | Indicaii din testele de laborator | | Compresibilitate edometrică | | Penetrare dinamică standard SPT | | OBSERVAȚII | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|-----------|-----------|---------------|---------------------------|----|----|------|----|----|----|----|----|----|------------------------|-----|-----|-----|-----------|-----|-----|-----|-------------------|-----|-----------------------------------|-----|-----------------------------|-----|---------------------------------|-----|------------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| | | | Adâncimea | Netulbur. | | d1 | d2 | d3 | Nisp | d4 | d5 | d6 | d7 | d8 | d9 | d10 | d11 | d12 | d13 | d14 | d15 | d16 | d17 | d18 | d19 | d20 | d21 | d22 | d23 | d24 | d25 | | d26 | d27 | d28 | d29 | d30 | d31 | d32 | d33 | d34 | d35 | d36 | d37 | d38 | d39 | d40 | d41 | d42 | d43 | d44 | d45 | d46 | d47 | d48 | d49 | d50 | d51 | d52 | d53 | d54 | d55 | d56 | d57 | d58 | d59 | d60 | d61 | d62 | d63 | d64 | d65 | d66 | d67 | d68 | d69 | d70 | d71 | d72 | d73 | d74 | d75 | d76 | d77 | d78 | d79 | d80 | d81 | d82 | d83 | d84 | d85 | d86 | d87 | d88 | d89 | d90 | d91 | d92 | d93 | d94 | d95 | d96 | d97 | d98 | d99 | d100 | Wp | Wl | Ip | Ic | Uc | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um | Un | Uo | Up | Uq | Ur | Us | Ut | Uv | Uw | Ux | Uy | Uz | Ua | Ub | Uc | Ud | Ue | Uf | Ug | Uh | Ui | Uj | Uk | Ul | Um |

FISA FORAJULUI: 1Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 63+600, stg. 1,30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

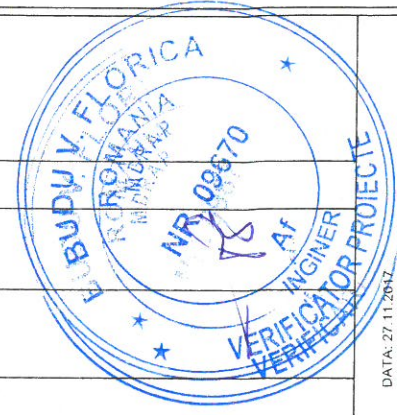
| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Coloana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Aria sâmboreni | Compoziție granulometrică | | | | | | | | | | Lămițe de plasticitate | | | Structura | | | | Grad de saturație | Permeabilitate | | Compresibilitate edometrică | | Penetrare dinamică | | OBSERVAȚII | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|--------------|-------|----------------|---------------------------|-----------|--------|--------------|-----------------|---------------|--------------|--------------|--------------|------------|------------------------|------------|-------------|-------------|--------------|---------------|---------------|-------------------|----------------|-----------------|-----------------------------|-----------------|--------------------|-------------------|------------|-------------------|--------------------|---------------------|---------------------|---------------------|----------------------|-----------------------|-----------------------|------------------------|-------------------------|-------------------------|-------------------------|--------------------------|---------------------------|---------------------------|----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|-----------------------------|------------------------------|-------------------------------|-------------------------------|--------------------------------|---------------------------------|---------------------------------|---------------------------------|----------------------------------|-----------------------------------|-----------------------------------|------------------------------------|-------------------------------------|-------------------------------------|-------------------------------------|--------------------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|--|---|---|---|--|---|---|--|---|---|---|--|---|---|--|---|---|---|--|---|---|--|---|---|---|--|---|---|--|---|---|---|--|---|---|--|---|---|---|--|---|---|--|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|--|--|---|--|--|--|---|
| | | ADÂNCIMEA (m) | GROSIMEA (m) | | | Tip probă | Adâncimea | Metoda | d1 < 0.075mm | d2 0.075-0.15mm | d3 0.15-0.3mm | d4 0.3-0.6mm | d5 0.6-1.2mm | d6 1.2-2.5mm | d7 2.5-5mm | d8 5-10mm | d9 10-20mm | d10 20-40mm | d11 40-80mm | d12 80-150mm | d13 150-300mm | d14 300-600mm | | d15 600-1000mm | d16 1000-2000mm | d17 2000-4000mm | d18 4000-8000mm | d19 8000-15000mm | d20 15000-30000mm | | d21 30000-60000mm | d22 60000-100000mm | d23 100000-200000mm | d24 200000-400000mm | d25 400000-800000mm | d26 800000-1500000mm | d27 1500000-3000000mm | d28 3000000-6000000mm | d29 6000000-10000000mm | d30 10000000-20000000mm | d31 20000000-40000000mm | d32 40000000-80000000mm | d33 80000000-150000000mm | d34 150000000-300000000mm | d35 300000000-600000000mm | d36 600000000-1000000000mm | d37 1000000000-2000000000mm | d38 2000000000-4000000000mm | d39 4000000000-8000000000mm | d40 8000000000-15000000000mm | d41 15000000000-30000000000mm | d42 30000000000-60000000000mm | d43 60000000000-100000000000mm | d44 100000000000-200000000000mm | d45 200000000000-400000000000mm | d46 400000000000-800000000000mm | d47 800000000000-1500000000000mm | d48 1500000000000-3000000000000mm | d49 3000000000000-6000000000000mm | d50 6000000000000-10000000000000mm | d51 10000000000000-20000000000000mm | d52 20000000000000-40000000000000mm | d53 40000000000000-80000000000000mm | d54 80000000000000-150000000000000mm | d55 150000000000000-300000000000000mm | d56 300000000000000-600000000000000mm | d57 600000000000000-1000000000000000mm | d58 1000000000000000-2000000000000000mm | d59 2000000000000000-4000000000000000mm | d60 4000000000000000-8000000000000000mm | d61 8000000000000000-15000000000000000mm | d62 15000000000000000-30000000000000000mm | d63 30000000000000000-60000000000000000mm | d64 60000000000000000-100000000000000000mm | d65 100000000000000000-200000000000000000mm | d66 200000000000000000-400000000000000000mm | d67 400000000000000000-800000000000000000mm | d68 800000000000000000-1500000000000000000mm | d69 1500000000000000000-3000000000000000000mm | d70 3000000000000000000-6000000000000000000mm | d71 6000000000000000000-10000000000000000000mm | d72 10000000000000000000-20000000000000000000mm | d73 20000000000000000000-40000000000000000000mm | d74 40000000000000000000-80000000000000000000mm | d75 80000000000000000000-150000000000000000000mm | d76 150000000000000000000-300000000000000000000mm | d77 300000000000000000000-600000000000000000000mm | d78 600000000000000000000-1000000000000000000000mm | d79 1000000000000000000000-2000000000000000000000mm | d80 2000000000000000000000-4000000000000000000000mm | d81 4000000000000000000000-8000000000000000000000mm | d82 8000000000000000000000-15000000000000000000000mm | d83 15000000000000000000000-30000000000000000000000mm | d84 30000000000000000000000-60000000000000000000000mm | d85 60000000000000000000000-100000000000000000000000mm | d86 100000000000000000000000-200000000000000000000000mm | d87 200000000000000000000000-400000000000000000000000mm | d88 400000000000000000000000-800000000000000000000000mm | d89 800000000000000000000000-1500000000000000000000000mm | d90 1500000000000000000000000-3000000000000000000000000mm | d91 3000000000000000000000000-6000000000000000000000000mm | d92 6000000000000000000000000-10000000000000000000000000mm | d93 10000000000000000000000000-20000000000000000000000000mm | d94 20000000000000000000000000-40000000000000000000000000mm | d95 40000000000000000000000000-80000000000000000000000000mm | d96 80000000000000000000000000-150000000000000000000000000mm | d97 150000000000000000000000000-300000000000000000000000000mm | d98 300000000000000000000000000-600000000000000000000000000mm | d99 600000000000000000000000000-1000000000000000000000000000mm | d100 1000000000000000000000000000-2000000000000000000000000000mm | d101 2000000000000000000000000000-4000000000000000000000000000mm | d102 4000000000000000000000000000-8000000000000000000000000000mm | d103 8000000000000000000000000000-15000000000000000000000000000mm | d104 15000000000000000000000000000-30000000000000000000000000000mm | d105 30000000000000000000000000000-60000000000000000000000000000mm | d106 60000000000000000000000000000-100000000000000000000000000000mm | d107 100000000000000000000000000000-200000000000000000000000000000mm | d108 200000000000000000000000000000-400000000000000000000000000000mm | d109 400000000000000000000000000000-800000000000000000000000000000mm | d110 800000000000000000000000000000-1500000000000000000000000000000mm | d111 1500000000000000000000000000000-3000000000000000000000000000000mm | d112 3000000000000000000000000000000-6000000000000000000000000000000mm | d113 6000000000000000000000000000000-10000000000000000000000000000000mm | d114 10000000000000000000000000000000-20000000000000000000000000000000mm | d115 20000000000000000000000000000000-40000000000000000000000000000000mm | d116 40000000000000000000000000000000-80000000000000000000000000000000mm | d117 80000000000000000000000000000000-150000000000000000000000000000000mm | d118 150000000000000000000000000000000-300000000000000000000000000000000mm | d119 300000000000000000000000000000000-600000000000000000000000000000000mm | d120 600000000000000000000000000000000-1000000000000000000000000000000000mm | d121 1000000000000000000000000000000000-2000000000000000000000000000000000mm | d122 2000000000000000000000000000000000-4000000000000000000000000000000000mm | d123 4000000000000000000000000000000000-8000000000000000000000000000000000mm | d124 8000000000000000000000000000000000-15000000000000000000000000000000000mm | d125 15000000000000000000000000000000000-30000000000000000000000000000000000mm | d126 30000000000000000000000000000000000-60000000000000000000000000000000000mm | d127 60000000000000000000000000000000000-100000000000000000000000000000000000mm | d128 100000000000000000000000000000000000-200000000000000000000000000000000000mm | d129 200000000000000000000000000000000000-400000000000000000000000000000000000mm | d130 400000000000000000000000000000000000-800000000000000000000000000000000000mm | d131 800000000000000000000000000000000000-1500000000000000000000000000000000000mm | d132 1500000000000000000000000000000000000-3000000000000000000000000000000000000mm | d133 3000000000000000000000000000000000000-6000000000000000000000000000000000000mm | d134 6000000000000000000000000000000000000-10000000000000000000000000000000000000mm | d135 10000000000000000000000000000000000000-20000000000000000000000000000000000000mm | d136 20000000000000000000000000000000000000-40000000000000000000000000000000000000mm | d137 40000000000000000000000000000000000000-80000000000000000000000000000000000000mm | d138 80000000000000000000000000000000000000-150000000000000000000000000000000000000mm | d139 150000000000000000000000000000000000000-300000000000000000000000000000000000000mm | d140 300000000000000000000000000000000000000-600000000000000000000000000000000000000mm | d141 600000000000000000000000000000000000000-1000000000000000000000000000000000000000mm | d142 1000000000000000000000000000000000000000-2000000000000000000000000000000000000000mm | d143 2000000000000000000000000000000000000000-4000000000000000000000000000000000000000mm | d144 4000000000000000000000000000000000000000-8000000000000000000000000000000000000000mm | d145 8000000000000000000000000000000000000000-15000000000000000000000000000000000000000mm | d146 15000000000000000000000000000000000000000-300mm | d147 300-600mm | d148 600-1000mm | d149 1000-2000mm | d150 2000-4000mm | d151 4000-8000mm | d152 8000-15000mm | d153 15000-300mm | d154 300-600mm | d155 600-1000mm | d156 1000-2000mm | d157 2000-4000mm | d158 4000-8000mm | d159 8000-15000mm | d160 15000-300mm | d161 300-600mm | d162 600-1000mm | d163 1000-2000mm | d164 2000-4000mm | d165 4000-8000mm | d166 8000-15000mm | d167 15000-300mm | d168 300-600mm | d169 600-1000mm | d170 1000-2000mm | d171 2000-4000mm | d172 4000-8000mm | d173 8000-15000mm | d174 15000-300mm | d175 300-600mm | d176 600-1000mm | d177 1000-2000mm | d178 2000-4000mm | d179 4000-8000mm | d180 8000-15000mm |

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 65+300, spre gara Giurgiu Oras, dreapta 5.60m din ax c.f. fir I
 Numele operatorului: Baicons

FISA FORAJULUI: 2Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.27m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Coloana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Compozitie granulometrica | Umiditate naturala | | Lunec de plasticitate | | | Structura | | | Grad de saturatie | | Compresibilitate edometrica | | Penetrare dinamica standard SPT | | OBSERVATII | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|--------------|-------|---------------------------|--------------------|--------|-----------------------|----|-----|-----------|----|----|-------------------|----|-----------------------------|-----------------------|---------------------------------|------------------|------------|------------|----------------------|---------------------|---------------|
| | | ADÂNCIMEA (m) | GROSIMEA (m) | | | Adâncimea | Netib. | Argila | Fa | Fol | Fol | Wp | WL | Ip | IC | Indice de plasticitate | Indice de consistenta | Densitate aparenta | Densitate uscata | | Porozitate | Indice de porozitate | Indice de penetrare | Adâncimea (m) |
| SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | 0.65 | 0.65 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Piatra sparta colmatata./Clogged crushed stone. | | 2.18 | 1.53 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Umplutura din balast./Filling of ballast. | | 6.00 | 3.82 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Argila prafoasa, catarie, plastic vartoasa./ Powdery brown clay, plastically stiff. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

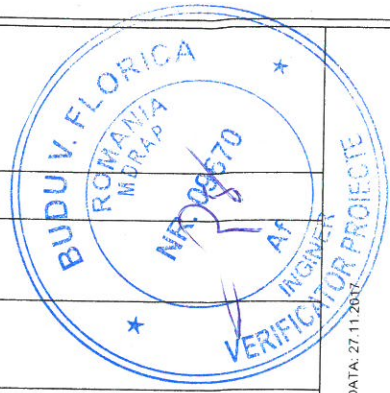


FISA FORAJULUI: 2Pd+f
 Cota terenului în dreptul forajului : -0.20m față de NSS

Contract nr. 207/2017

Santierul: linia c.f. București-Giurgiu
 Pozitia km: 65+600, spre gara Giurgiu Oras, dreapta 5.60m din ax c.f. fir I
 Numele operatorului: Baicons

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Culoana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Apă subterană | Compoziție granulometrică | | | | | | | | Limite de plasticitate | | | | Structura | | | | Penetrare dinamică standard SPT | | OBSERVAȚII | | | | | | | | | |
|--|----------------------|---------------------------------|--------------|-------|---------------|---------------------------|---------|-----------------|-------|----------------|-------------|-----------------|----|----------------------------|------------------|-----------|-----------|------------------------|-----------------------|---------------------------|-----------------------------|---------------------------------|------------|------------|----------------------|------------------|-----------------------------------|------------------------|--------------------------|---------------------|---------------|---------------------------------|--|
| | | Adâncimea (m) | GROSIMEA (m) | | | Adâncimea (m) | Netulbu | Argila <0.002mm | Frați | Nisip 0.05-2mm | Piași 2-5mm | Bolovani 5-30mm | Cu | Coeficient de uniformitate | Unitate naturală | Infraoară | Supenoară | Indice de plasticitate | Indice de consistență | Densitate în stare uscată | Densitate în stare naturală | Densitate în stare uscată | Porozitate | | Indice de porozitate | Grad de saturare | Rețeaua de încercare hidrostatică | Coeficient de dilatare | Modul de deformabilitate | Tracțiune specifică | Adâncimea (m) | Penetrare dinamică standard SPT | |
| SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | 0.55 | 0.55 | | | d1 | d2 | d3 | d4 | d5 | Cu | | Ip | Ic | ρd | ρn | ρs | ρd | ρn | ρs | pe | pm | Si | φ | c | M _{vs} | KPa | e _z | | | | | |
| Piatră spartă colmatată/Clogged crushed stone. | | 1.80 | 1.25 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Umplutura din nisip cu pietriș./Filling of sand with gravel. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Argila prăfoasă, cafenie, plastic vântoasă./ Powdery brown clay, plastically stiff. | | 6.00 | 4.20 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |



Beneficiar: Asocieria Baicons Impex SRL & Acciona Ingineria SA

DATA: 27.11.2017

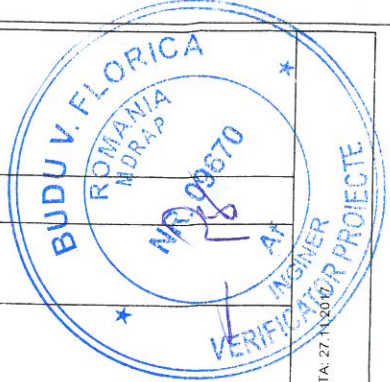
Contract nr. 207/2017

FISA FORAJULUI: 2Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Santierul: linia c.f. Bucuresti-Giurgiu
 Pozitia km: 65+900, spre gara Giurgiu Oras, dreapta 5.65m din ax c.f. fir I
 Numele operatorului: Baicons

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Culoana stratificatiei | Adâncimea si grosimea stratului | | PROBA | | Apoi siolentia | Compozitie granulometrica | | | | | | | | | | Lamie de plasticitate | | | Structura | | | Indicai de saturatie | | | Compresibilitate edometrica | | Penetrare dinamica standard SPT | | OBSERVATII | | | | |
|--|------------------------|---------------------------------|---------------|----------|-----------|----------------|---------------------------|-----------------|-------------------|-----------------|-------------------|-------------------|----------------------------|-----------------------|--------------------|-----------|-----------------------|----|----|-----------|------------------------|-----------------------|-------------------------|------------------------|------------|-----------------------------|-------------------|---------------------------------|----------|------------|-----------------------|---------------------|---------------|-----------|
| | | ADANCI MEA (m) | GROSI MEA (m) | Nr proba | Adâncimea | | Metoda | Argila <0.002mm | Faia 0.002-0.05mm | Nisp 0.05-0.2mm | Pietris 0.2-0.5mm | Bolovanis 0.5-5mm | Coeficient de uniformitate | Coeficient de gradare | Umiditate naturala | Infierora | Wp | WL | WU | Supenoara | Indice de plasticitate | Indice de consistenta | Densitate stare natuala | Densitate stare uscata | Porozitate | Indice de prozitate | Grad de saturatie | Înălțim de fieroare ințria | Coazunua | | Modul de elasticitate | Modul de deformatie | Adâncimea (m) | Numar Spt |
| Piatra sparta colmatata./Clogged crushed stone. | | 0.60 | 0.60 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Umplutura din pietris./Filling of gravel. | | 3.60 | 3.00 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Argila prafoasa, cafenie, plastic vartoasa./ Powdery brown clay, plastically stiff. | | 6.00 | 2.40 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Opriț forajul la 6.00m



Beneficiar: Asocierea Baicons Impex SRL & Acciona Ingineria SA

INTOCMIT: Baicons




VERIFICAT: Baicons

DATA: 27.11.2017

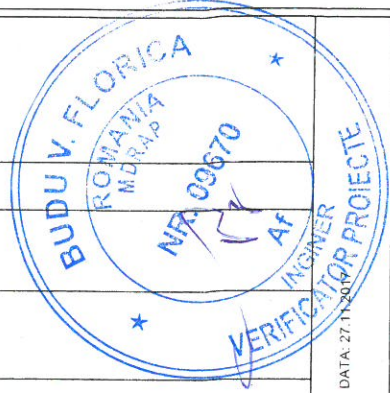
Santierul: linia c.f. București-Giurgiu
 Poziția km: 65+900, spre frontiera, stg. 1.30m din ax c.f.
 Numele operatorului: Baicons

FISA FORAJULUI: 1Pd+f
 Cota terenului in dreptul forajului : -0.17m fata de NSS

Contract nr. 207/2017

| CARACTERIZAREA PĂMÂNTULUI DIN STRAT | Coloana stratificată | Adâncimea și grosimea stratului | | PROBA | Axa subterană | Compozitie granulometrică | | | | | | | | | | Limită de plasticitate | | | Structura | | | | Grad de saturare | | Porositate | | Compresibilitate calometrică | | Penetrare dinamică standard SPT | | OBSERVAȚII | | | | | |
|--|---|---------------------------------|--------------|-------|---------------|---------------------------|--------|-----------------|---------------------|-----------------|---------------|----------------|----|----|----|------------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|----------------------|----------------------|----------------------|------------------------------|--------------------|---------------------------------|---------------------|------------|--|--|--|--|--|
| | | ADÂNCIMEA (m) | GROSIMEA (m) | | | Adâncimea | Netulb | Argila <0.002mm | Frați 0.002-0.053mm | Nisip 0.053-2mm | Pietriș 2-5mm | Bolovanți >5mm | Cu | W | Wp | WL | Ip | Lc | Indice de consistență | Densitate mare uscată | Densitate mare uscată | Densitate mare uscată | Porozitate | Indice de porozitate | Indice de porozitate | Indice de porozitate | Modul de deformare | Modul de deformare | Adâncimea (m) | Numerul de lovituri | | | | | | |
| SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | 0.75 | 0.75 | | | 0.1 | 0.2 | 0.3 | 0.4 | 0.5 | 1 | W | Wp | WL | Ip | Lc | Densitate mare uscată | Densitate mare uscată | Densitate mare uscată | Porozitate | Indice de porozitate | Indice de porozitate | Indice de porozitate | | | | | | | | | | | | | |
| Piatra sparta colmatata./Clogged crushed stone. |  | 0.75 | 0.75 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Umplutura din balast./Filling of ballast. |  | 3.06 | 2.31 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Argila prafoasa, cafenie, plastic vartoasa./ Powdery brown clay, plastically stiff. |  | 6.00 | 2.94 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Oprit forajul la 6.00m



Beneficiar: Asocierea Baicons Impex SRL & Acciona Ingineria SA

Laborator Central Constructii CCF SRL

Calea Giulesti nr 242, Sector 6, Bucuresti, CIF: RO 17245498

Reg.Com:J40/2939/2005.Tel:0212210814. office@laboratorccf.ro

Banca: BCR Sucursala Plevnei. Cont: RO67RNCB0071011530000001

Laborator grad I autorizatie ISC nr. 2055

Laborator acreditat RENAR, certificat LI 366

Laborator autorizat AFER seria AL nr. 566/2016

RAPORT DE INCERCARI NR. 1611/30.03.2018

1. Denumire si adresa client: SC GEO-SERV SRL

Str. Ing. Pascal Cristian, Nr. 26, sect.6, Bucuresti.

2. Nr. Comanda: 303/15.03.2018

3.Obiectul comenzii:

3.1. Lucrare: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord – Jilava - Giurgiu Nord – Giurgiu Nord Frontiera – Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord – Giurgiu Nord – Giurgiu Nord Frontiera.

3.2. Incercari executate: Analize fizico-mecanice.

3.3. Metode de incercare utilizate: Conform tabel 10

4. Locul de desfasurare al incercarilor: laborator

5. Descrierea probelor de incercat : pamant coeziv, cod 50.

6. Date referitoare la prelevarea probelor :

6.1. Probele au fost prelevate de client.

6.2. Data prelevarii: -

6.3. Locul de prelevare: conform tabel 10.

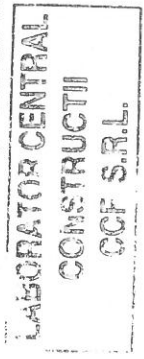
7. Data primirii probelor: 15.03.2018

8. Data (perioada) executarii incercarilor: 15.03.2018-30.03.2018

9. Alte informatii privind incercarile:-

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori - | *Determinarea rezistenței pamanturilor la forfecare prin incercarea de forfecare directa STAS 8942/2-82 | | | Determinarea compresibilității pamanturilor prin incercarea in edometru STAS 8942/1-89 | | | |
|-------------------------|--|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|------|---|------------------------------------|-------------|-------------|---|-------|------|--|--------|--------------------------|--|
| | | Argila CI | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umeda g/cm ³ | Densitate uscata g/cm ³ | | | e | Φ | C | M _{2,3} KPa | ε cm/m | a _{v,2,3} 1/KPa | |
| 101Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila (CI),cafenie, plastic-vartoasa, Sr = 0,80 | 36 | 48 | 16 | - | 47,3 | 16,6 | 30,7 | 0,82 | 22,0 | 1,892 | 1,550 | 42,59 | 0,74 | 54 | 10256 | 3,60 | 0,0001697 | | | |
| 47Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila (CI), plastic-vartoasa, Sr = 0,79 | 33 | 49 | 23 | - | 44,6 | 16,9 | 27,7 | 0,93 | 18,8 | 1,950 | 1,642 | 39,19 | 0,64 | - | - | - | - | | | |
| 63Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila prafoasa (siCI), plastic-vartoasa, Sr = 0,81 | 34 | 55 | 11 | - | 45,3 | 16,8 | 28,5 | 0,85 | 20,8 | 1,925 | 1,594 | 40,98 | 0,69 | - | - | - | - | | | |
| 65Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila prafoasa (siCI), cafenie, plastic-vartoasa, rare concretii, Sr = 0,87 | 33 | 57 | 10 | - | 44,9 | 16,6 | 28,3 | 0,83 | 21,4 | 1,968 | 1,621 | 39,74 | 0,66 | 50 | 10526 | 3,70 | 0,0001577 | | | |
| 44Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila (CI), plastic-vartoasa, Sr = 0,79 | 40 | 50 | 10 | - | 50,2 | 18,0 | 32,2 | 0,89 | 21,5 | 1,893 | 1,558 | 42,29 | 0,73 | - | - | - | - | | | |

Legenda : W_L = limita de curgere; W_p = limita de framantare; I_p = indice de plasticitate; I_c = indice de consistenta; w = umiditate naturala; M_{2,3} = modul de deformatie edometric; ε₂ = tasare specifica; a_{v,2,3} = coeficient de compresibilitate; Φ = unghiul de frecare interna; C = coeziune;



Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1611/30.03.2018

Nr. anexe: 49

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori - | *Determinarea rezistenței pamanturilor la forfecare prin încercarea de forfecare directă STAS 8942/2-82 | | Determinarea compresibilității pamanturilor prin încercarea în edometru STAS 8942/1-89 | | | |
|-------------------------|--|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|------|-----------------------------------|------------------------------------|---|------|-------------|-------------|---|-------|--|--------|------------------------|--|
| | | Argila Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umeda g/cm ³ | Densitate uscata g/cm ³ | n % | e | | | Φ _o | C KPa | M _{L,3} KPa | ε cm/m | a _{v,3} 1/KPa | |
| 40Pd+f/ Ad: 4,00 m | Argila (Cl), plastic-vartoasa, Sr = 0,80 | 39 | 45 | 16 | - | 49,8 | 17,7 | 32,1 | 0,92 | 20,3 | 1,924 | 1,599 | 40,77 | 0,69 | - | - | - | - | - | | | |
| 42Pd+f/ Ad: 3,00 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,80 | 27 | 59 | 14 | - | 43,0 | 16,3 | 26,7 | 0,84 | 20,5 | 1,819 | 1,450 | 46,31 | 0,86 | - | - | - | - | - | | | |
| 91Pd+f/ Ad: 5,00 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,79 | 35 | 59 | 6 | - | 46,6 | 17,1 | 29,5 | 0,90 | 20,1 | 1,925 | 1,603 | 40,64 | 0,68 | - | - | - | - | - | | | |
| 94Pd+f/ Ad: 3,00 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, contine concretii, Sr = 0,80 | 33 | 51 | 15 | 1 | 44,7 | 16,5 | 28,2 | 0,93 | 18,5 | 1,967 | 1,660 | 38,28 | 0,62 | 16 | 51 | 10811 | 3,45 | 0,0001499 | | | |
| 108Pd+f/ Ad: 2,50 m | Argila prafoasa nisipoasa (sasiCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,77 | 10 | 30 | 59 | 1 | 26,6 | 13,0 | 13,6 | 0,92 | 14,1 | 2,048 | 1,795 | 32,77 | 0,49 | 24 | 38 | 15385 | 2,55 | 0,0000969 | | | |

Legenda : W_L = limita de curgere; W_p = limita de framantare; I_p = indice de plasticitate; I_c = indice de consistenta; w = umiditate naturala; M_{L,3} = modul de deformatie edometric; ε₂ = tasare specifica; a_{v,3} = coeficient de compresibilitate; Φ = unghiul de frecare interna; C = coeziune;

Cod: RIP-LC.CCF-006



Ed./Rev.

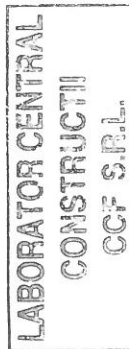
Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1611/30.03.2018

Nr. anexe: 49

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori | *Determinarea rezistenței pamanturilor la forfecare prin încercarea de forfecare directă STAS 8942/2-82 | | | Determinarea compresibilității pamanturilor prin încercarea in edometru STAS 8942/1-89 | | | Umflare liberă (%) STAS 1913/12-88 |
|-------------------------|--|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|------|---|------------------------------------|-------------|-----------|---|----|----------------|--|----------------------|--------|------------------------------------|
| | | Argila Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umeda g/cm ³ | Densitate uscata g/cm ³ | | | n % | e | Φ _o | C KPa | M ₂₋₃ KPa | ε cm/m | |
| 41Pd+/ Ad: 4,00 m | Argila prafoasa (siCl), cafeniu inchis, plastic- vartoasa, Sr = 0,84 | 36 | 55 | 9 | - | 47,1 | 17,2 | 29,9 | 0,89 | 20,5 | 1,959 | 1,626 | 39,80 | 0,66 | 15 | 53 | 12121 | 3,30 | 0,0001370 | 95 | |
| 109Pd+/ Ad: 4,00 m | Argila prafoasa nisipoasa (sasiCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,72 | 15 | 29 | 56 | - | 26,0 | 13,1 | 12,9 | 0,97 | 13,5 | 2,033 | 1,791 | 33,42 | 0,50 | - | - | - | - | - | - | |
| 68Pd+/ Ad: 3,50 m | Argila (Cl), plastic-vartoasa, Sr = 0,78 | 37 | 52 | 11 | - | 48,2 | 17,5 | 30,7 | 0,90 | 20,4 | 1,902 | 1,580 | 41,49 | 0,71 | - | - | - | - | - | - | |
| 67Pd+/ Ad: 3,00 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, rare concretii, usor sfaramicioasa, Sr = 0,79 | 18 | 66 | 16 | - | 37,2 | 13,2 | 24,0 | 0,84 | 17,0 | 1,992 | 1,702 | 36,49 | 0,57 | 20 | 43 | 9756 | 3,65 | 0,0001609 | - | |
| 57Pd+/ Ad: 2,50 m | Argila (Cl), plastic-vartoasa, Sr = 0,80 | 35 | 45 | 20 | - | 47,3 | 17,0 | 30,3 | 0,90 | 20,0 | 1,939 | 1,616 | 40,15 | 0,67 | - | - | - | - | - | - | |

Legenda : W_L = limita de curgere; W_p = limita de framantare; I_p = indice de plasticitate; I_c = indice de consistenta; w = umiditate naturala; M₂₋₃ = modul de deformatie edometric; ε₂ = tasare specifica; a_{v-2,3} = coeficient de compresibilitate; Φ = unghiul de frecare interna; C = coeziune;



Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1611/30.03.2018

Nr. anexe: 49

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori - | *Determinarea rezistenței pamanturilor la forfecare prin încercarea de forfecare directă STAS 8942/2-82 | | Determinarea compresibilității pamanturilor prin încercarea în edometru STAS 8942/1-89 | | |
|-------------------------|--|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|------|-----------------------------------|---|-------|-------------|-------------|---|-------|--|----------------------|--------|
| | | Argila Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umeda g/cm ³ | Densitate uscata g/cm ³ | n % | | | e | Φ o | C KPa | M _{2,3} KPa | ε cm/m |
| 55Pd+f/ Ad: 5,00 m | Argila (Cl), plastic-vartoasa, Sr = 0,77 | 34 | 45 | 21 | - | 47,0 | 16,8 | 30,2 | 0,94 | 18,5 | 1,945 | 1,641 | 39,22 | 0,65 | - | - | - | - | - | |
| 53Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila (Cl), plastic-vartoasa, cafeniu-inchis, Sr = 0,83 | 35 | 42 | 23 | - | 47,2 | 17,0 | 30,2 | 0,85 | 21,6 | 1,928 | 1,585 | 41,29 | 0,70 | 13 | 52 | 11111 | 3,28 | 0,0001530 | |
| 46Pd+f/ Ad: 4,00 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,81 | 31 | 60 | 9 | - | 43,3 | 16,0 | 27,3 | 0,87 | 19,4 | 1,962 | 1,643 | 39,15 | 0,64 | - | - | - | - | - | |
| 75Pd+f/ Ad: 4,50 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,80 | 33 | 52 | 15 | - | 44,0 | 16,3 | 27,7 | 0,87 | 20,0 | 1,931 | 1,609 | 40,41 | 0,68 | - | - | - | - | - | |
| 78Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, Sr = 0,77 | 31 | 58 | 11 | - | 43,1 | 15,9 | 27,2 | 0,82 | 20,9 | 1,882 | 1,557 | 42,34 | 0,73 | - | - | - | - | - | |

Legenda : W_L= limita de curgere; W_p= limita de framantare; I_p= indice de framantare; I_c= indice de consistenta; w=umiditate naturala; M_{2,3}= modul de deformatie edometric; ε₂= tasare specifica; a_{v,2,3}= coeficient de compresibilitate; Φ = unghiul de frecare interna; C= coeziune;

Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1611/30.03.2018

Nr. anexe: 49

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozitatii (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | | | Determinarea densitatii pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori - | *Determinarea rezistentei pamanturilor la forfecare prin incercarea de forfecare directa STAS 8942/2-82 | | Determinarea compresibilitatii pamanturilor prin incercarea in edometru STAS 8942/1-89 | | | |
|-------------------------|---|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|------|-----------------------------------|---|-------|-------------|-------------|---|----------------|--|----------------------|--------|-------------------------|
| | | Argila CI | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umeda g/cm ³ | Densitate uscata g/cm ³ | n % | | | e | Φ ₀ | C KPa | M _{2,3} KPa | ε cm/m | a _{v2,3} I/KPa |
| 81Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila prafoasa (siCI), plastic-vartoasa, Sr = 0,77 | 34 | 52 | 14 | - | 44,3 | 16,5 | 27,8 | 0,85 | 20,6 | 1,889 | 1,566 | 41,99 | 0,72 | - | - | - | - | - | | |
| 69Pd+f/ Ad: 3,50 m | Argila prafoasa (siCI), plastic-vartoasa, Sr = 0,78 | 32 | 54 | 14 | - | 43,8 | 16,1 | 27,7 | 0,86 | 19,9 | 1,921 | 1,603 | 40,65 | 0,68 | - | - | - | - | - | | |
| 74Pd+f/ Ad: 2,00 m | Argila prafoasa (siCI), plastic-vartoasa, Sr = 0,79 | 33 | 57 | 10 | - | 44,1 | 16,4 | 27,7 | 0,88 | 19,7 | 1,931 | 1,613 | 40,02 | 0,67 | - | - | - | - | - | | |
| 85Pd+f/ Ad: 4,50 m | Argila (CI), plastic-vartoasa, Sr = 0,76 | 39 | 41 | 20 | - | 49,0 | 17,1 | 31,9 | 0,97 | 18,1 | 1,963 | 1,676 | 37,64 | 0,60 | - | - | - | - | - | | |
| 87Pd+f/ Ad: 4,00 m | Argila (CI), plastic-vartoasa, Sr = 0,86 | 48 | 37 | 15 | - | 58,3 | 19,1 | 39,2 | 0,93 | 21,9 | 1,950 | 1,600 | 40,53 | 0,68 | - | - | - | - | - | | |

Legenda : W_L = limita de curgere; W_p = limita de framantare; I_p = indice de plasticitate; I_c = indice de consistenta; w = umiditate naturala; M_{2,3} = modul de deformatie edometric; ε₂ = tasare specifica; a_{v2,3} = coeficient de compresibilitate; Φ = unghiul de frecare interna; C = coeziune;

**LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.**

Cod: RIP-LC.CCF-006

Ed./Rev.

Laborator Central Constructii CCF

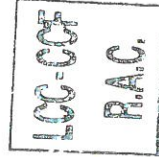
RI nr. 1611/30.03.2018

Nr. anexe: 49

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori | *Determinarea rezistenței pamanturilor la forfecare prin incercarea de forfecare directă STAS 8942/2-82 | | Determinarea compresibilității pamanturilor prin incercarea în edometru STAS 8942/1-89 | | | |
|-------------------------|---|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|---|-----------------------------------|-------------|-----------|---|----------------|--|-------|----------------------|-----------|
| | | Argila Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umedă g/cm ³ | | | Densitate uscată g/cm ³ | Φ ₀ | | C | M ₂₋₃ KPa | ε cm/m |
| 82Pd+f/ Ad: 2,50 m | Argila prafoasa (siCl), plastic-vartoasa, cafeniu-inchis, Sr = 0,84 | 33 | 57 | 10 | - | 44,3 | 16,5 | 27,8 | 0,88 | 19,8 | 1,980 | 1,652 | 38,81 | 0,63 | 17 | 49 | 11429 | 3,53 | 0,0001426 |

Legenda : W_L= limita de curgere; W_p= limita de framantare; I_p= indice de plasticitate; I_c= indice de consistenta; w=umiditate naturala; M₂₋₃= modul de deformatie edometric; ε₂= tasare specifica; a_{v2-3}= coeficient de compresibilitate; Φ = unghiul de frecare interna; C= coeziune;

Responsabil incercari, Geolog Paula Magdalin
Responsabil profil II, Ing. Gabriela Andries
RAC, Ing. Camelia Pivu



Director,
Ing. Elvira Dumitrescu

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII

Nota:
1. Rezultatele prezentate se refera numai la probele supuse incercarilor.
2. Prezentul raport nu poate fi reprodus partial decat cu acordul scris al Laborator Central Constructii-CCF SRL.
3. Prezentul raport de incercari a fost intocmit in doua exemplare, din care un exemplar la client si un exemplar la Laborator Central Constructii CCF SRL.

Cod: RIP-LC.CCF-006

Ed./Rev.

Anexa nr. 4 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

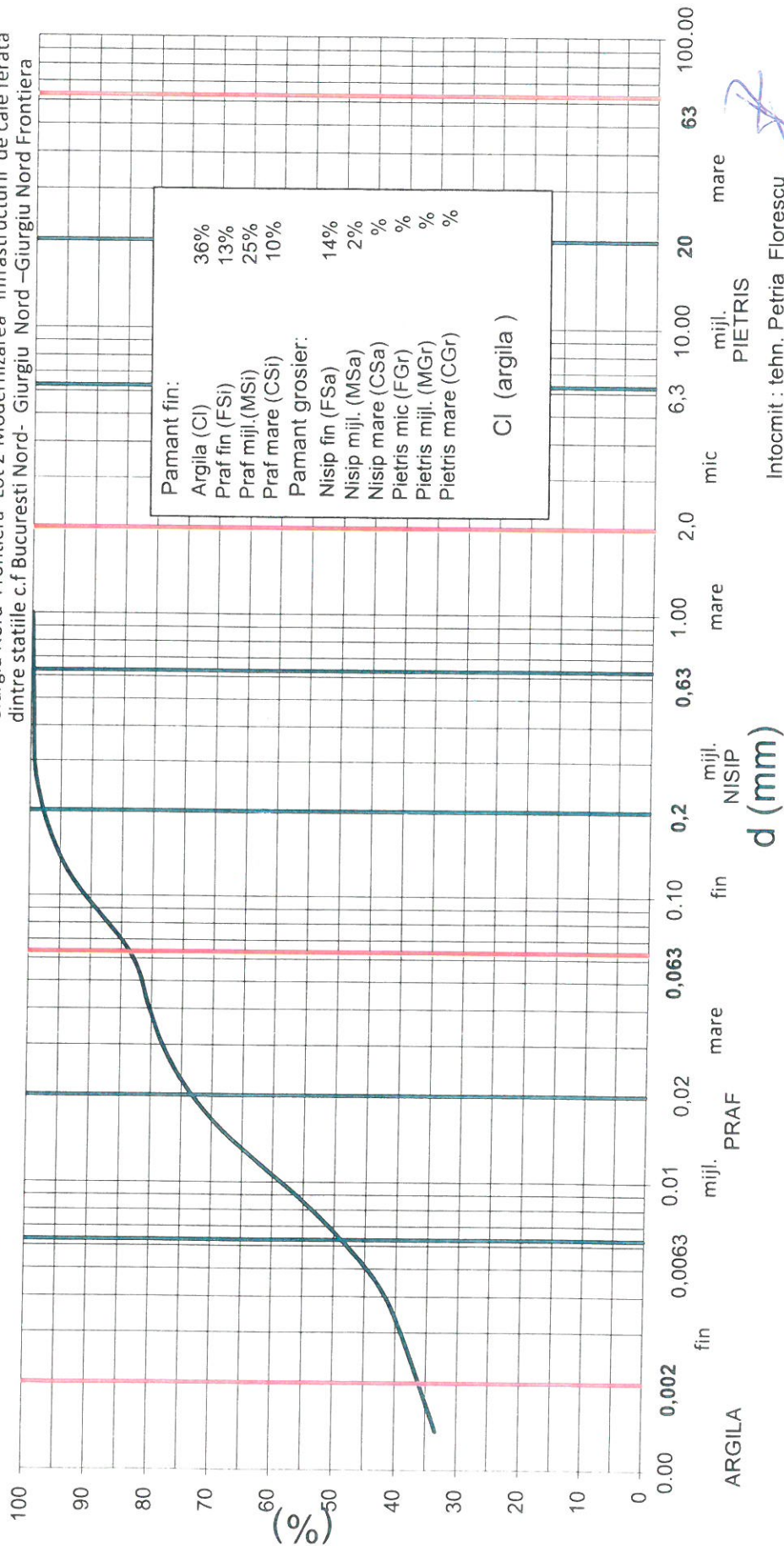
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 48 Pd+f / 2,50 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 7 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

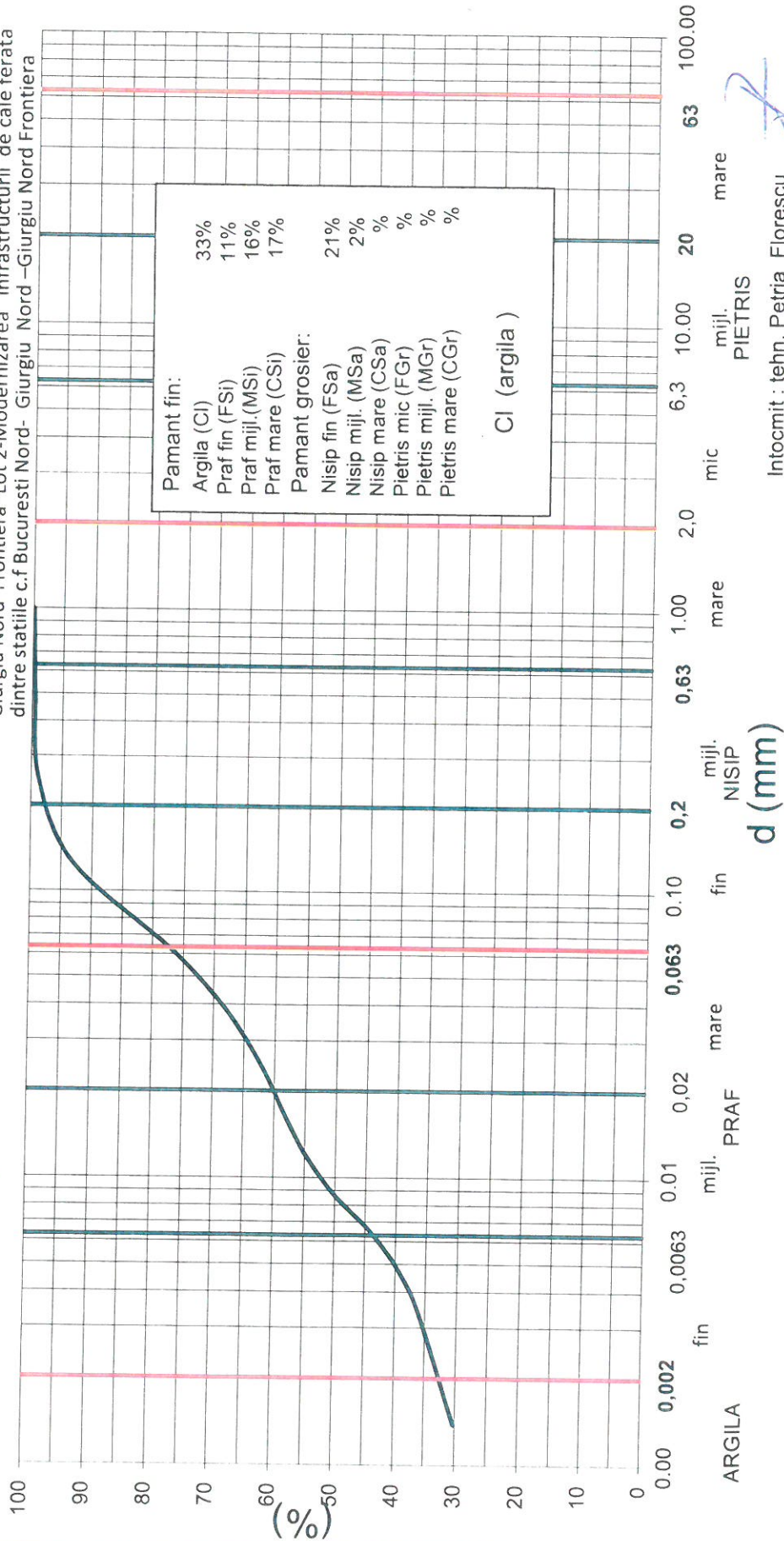
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 47 Pd+f / 3,50 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTIIL
CCF S.R.L.

Anexa nr. 8 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

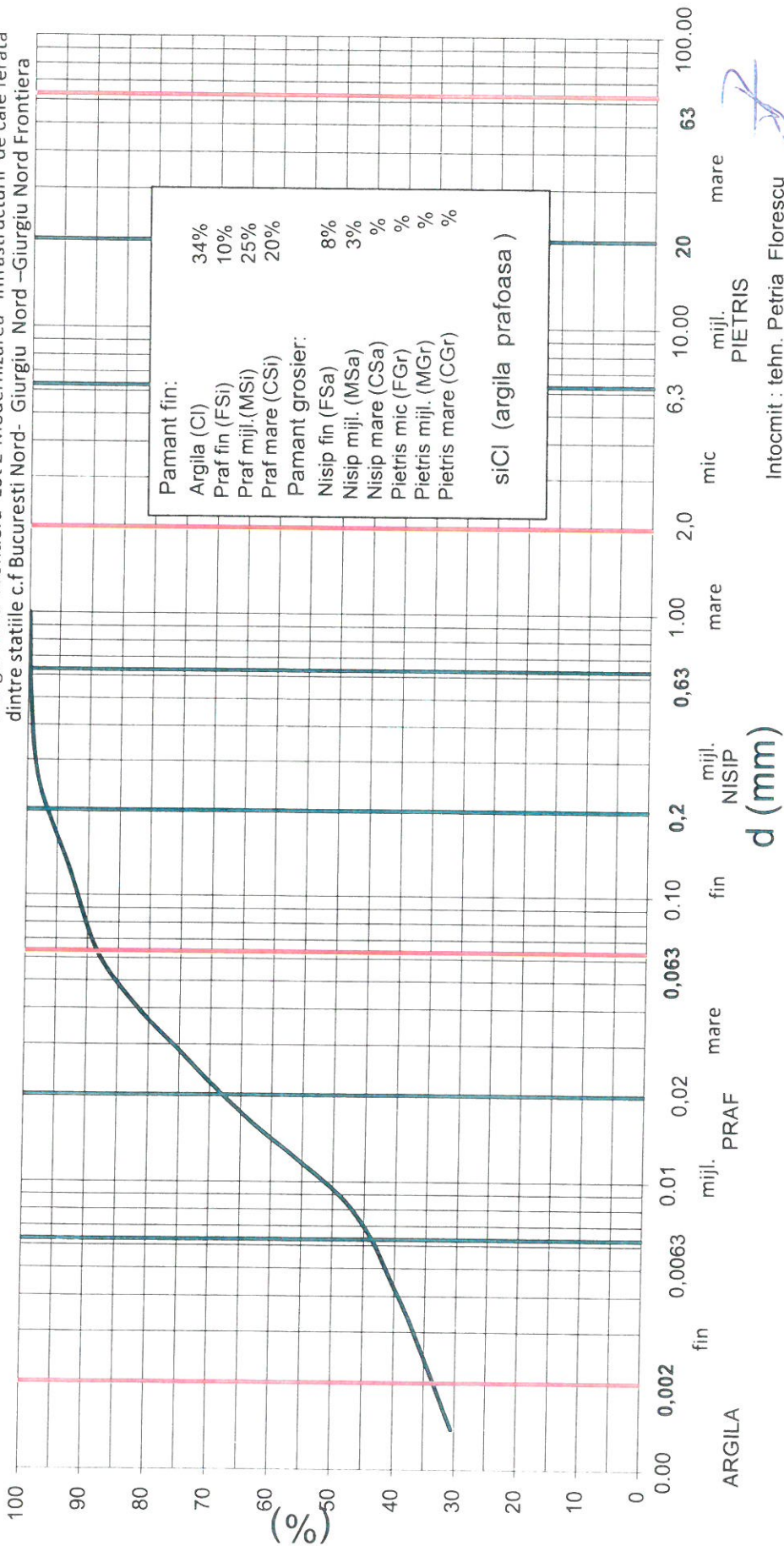
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevarii : 63 Pd+f / 3,50 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera"/Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr: 9 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

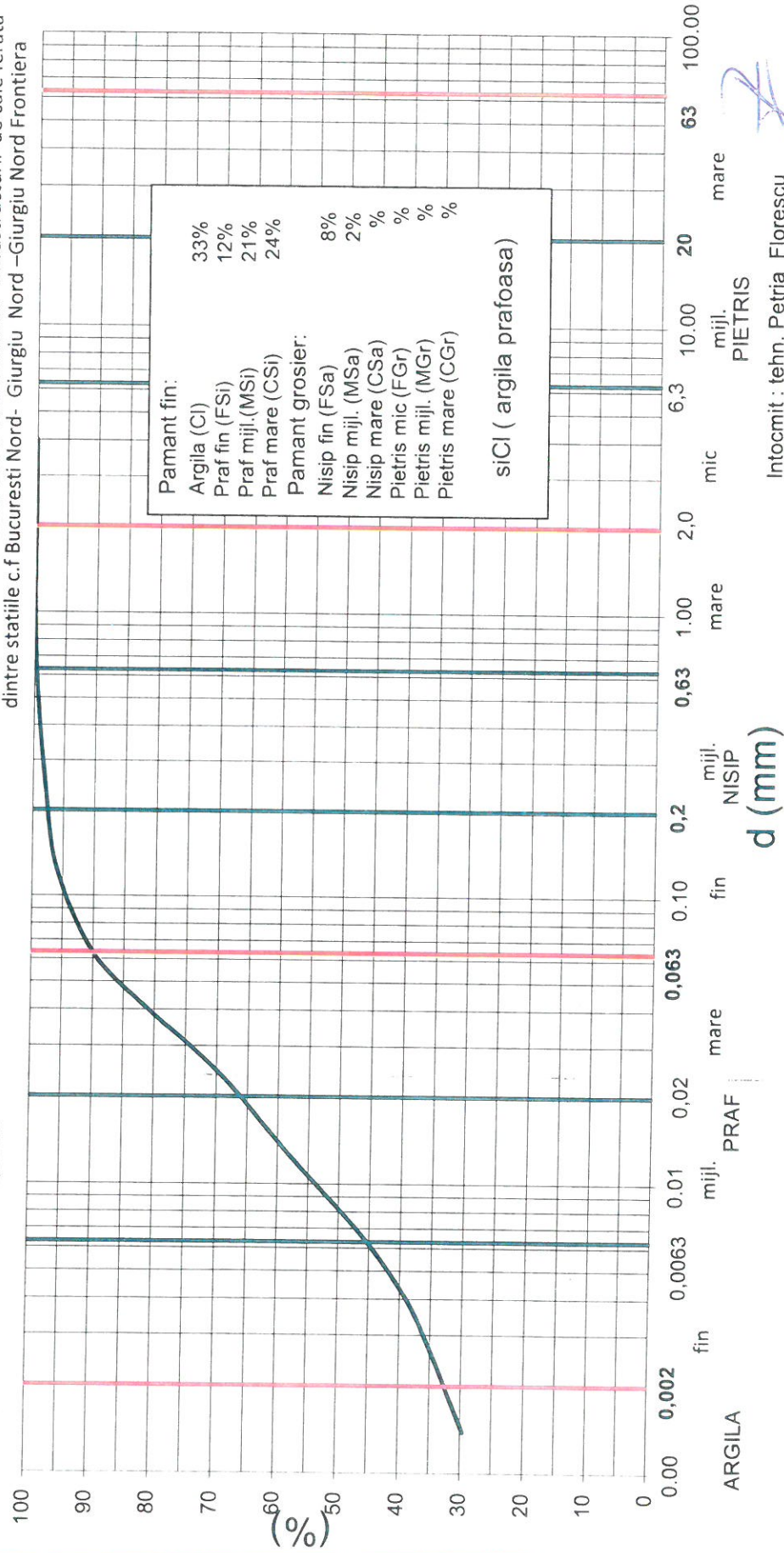
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 65 Pd+f / 3,50 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord -Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera "Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c. f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord -Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 10 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

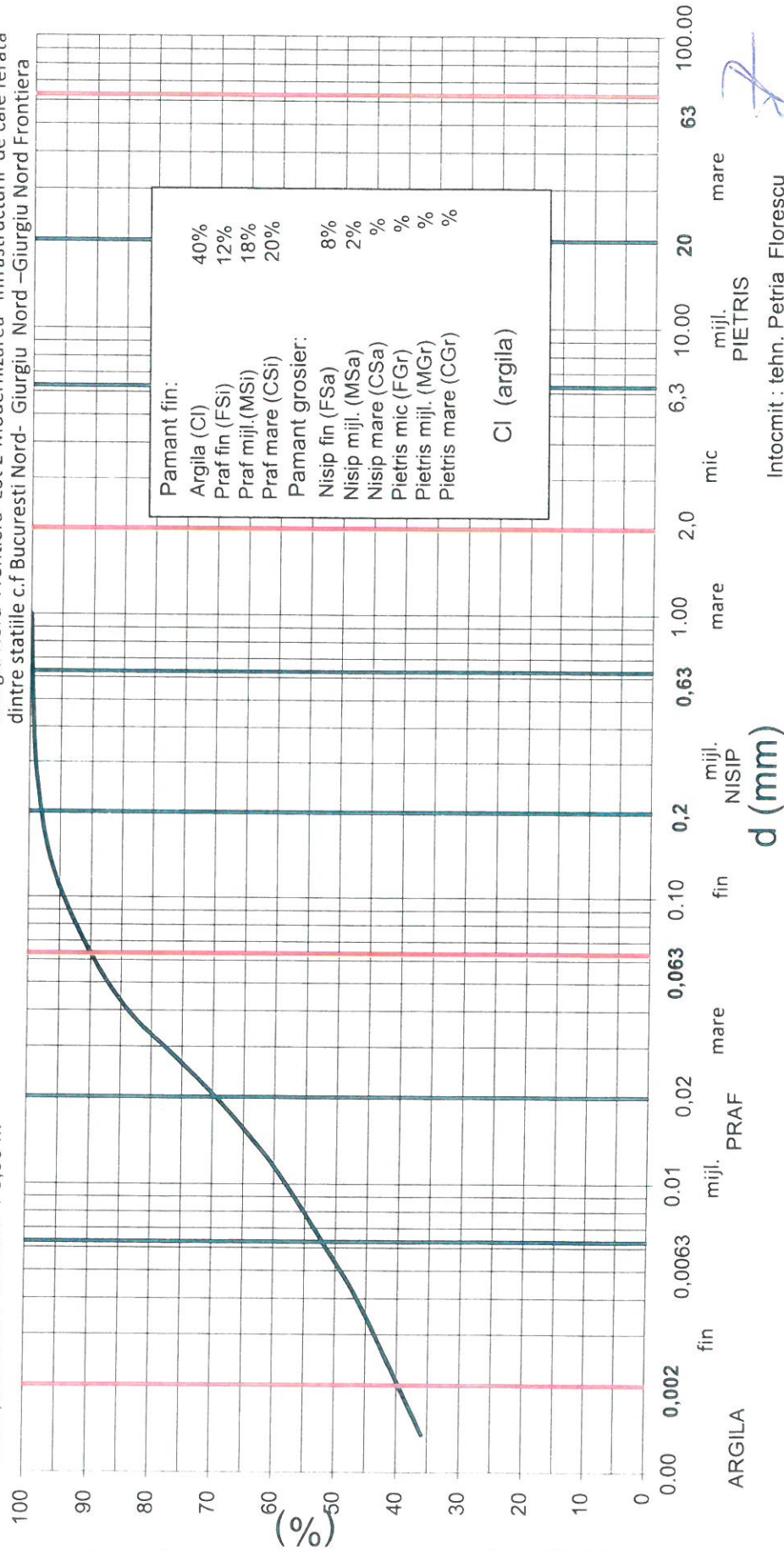
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera "Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevării : 44 Pd+f / 3,50 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 11 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

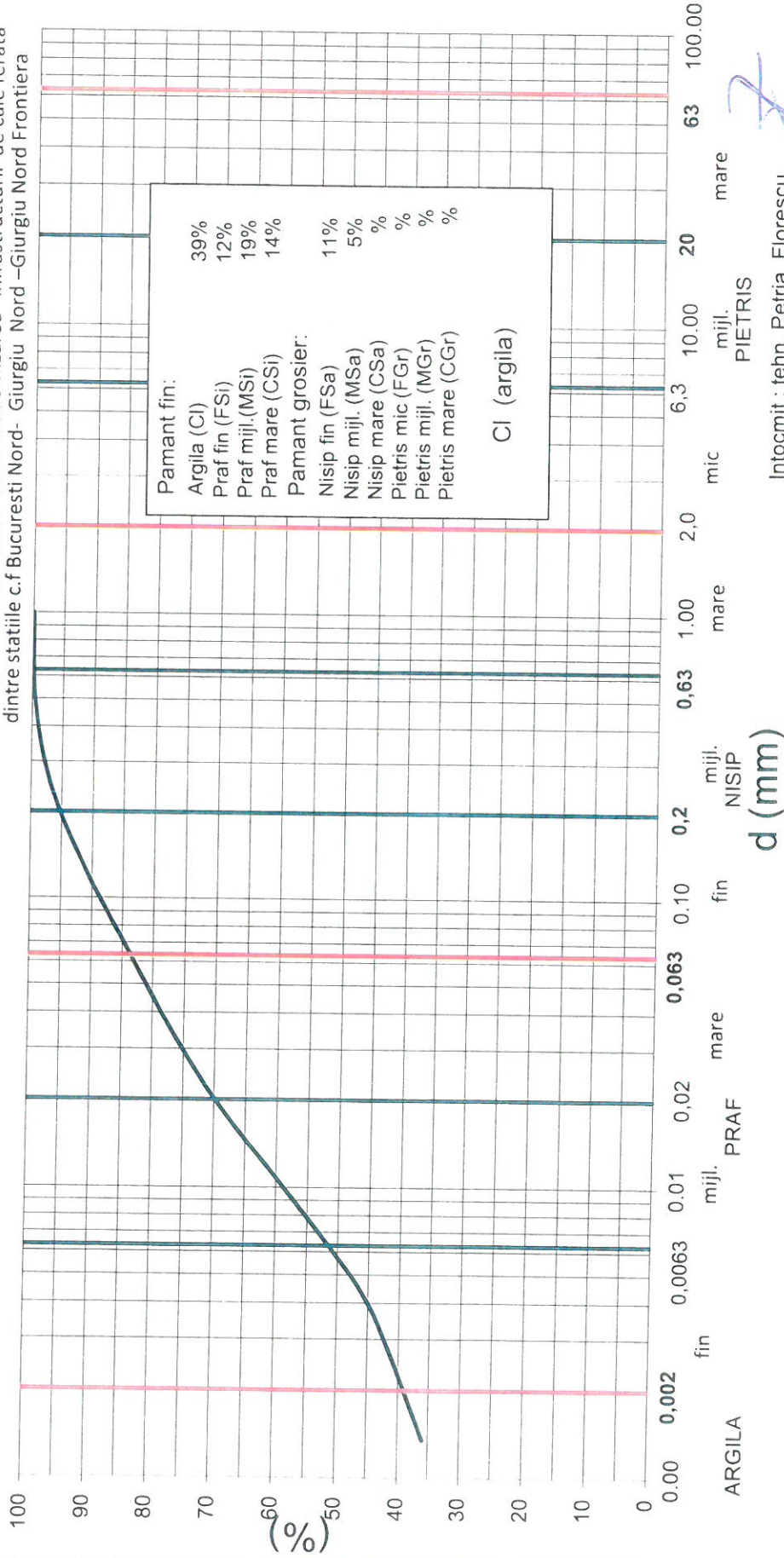
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord -Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera "Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord -Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 40 Pd+f / 4,00 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

Anexa nr. 12 , la raportul de incercare nr.:1611 /30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

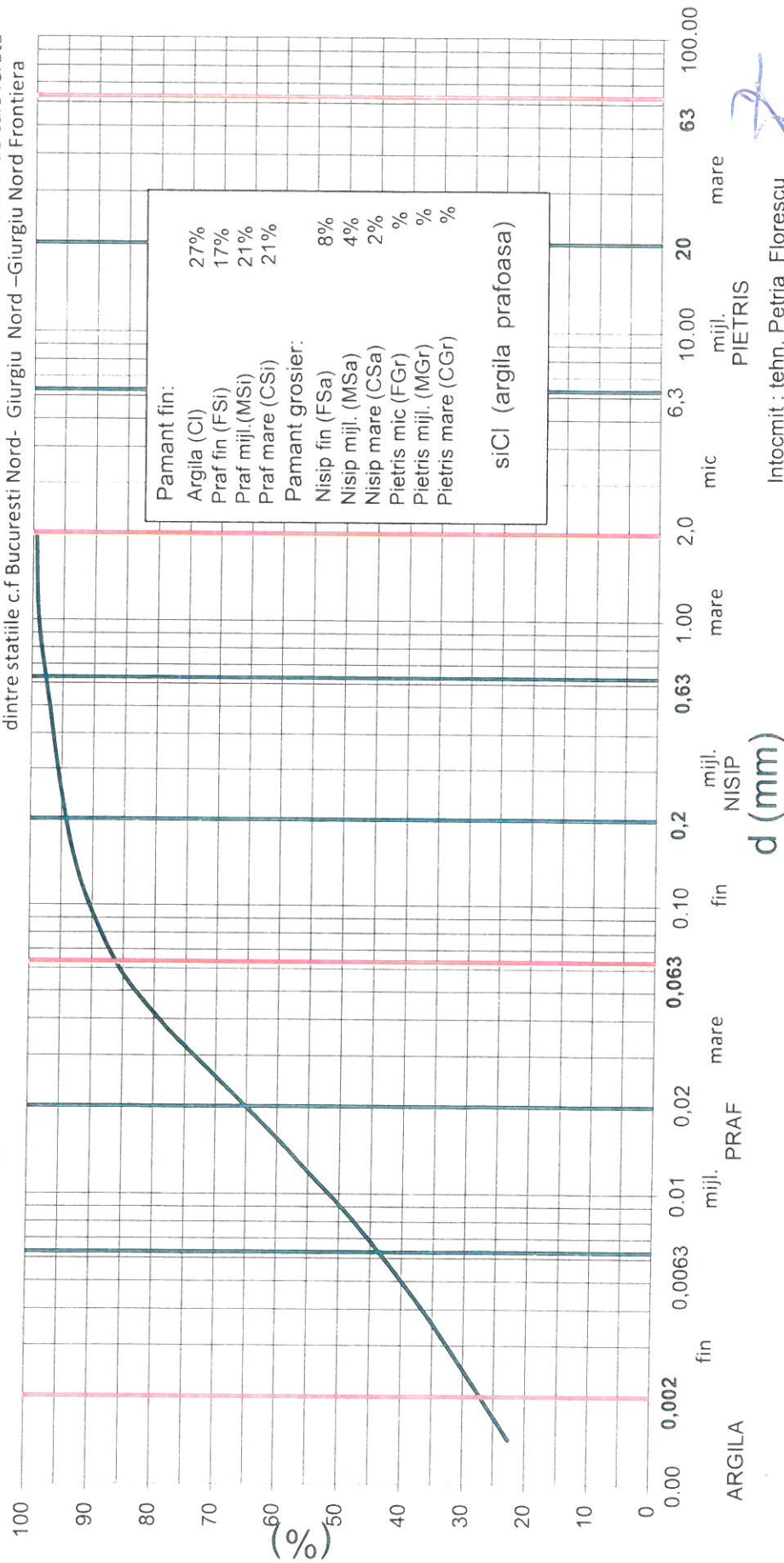
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 42 Pd+f /34,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera”Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr. 13 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

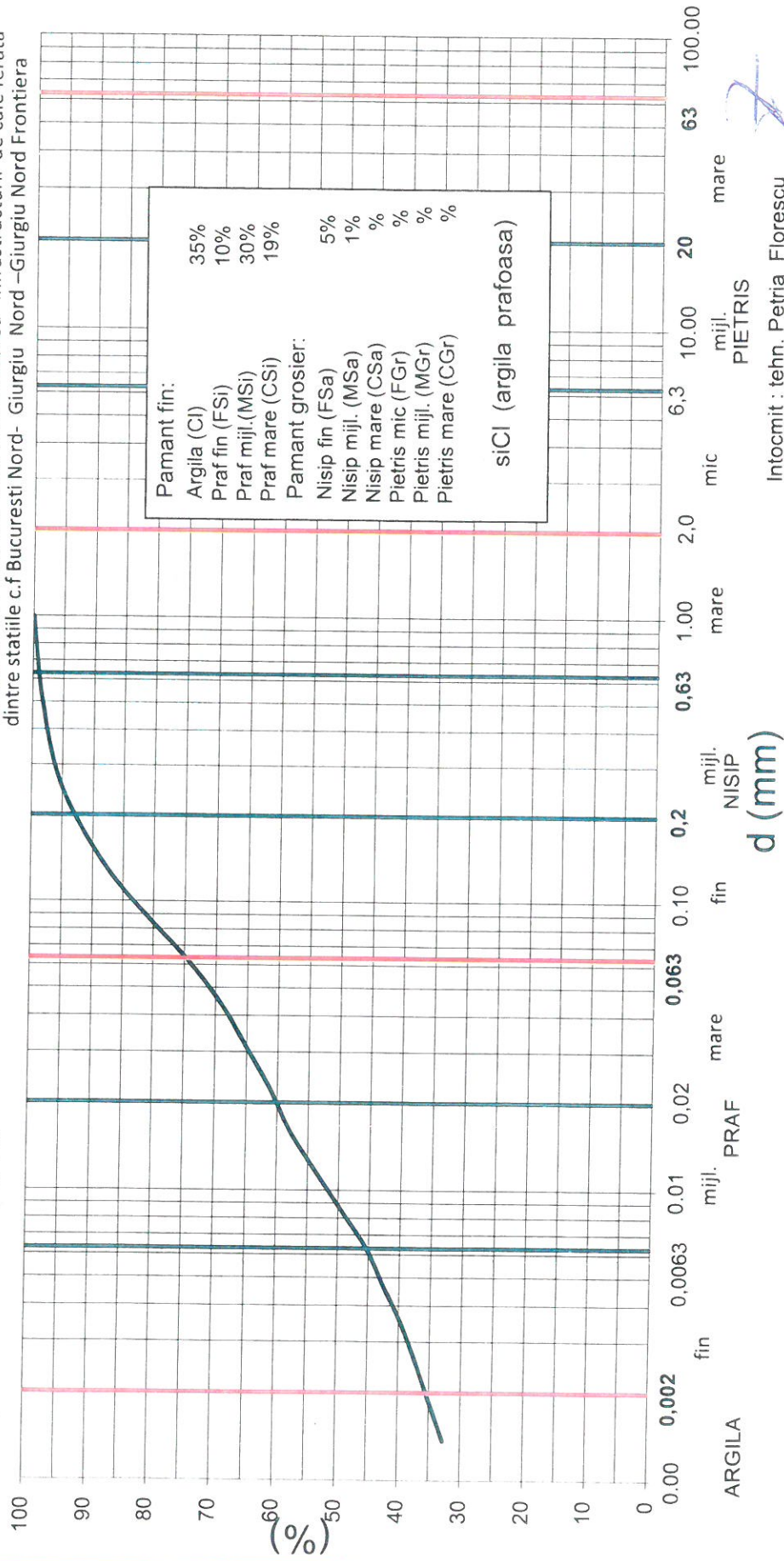
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord -Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera" Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord -Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 91 Pd+f / 5,00 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 14 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

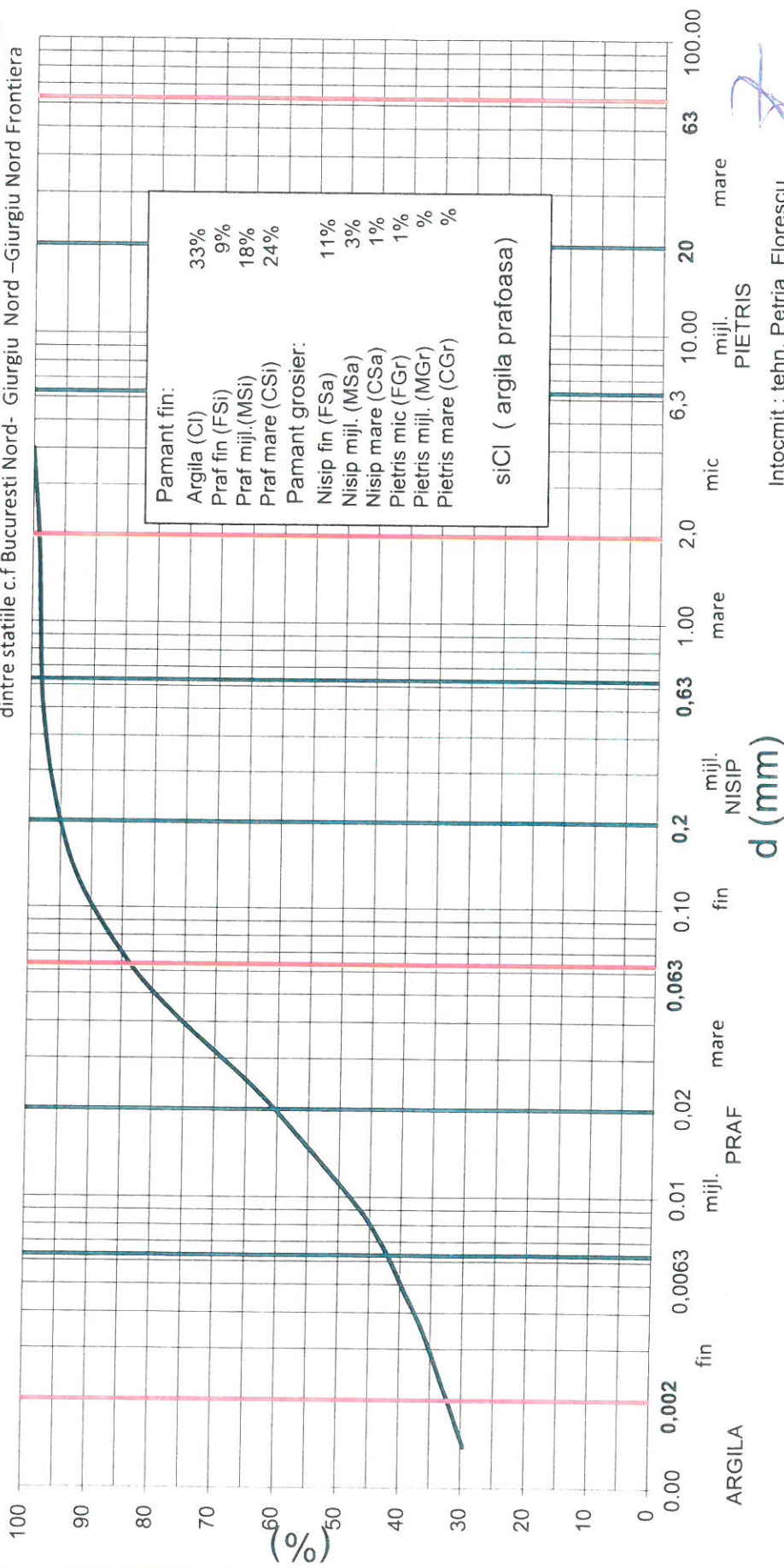
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

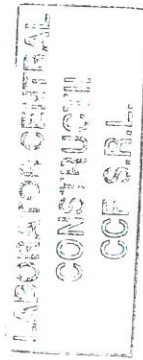
Cod 50

Locul prelevării : 94 Pd+f / 3,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



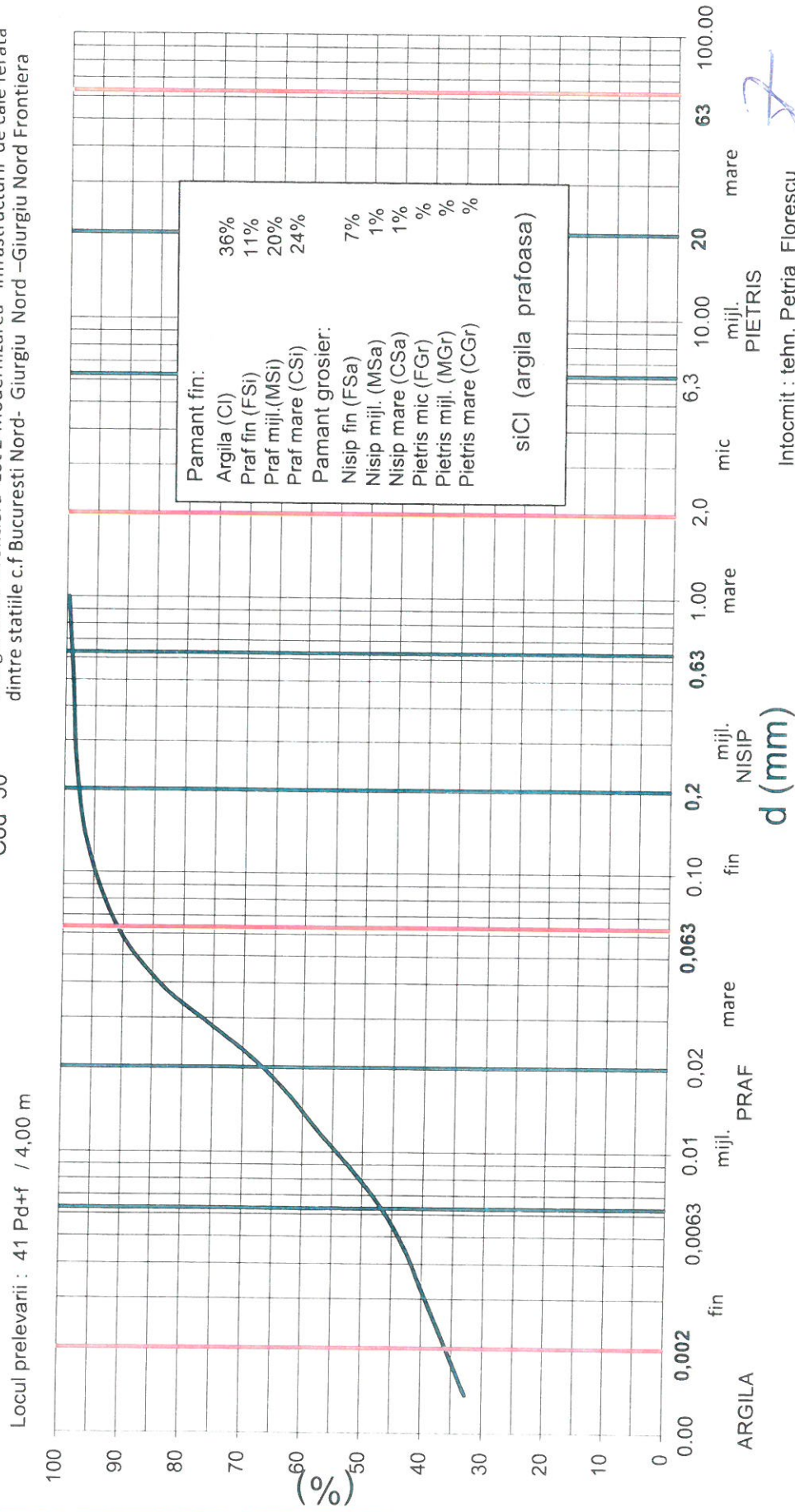
Anexa nr: 16 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

Conform STAS 1913/5-85;

SREN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004
 Locul prelevării : 41 Pd+f / 4,00 m
 Cod 50
 dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera
 Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
 c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF SRL

Anexa nr. 17 , la raportul de incercare nr.: 1611/30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

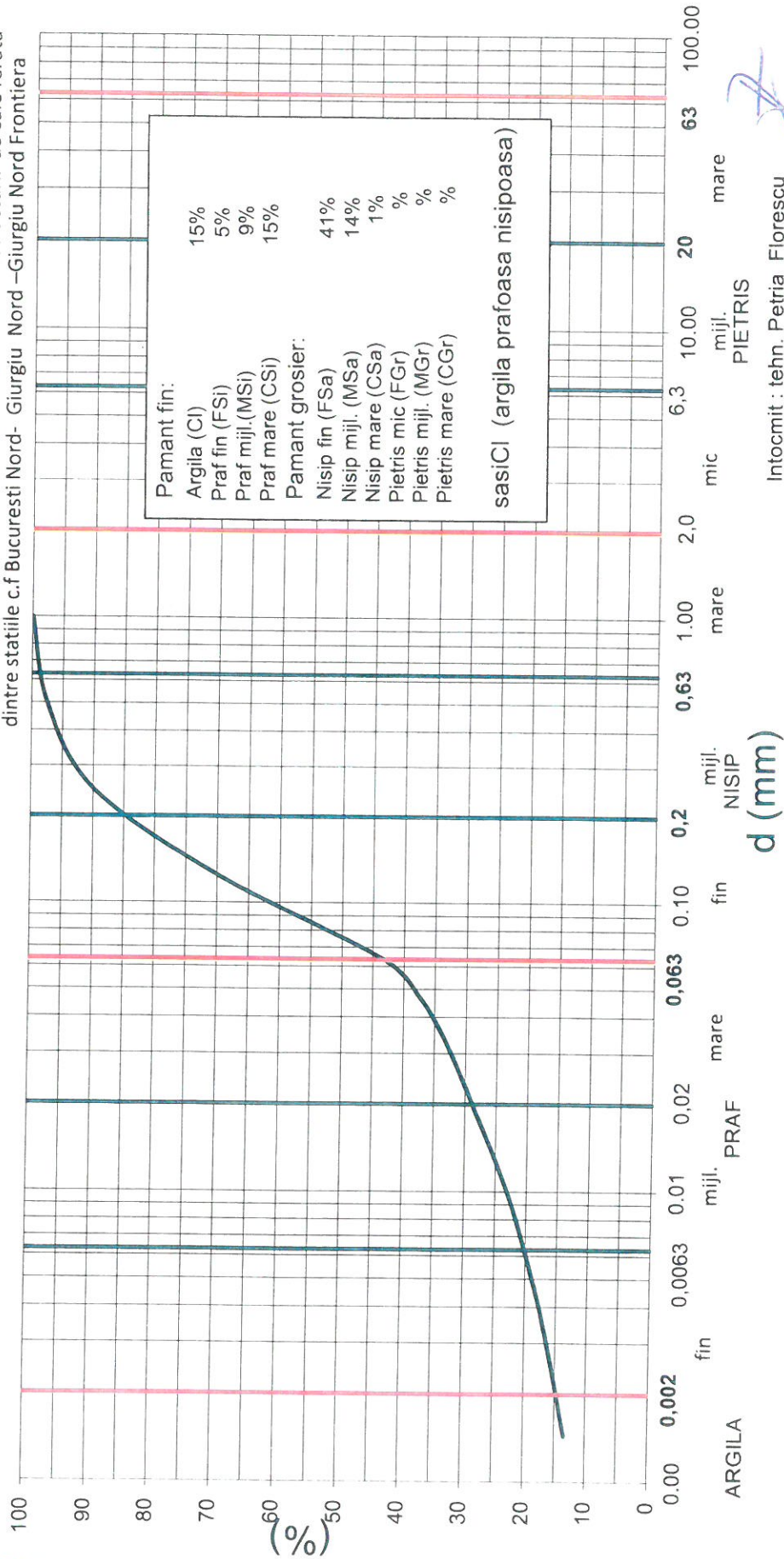
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 109 Pd+f / 4,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera”Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr. 18 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

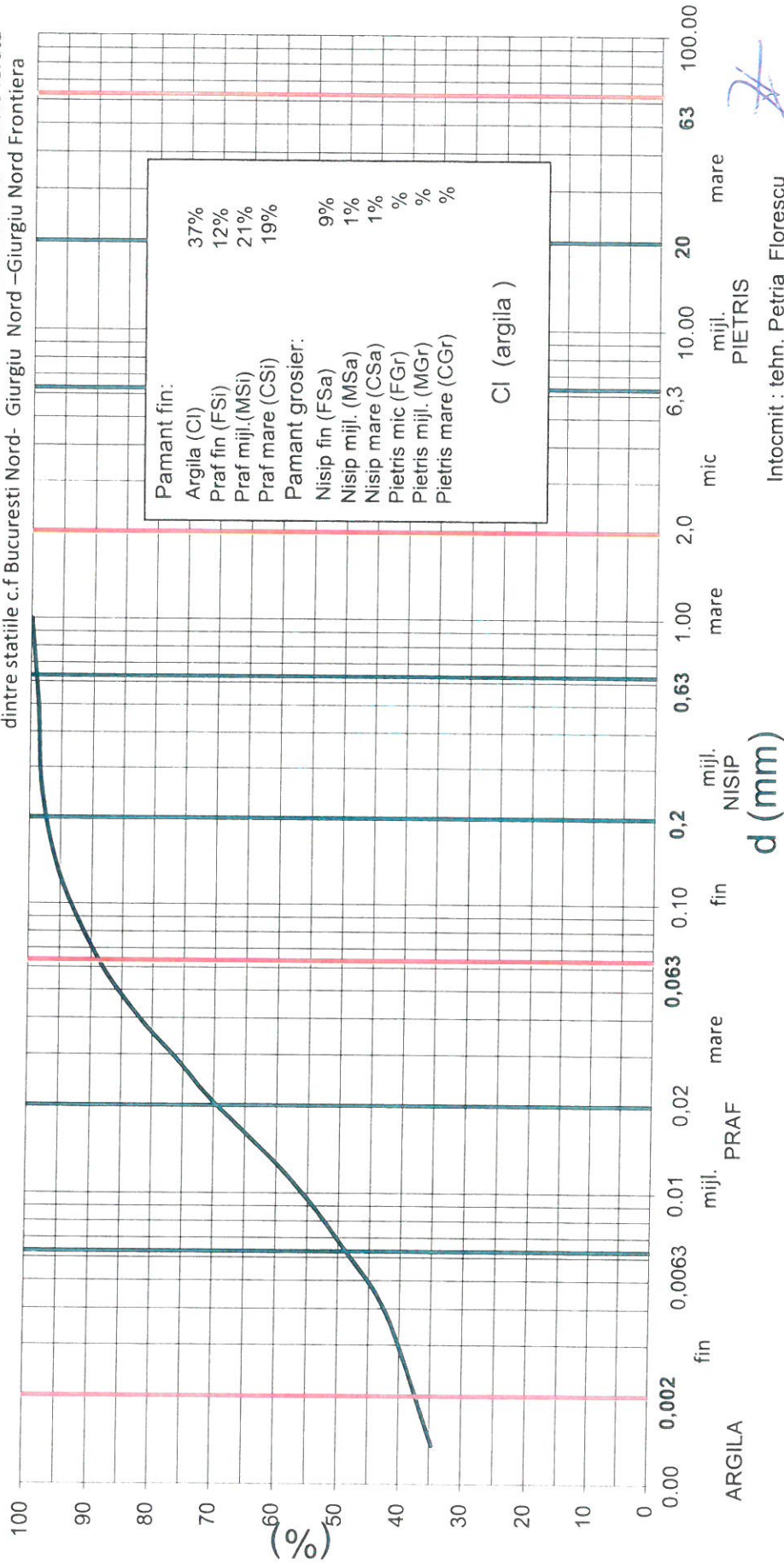
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

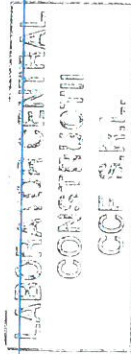
Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera /Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 68 Pd+f / 3,50 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr: 19 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

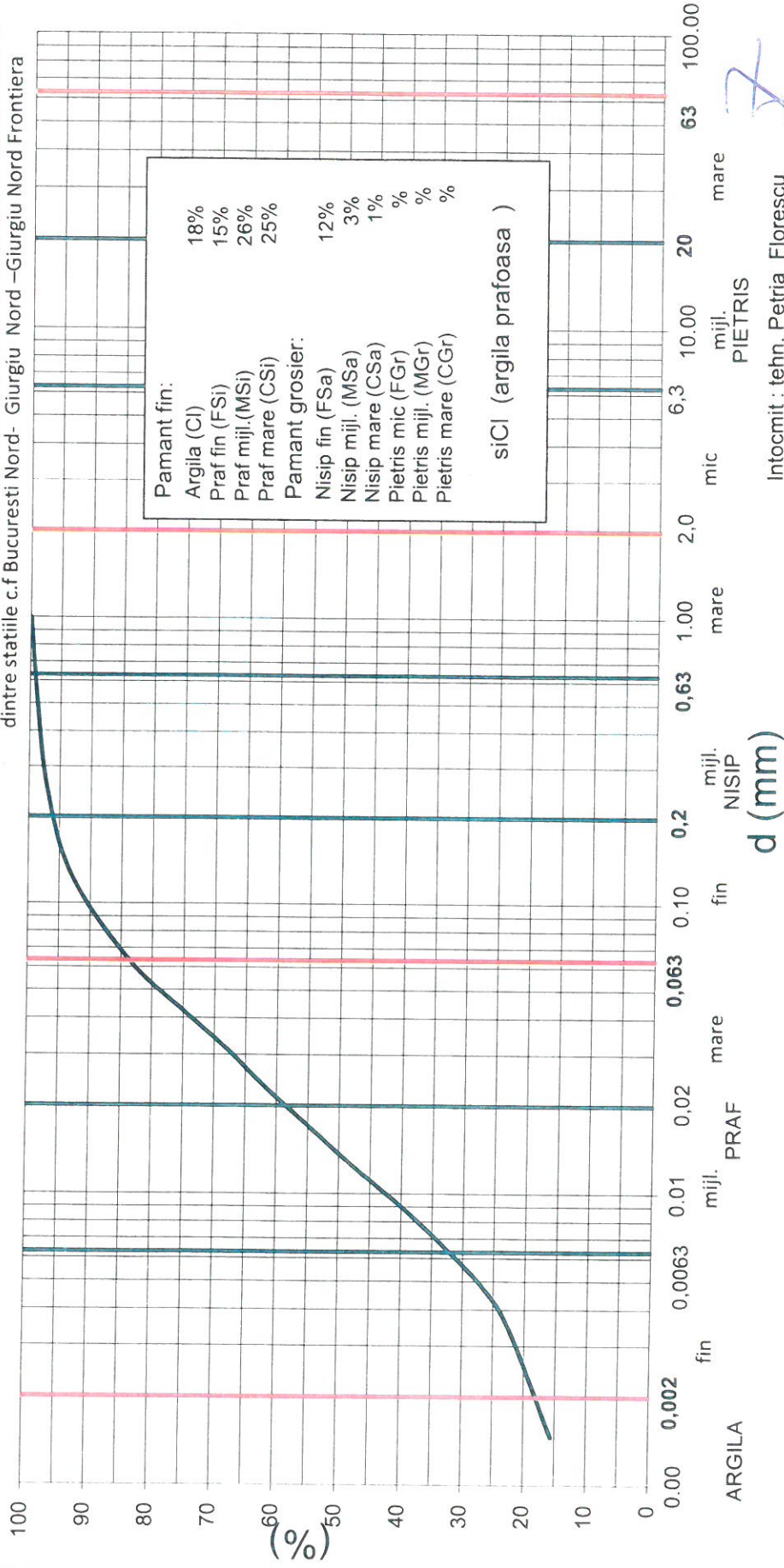
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 67 Pd+f / 3,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera”Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profiling. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 20 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

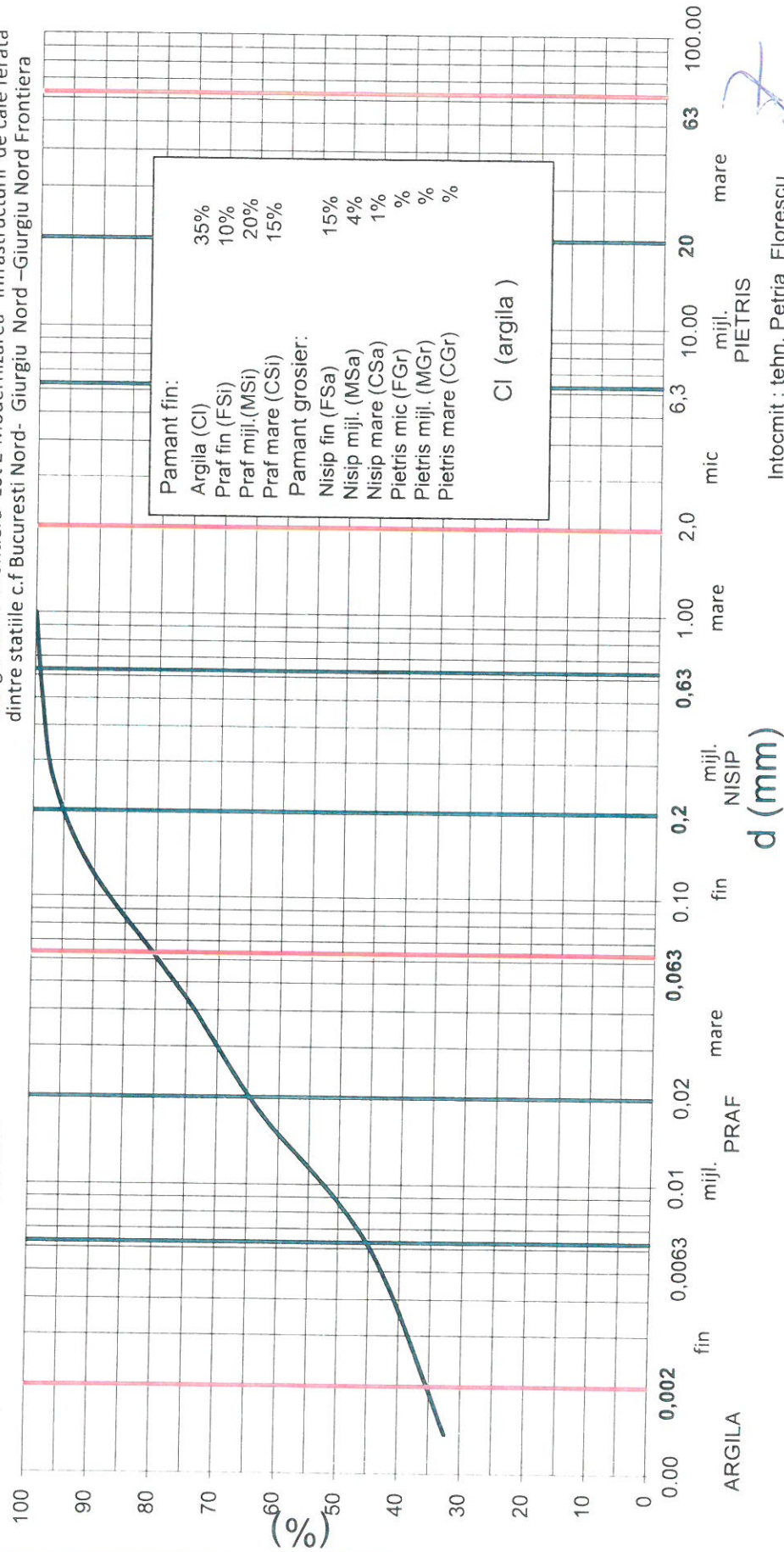
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 57 Pd+f / 2,50 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 21 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

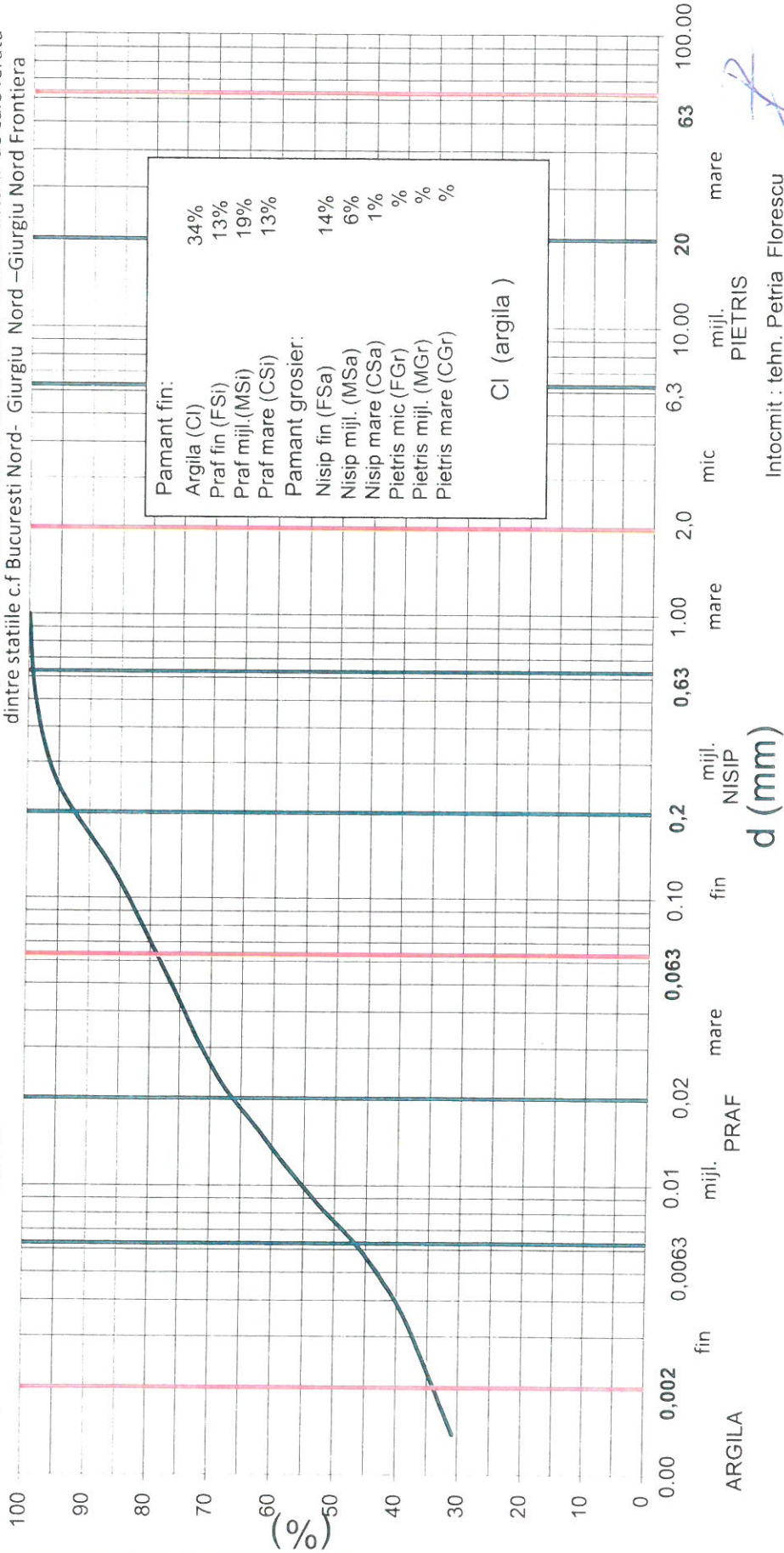
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 55 Pd+f / 5,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profiling. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 22 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Cilient: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

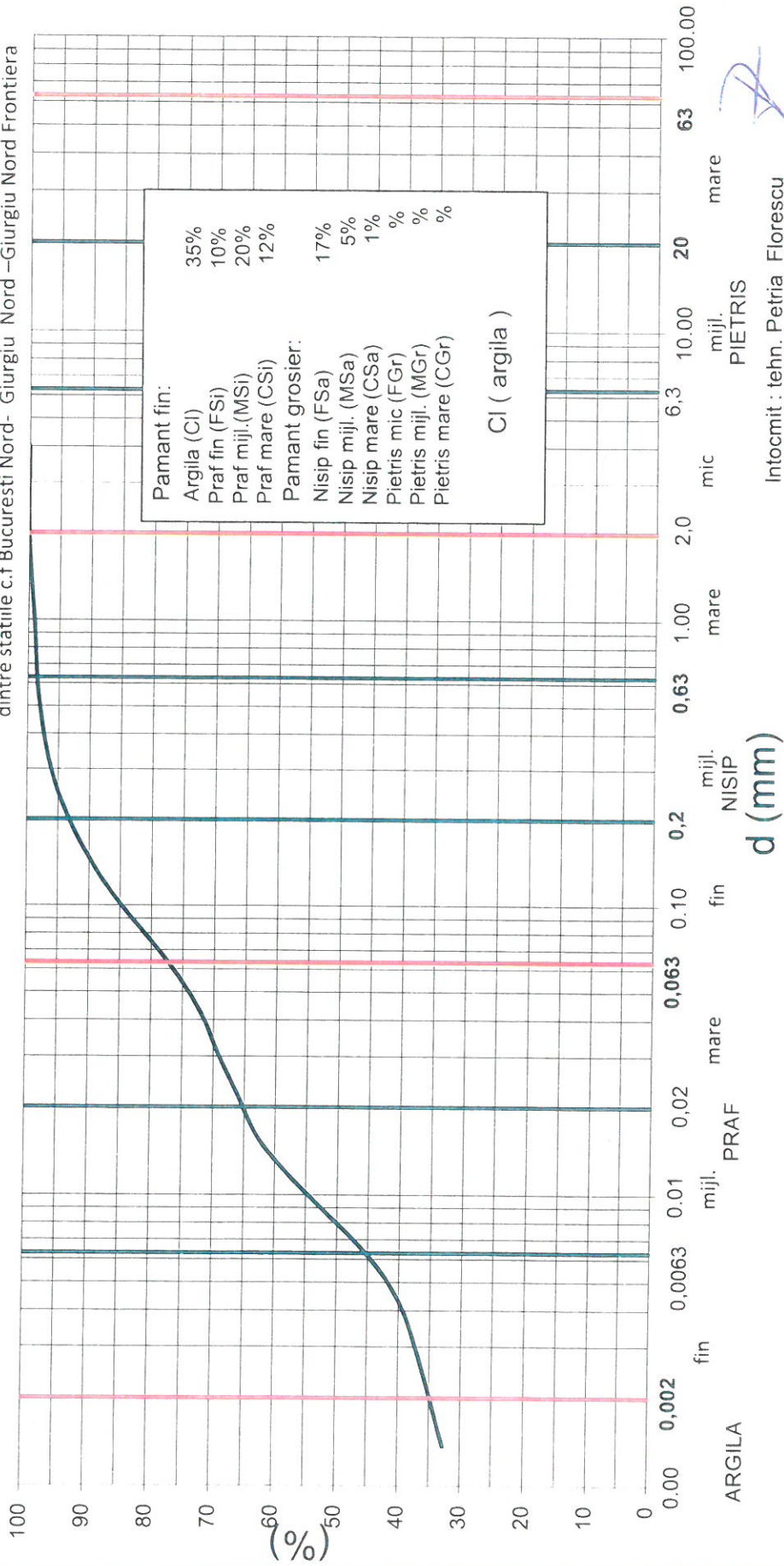
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord -Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera" Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord -Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 53 Pd+f / 3,50 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr. 23 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

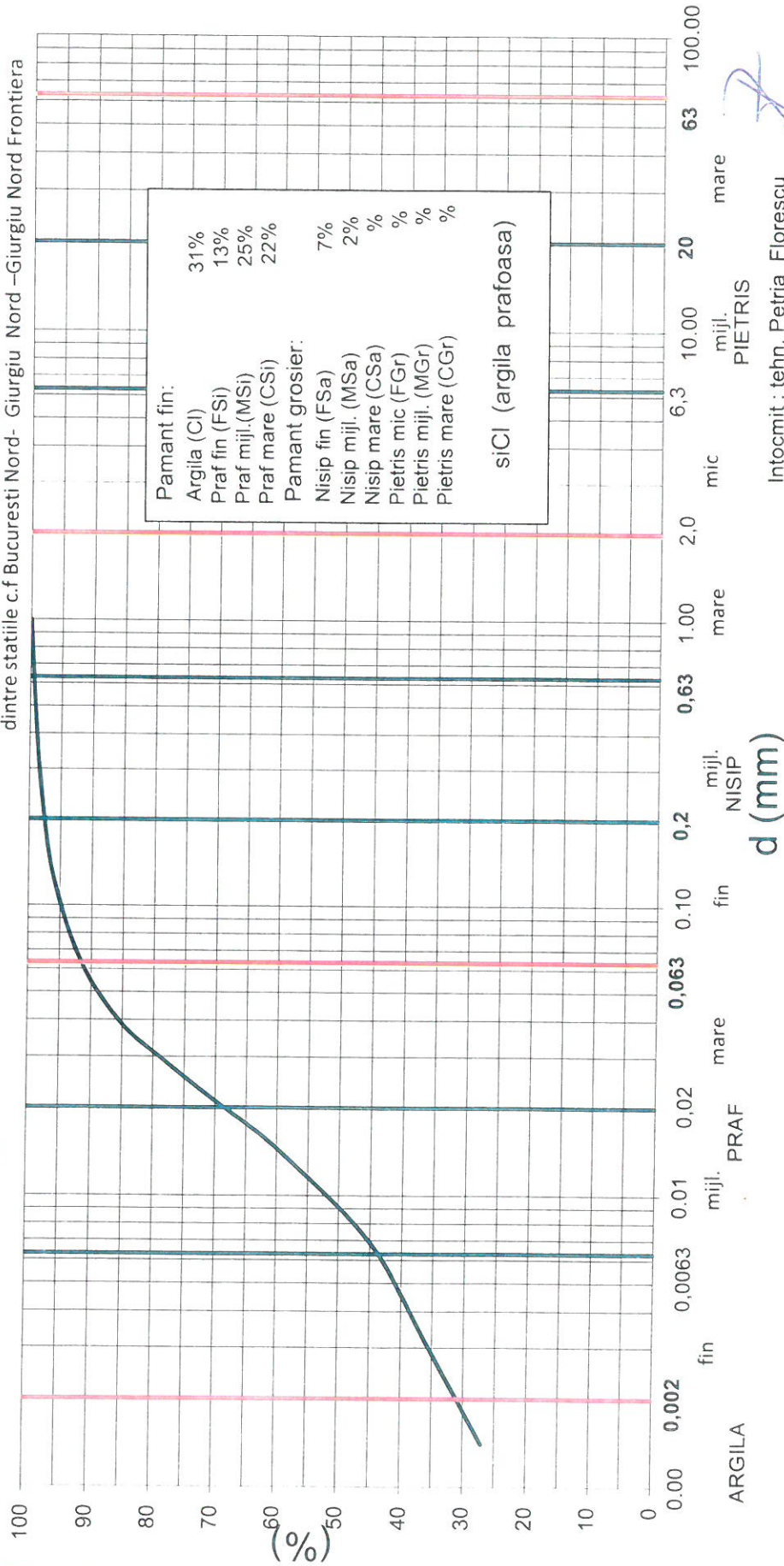
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 46 Pd+f / 4,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera"Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil.ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr. 24 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

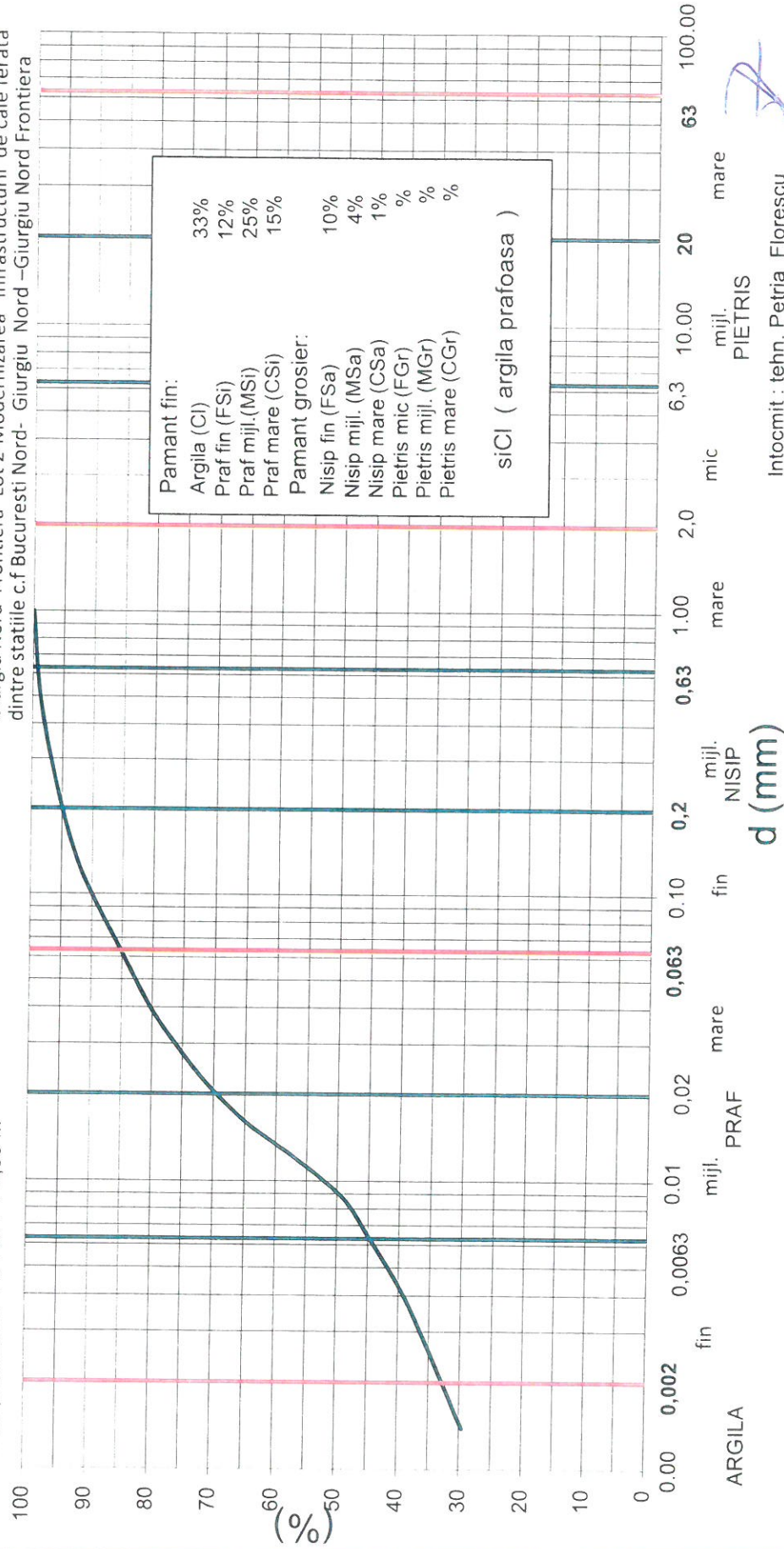
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera "Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 75 Pd+f / 4,50 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

Anexa nr. 25 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

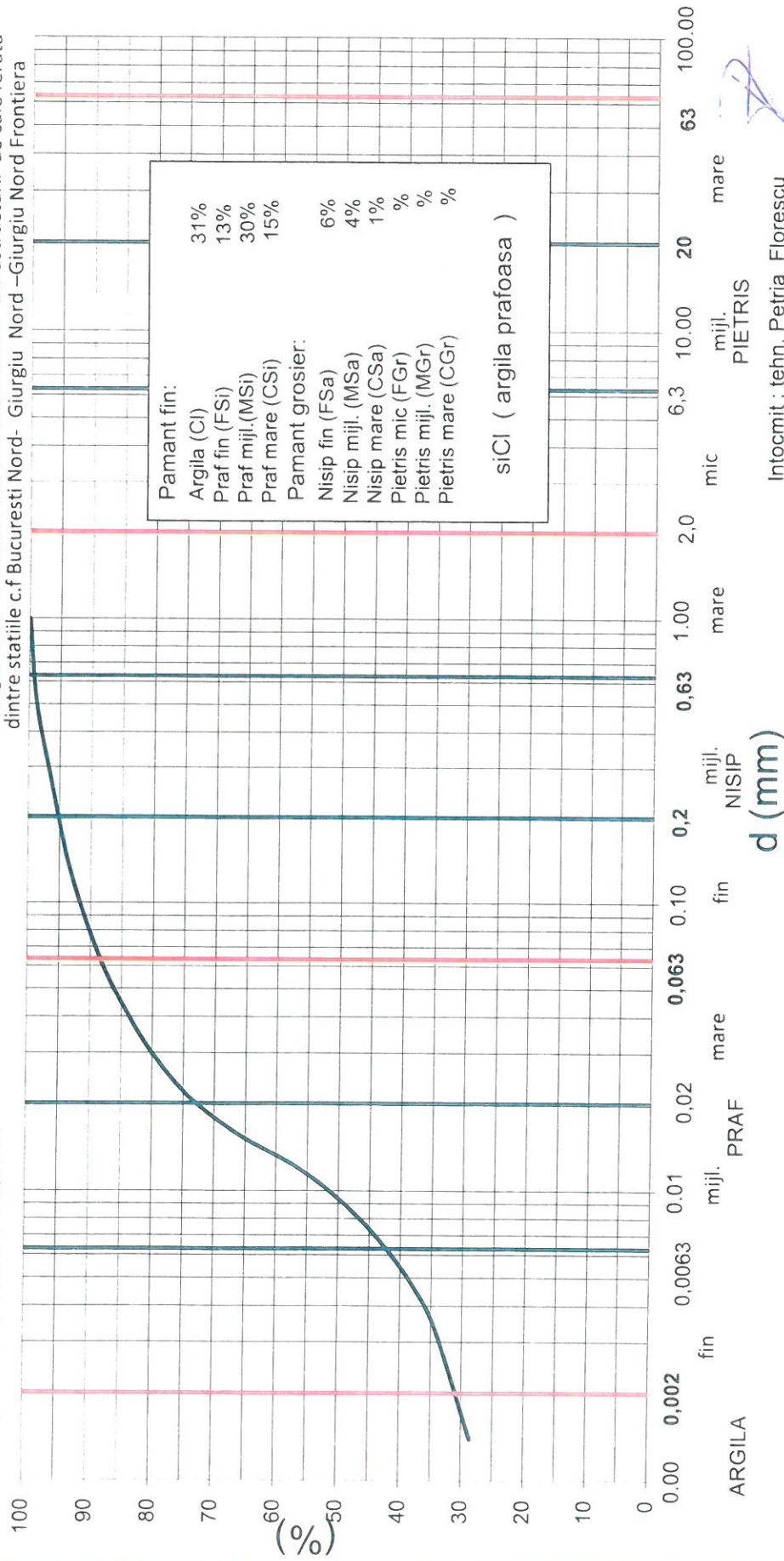
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 78 Pd+f / 3,50 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr. 26 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

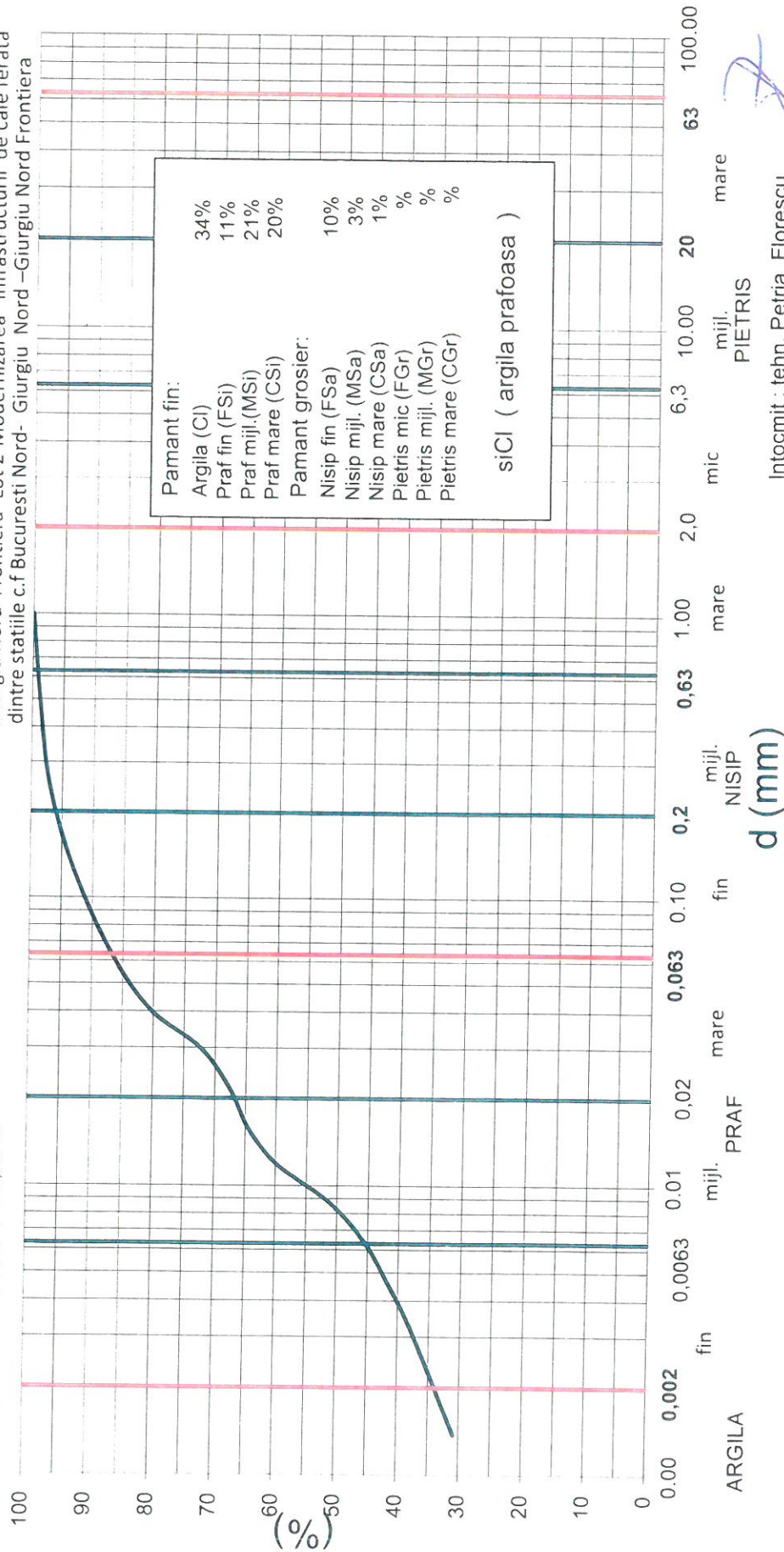
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevarii : 81 Pd+f / 3,50 m



siCl (argila prafoasa)

Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr: 27 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

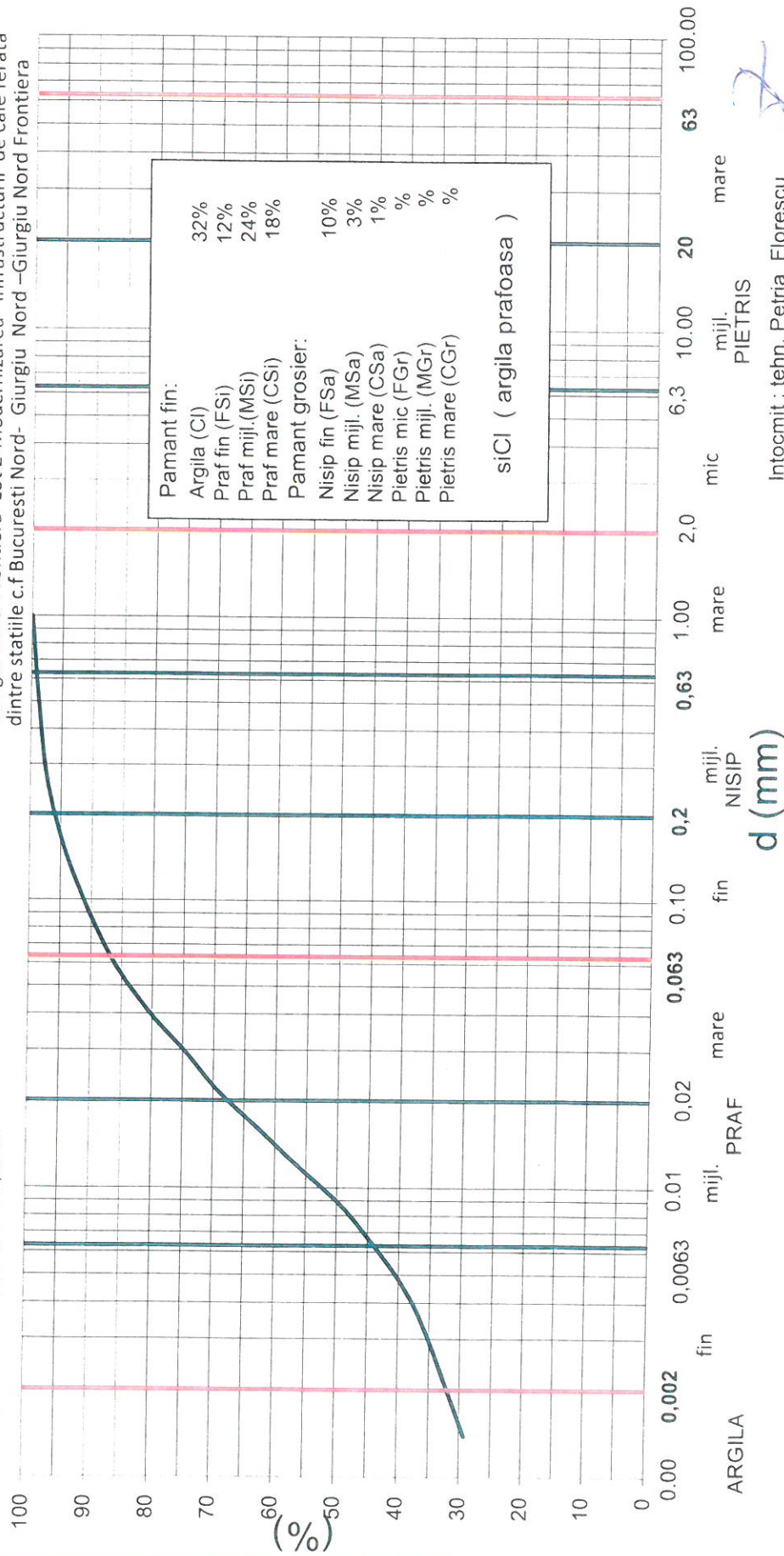
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Iilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevării : 69 Pd+f / 3,50 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr: 28 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30. 03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

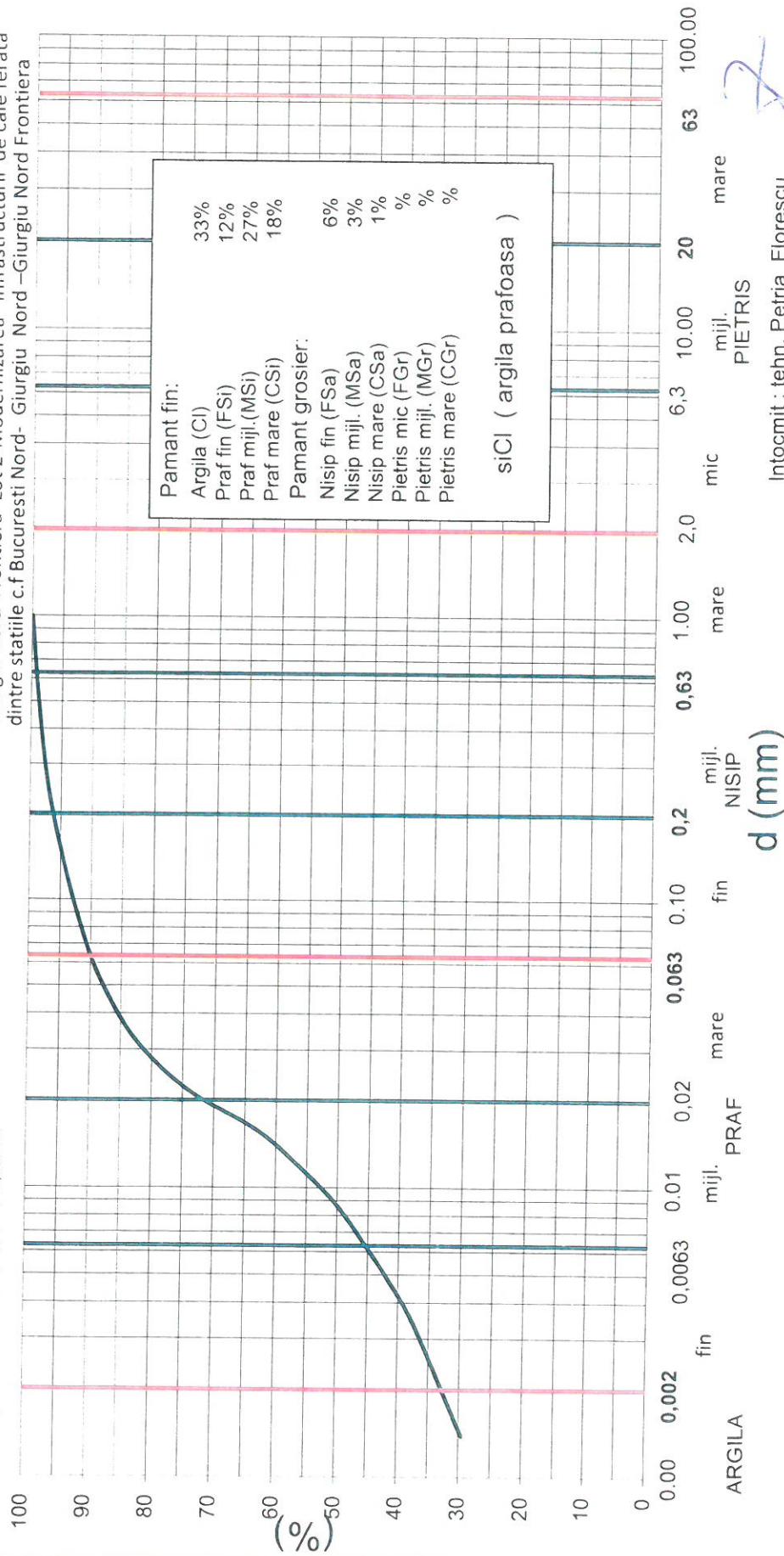
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Locul prelevării : 74 Pd+f / 2,00 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord -Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr. 29 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

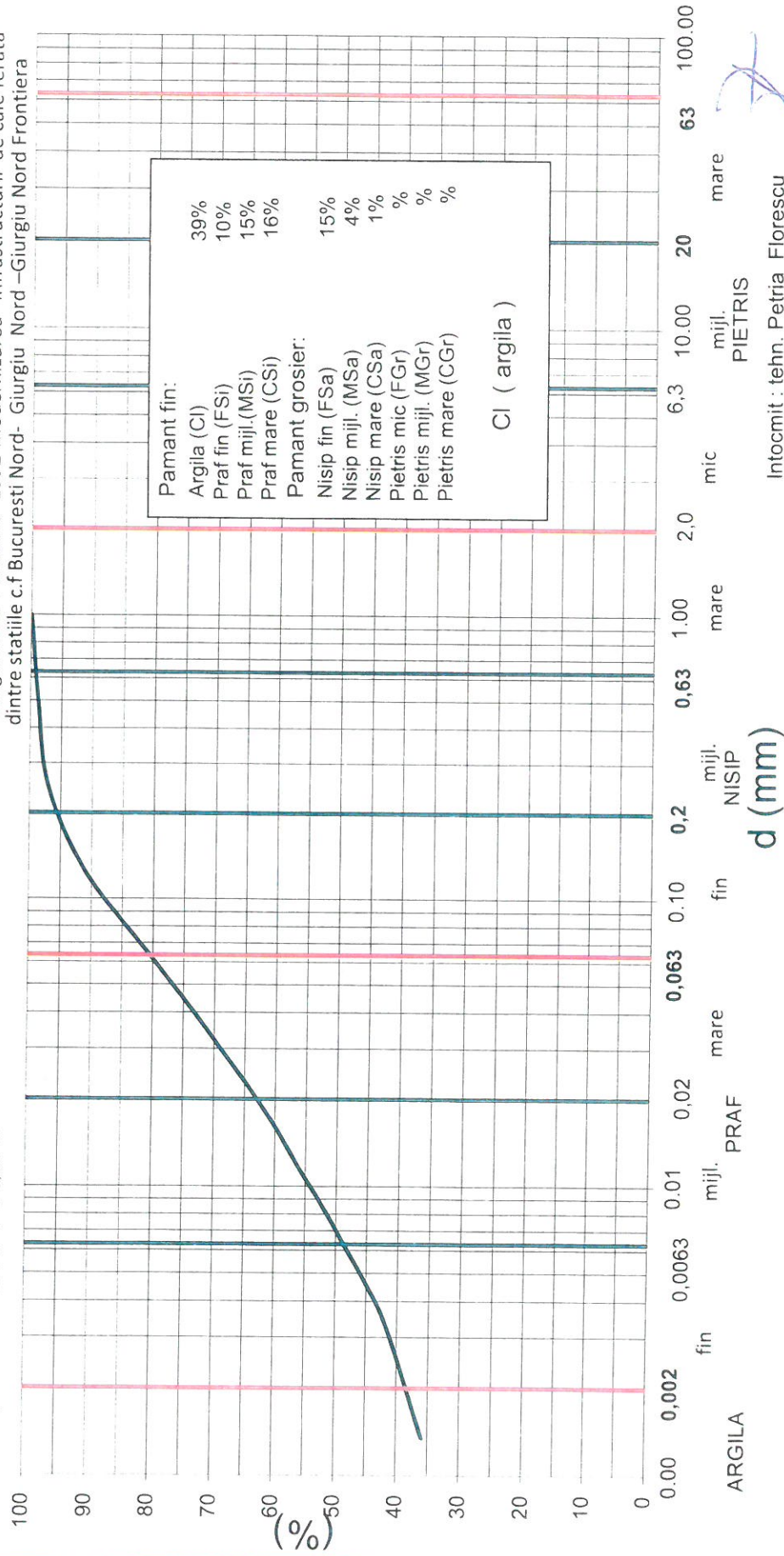
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

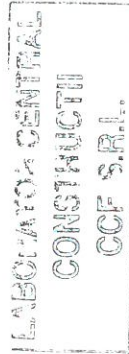
Cod 50

Locul prelevării : 85 Pd+f / 4,50 m

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera” Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries



Anexa nr. 30 , la raportul de incercare nr.: 1611 / 30.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

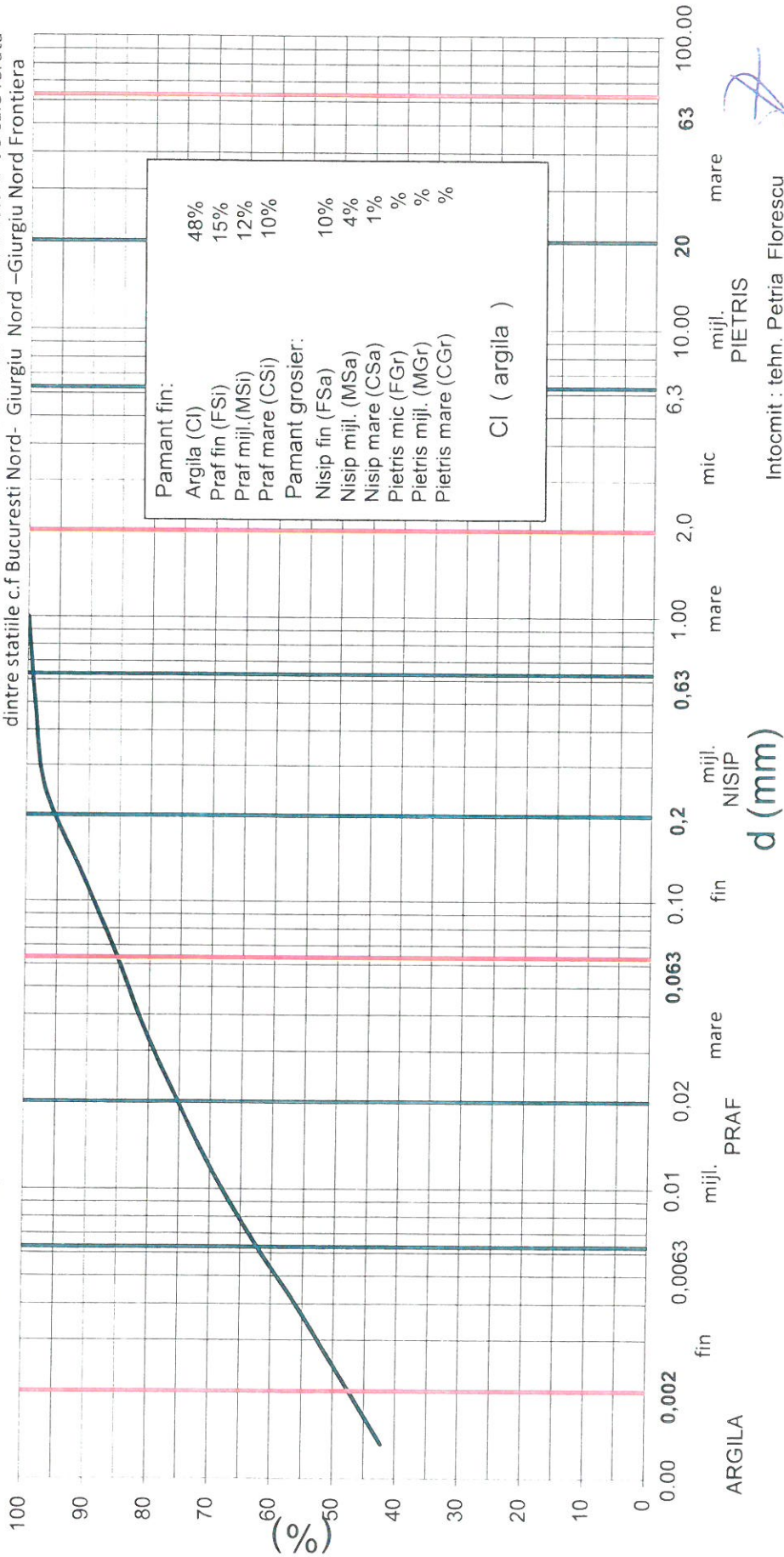
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 50

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Iilava- Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera”Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata
dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevării : 87 Pd+f / 4,00 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil.ing. Gabriela Andries



Anexa nr.: 35 la raportul de incercare: 1611/30.03.2018

Inercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 50

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera - Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

Loc de prelevare: 94Pd+f/Ad: 3,00 m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | |
|---------------------|------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 |
| $\tau =$ | 78,9 | 106,8 | 134,7 |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | |

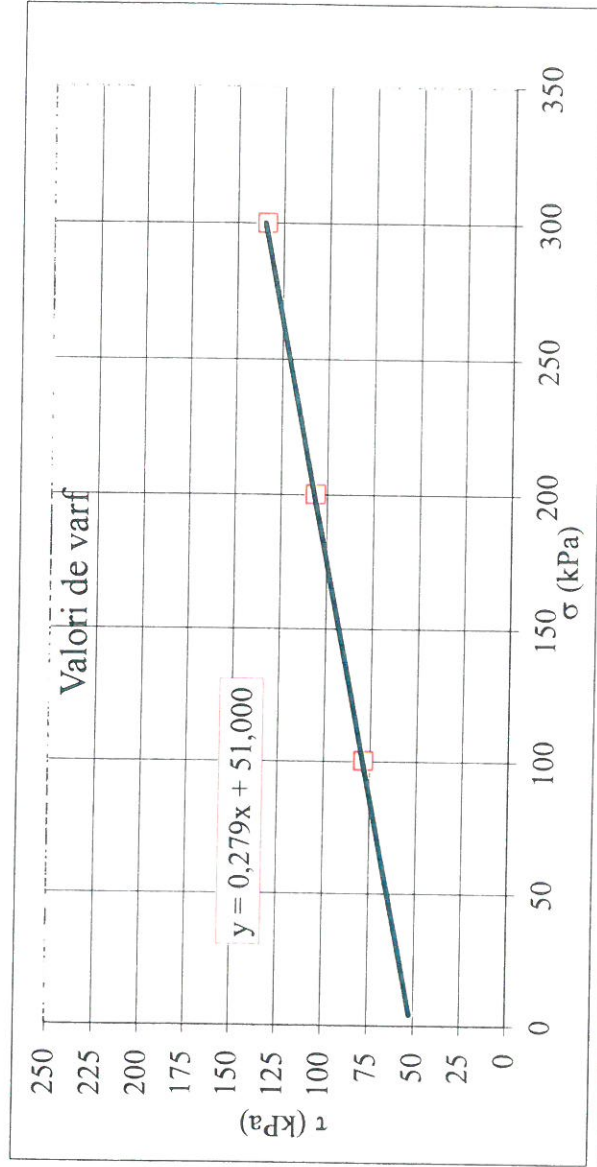
| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,279 | (rad) |
| $\phi =$ | 16,00 | (°) |
| $c =$ | 51 | (kPa) |

$c_{uu} =$ 51,00 kPa

$\phi_{uu} =$ 16,00 °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVEITA NR. | | |
|---|-------------|-------------------|---------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{of} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF SRL

Anexa nr.: 37 la raportul de incercare: 1611/30.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 50

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera - Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

Loc de prelevare: 41Pd+f/Ad: 4,00 m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | |
|---------------------|------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 |
| $\tau =$ | 79,2 | 105,3 | 131,5 |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | |

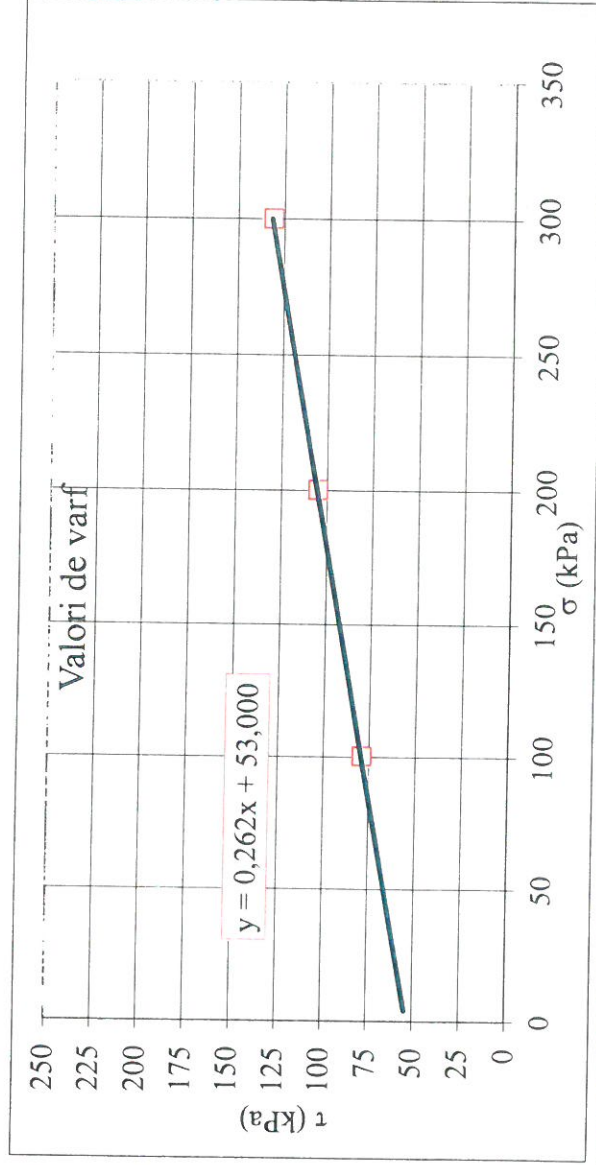
| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,262 | (rad) |
| $\phi =$ | 15,00 | (°) |
| $c =$ | 53 | (kPa) |

$c_{uu} =$ 53,00 kPa

$\phi_{uu} =$ 15,00 °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|-------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | Dh | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_r = h - Dh$ | h_r | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{ar} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_r | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin. *Paula Magdalin*
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries.....

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.: 38 la raportul de incercare: 1611/30.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 50

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera - Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

Loc de prelevare: 67Pd+f/Ad: 3,00 m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | | |
|---------------------|------|-------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
| $\tau =$ | 77,9 | 112,8 | 147,7 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | | (kPa) |

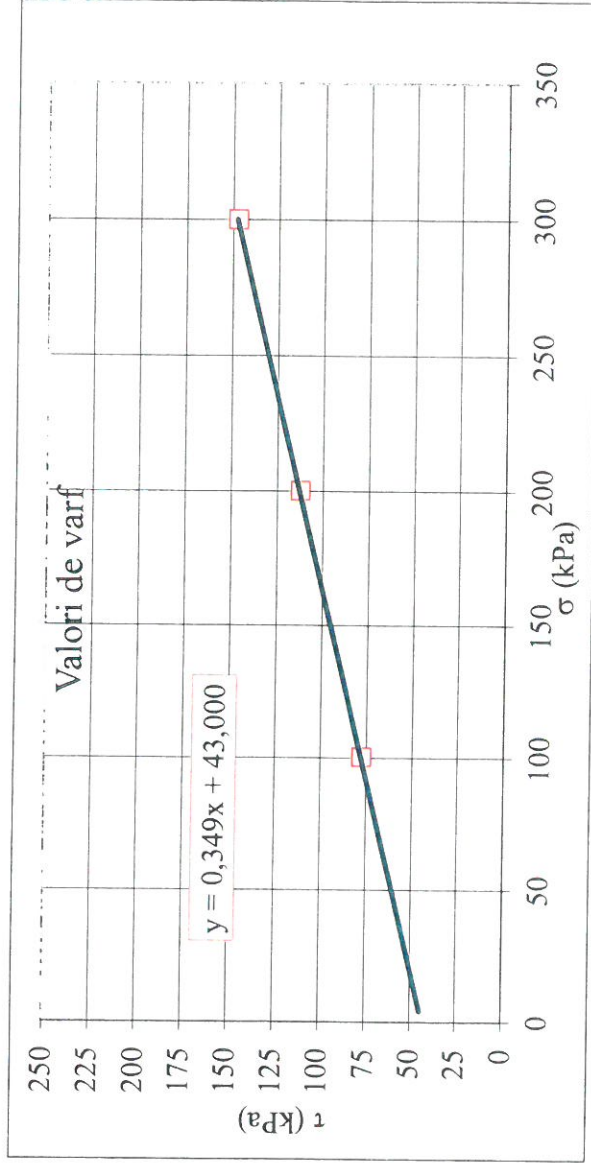
| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,349 | (rad) |
| $\phi =$ | 20,00 | (°) |
| $c =$ | 43 | (kPa) |

$c_{uu} = 43,00$ kPa

$\phi_{uu} = 20,00$ °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|---|----------|-------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | Dh | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | P_{uf} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin. *P. Magdalin*
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries. *G. Andries*

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF SRL

Anexa nr.: 39 la raportul de incercare: 1611/30.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 50

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera - Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

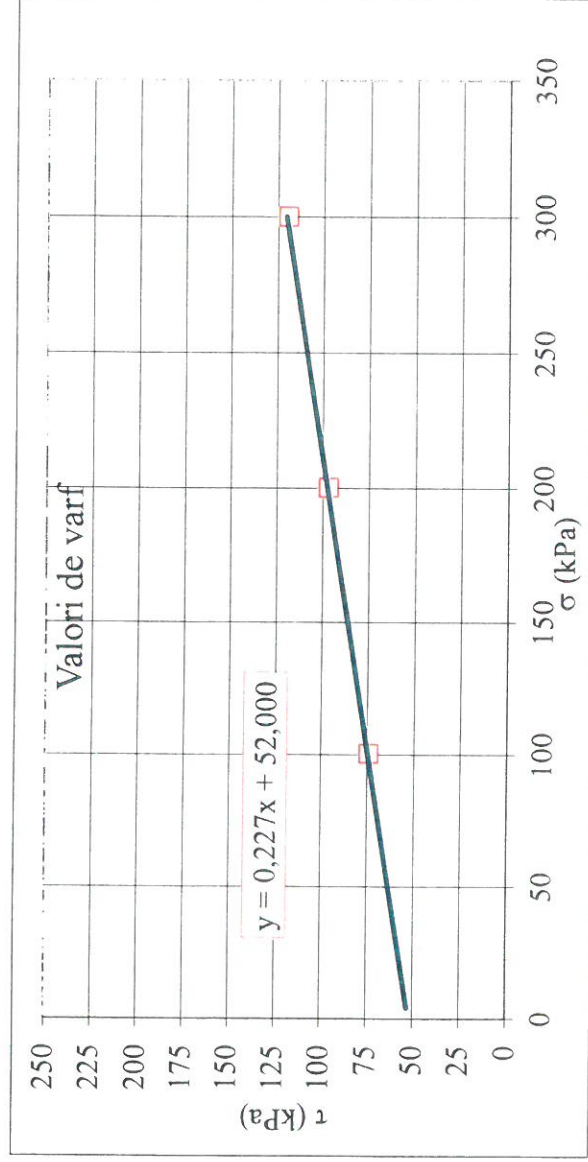
Loc de prelevare: 53Pd+f/Ad: 3,50 m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| σ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
|-------------------|------|------|-------|-------|
| τ | 74,7 | 97,4 | 120,0 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual}$ | | | | (kPa) |

| | | |
|----------|-------|-------|
| $tg\phi$ | 0,227 | (rad) |
| ϕ | 13,00 | (°) |
| c | 52 | (kPa) |

 $c_{uu} = 52,00$ kPa $\phi_{uu} = 13,00$ ° $c_{uu rez} =$ kPa $\phi_{uu rez} =$ °

| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|----------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | D _h | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_f = h - D_h$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{uf} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin...
Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries.....

Anexa nr.: 40 la raportul de incercare: 1611/30.03.2018

Inercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 50

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava-Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera - Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

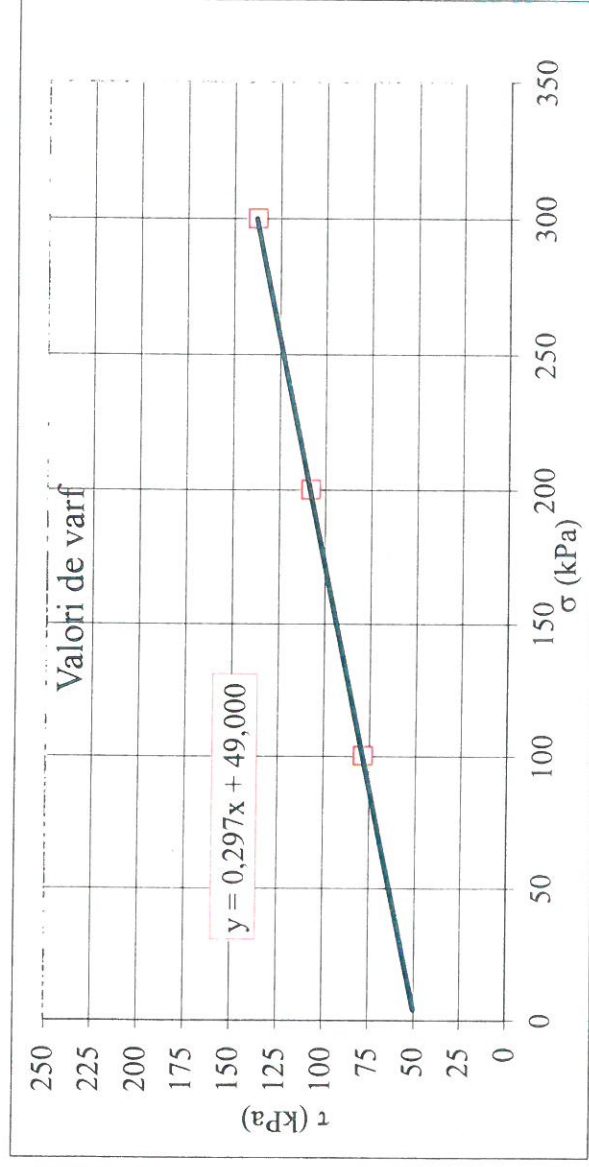
Loc de prelevare: 82Pd+f/Ad: 2,50 m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | | |
|---------------------|------|-------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
| $\tau =$ | 78,7 | 108,3 | 138,0 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | | (kPa) |

| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,297 | (rad) |
| $\phi =$ | 17,00 | (°) |
| $c =$ | 49 | (kPa) |

 $c_{uu} = 49,00$ kPa $\phi_{uu} = 17,00$ ° $c_{uu rez} =$ kPa $\phi_{uu rez} =$ °

| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|-------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformatia epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Inaltimea finala $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A \cdot h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finala uscat | ρ_{ar} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea finala | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin. *P. Magdalin*
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries. *G. Andries*

Anexa nr.: 43 la raportul de incercare nr.: 1161/30.03.2018

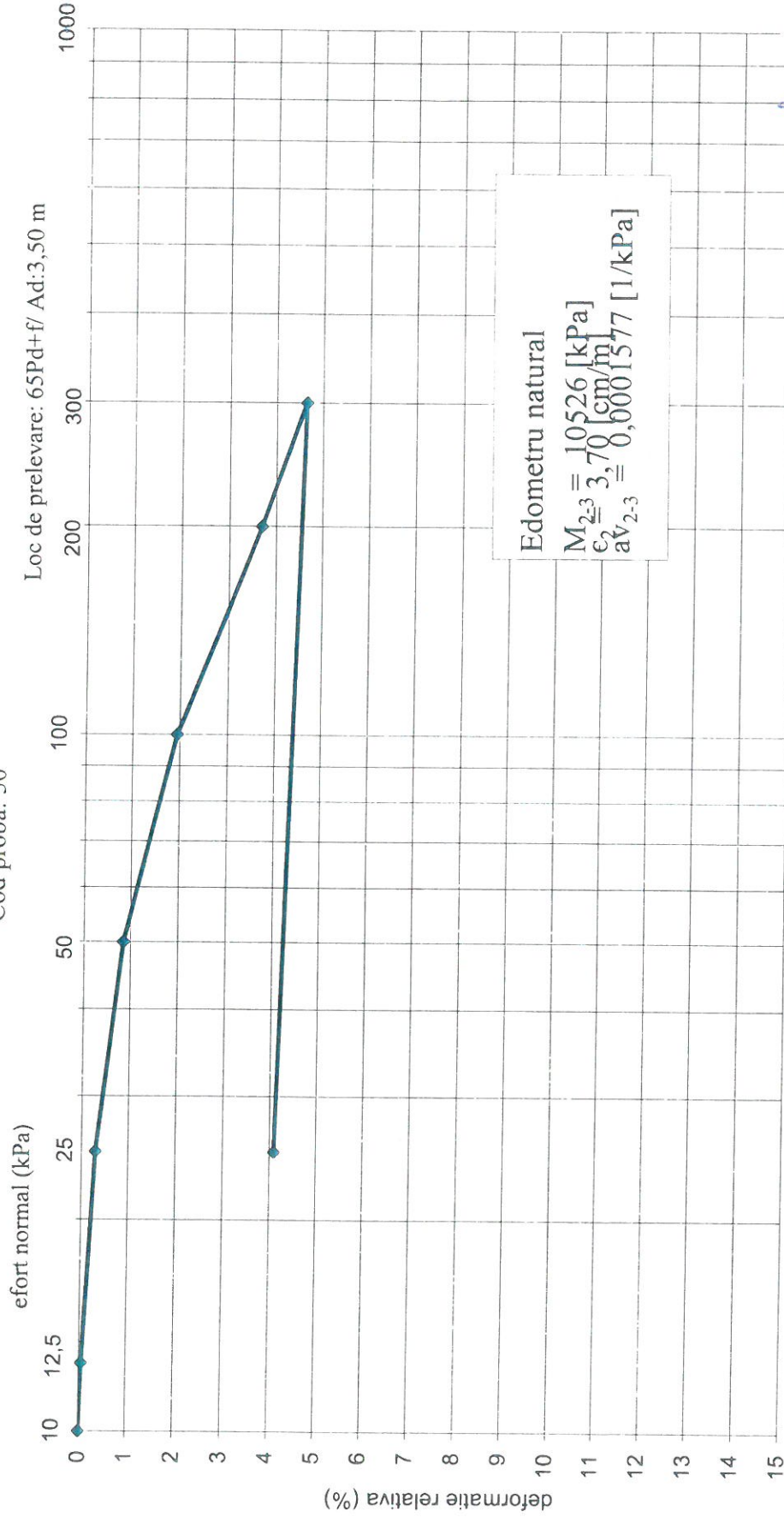
Client: SC GEO-SERV SRL

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord -Jilava -
Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera. Lot 2. Modernizarea
infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord
- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 50



Intocmit: Geolog Paula Magdalin *P. Magdalin*

LABORATOR NATIONAL
CONSULTING
ACC SRL

Anexa nr.: 44 la raportul de incercare nr.: 1161/30.03.2018

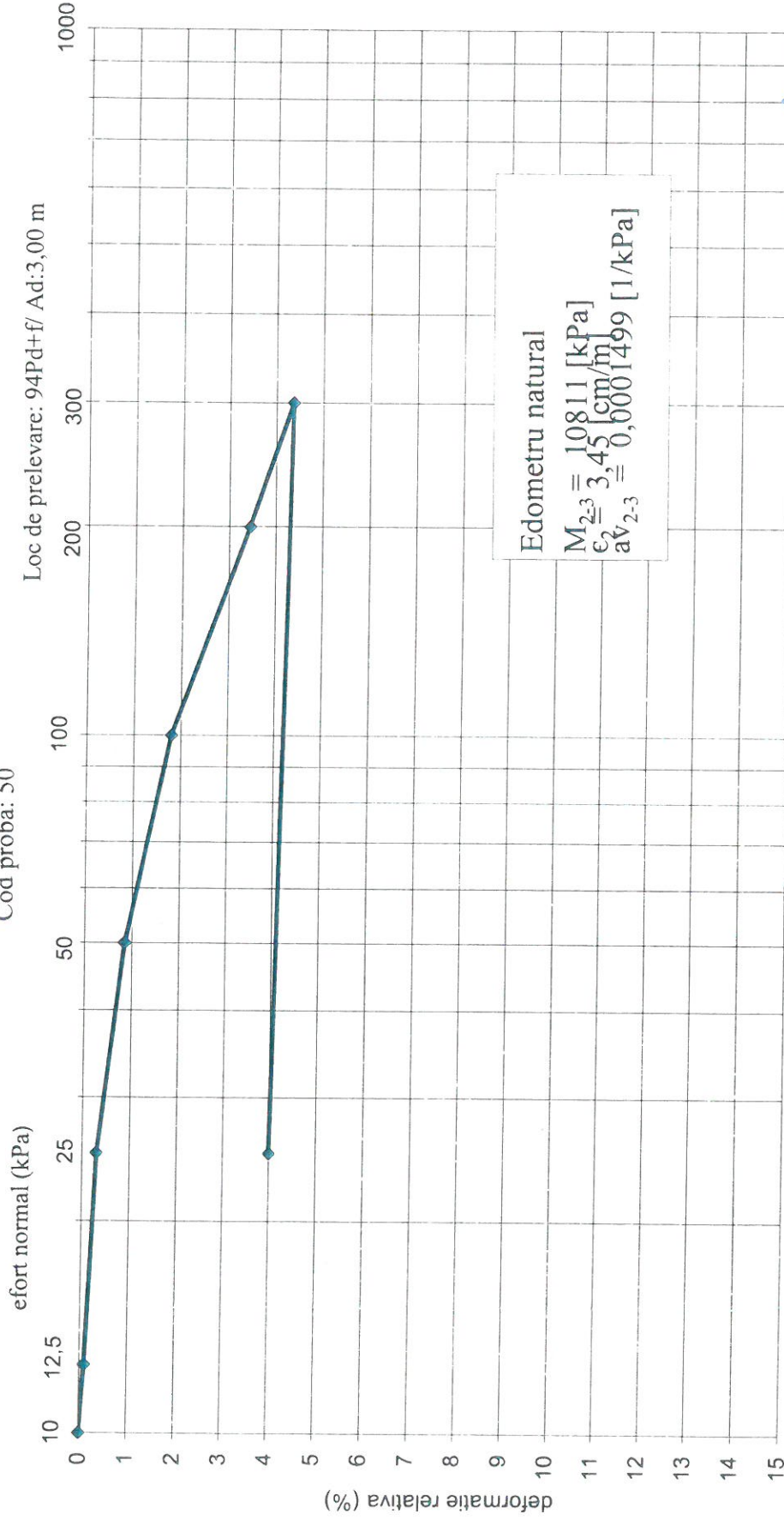
Client: SC GEO-SERV SRL

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord -Jilava -
Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera. Lot 2. Modernizarea
infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord
- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 50



Intocmit: Geolog Paula Magdalin *P. Paula*

Anexa nr.: 46 la raportul de incercare nr.: 1161/30.03.2018

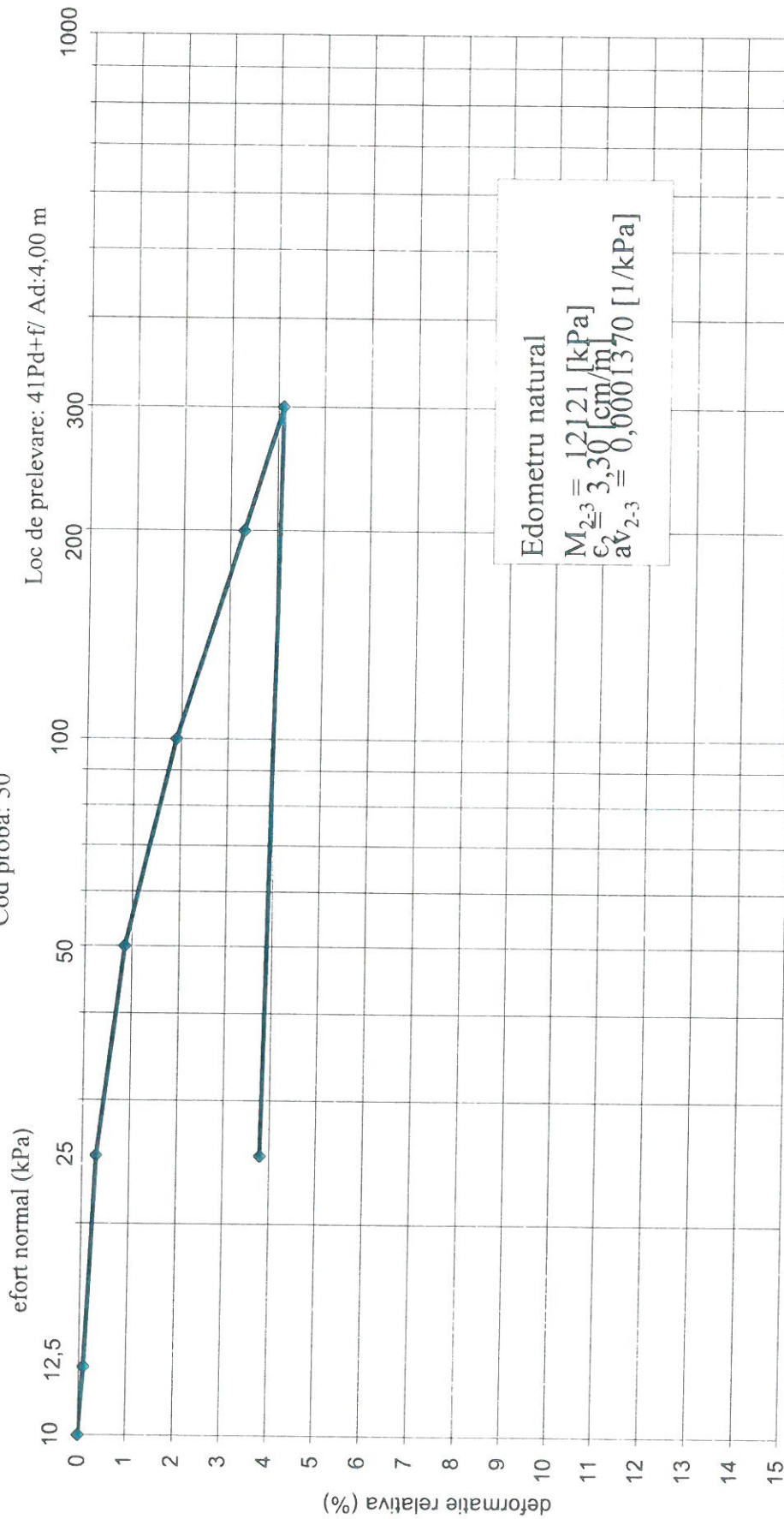
Client: SC GEO-SERV SRL

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord -Jilava -
Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera. Lot 2. Modernizarea
infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord
- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 50



Intocmit: Geolog Paula Magdalin



Anexa nr.: 47 la raportul de incercare nr.: 1161/30.03.2018

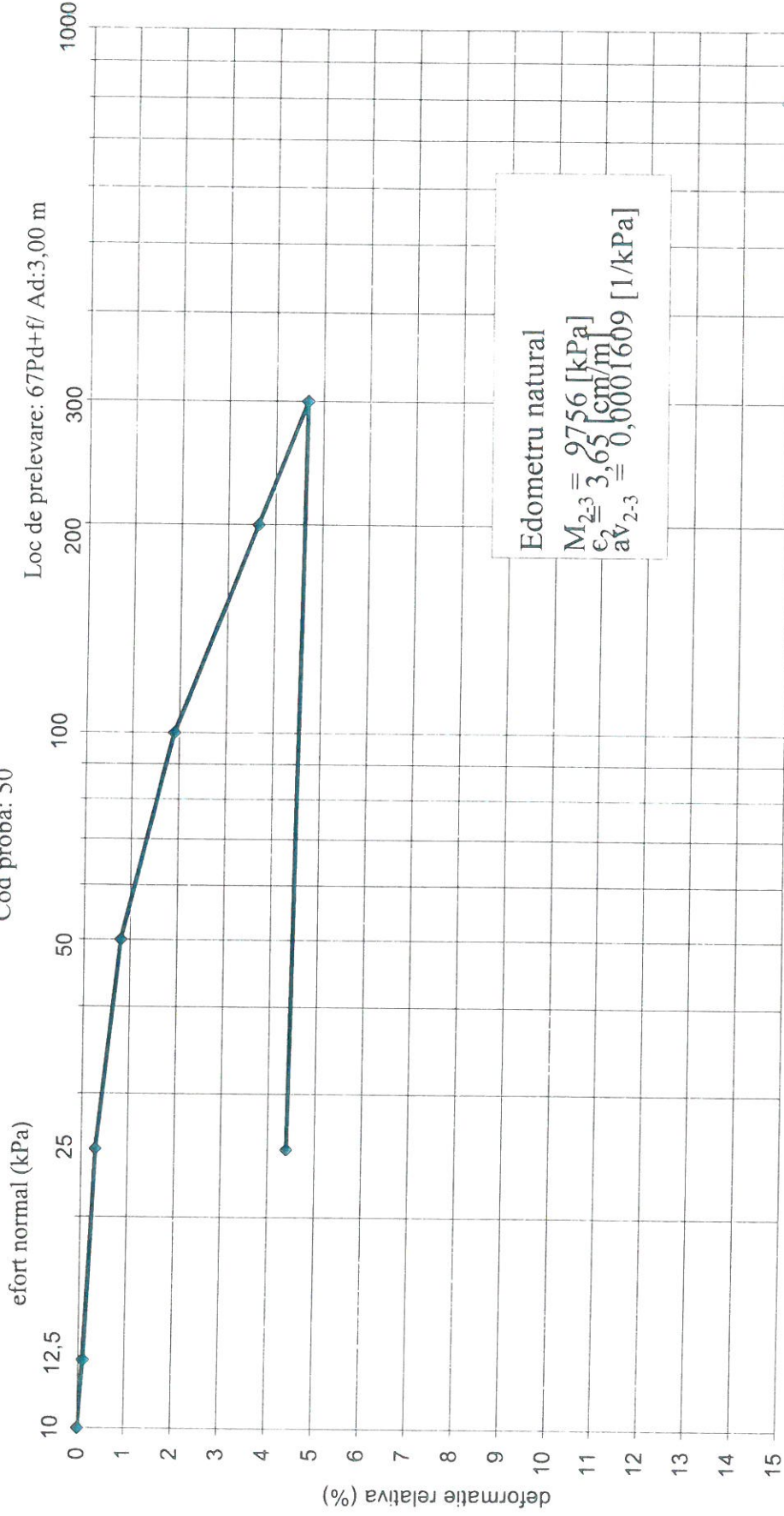
Client: SC GEO-SERV SRL

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord -Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera. Lot 2. Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 50



Intocmit: Geolog Paula Magdalin *[Signature]*

LABORATOR GENERAL
CONSTRUCII
GEO-SERV SRL

Anexa nr.: 48 la raportul de incercare nr.: 1161/30.03.2018

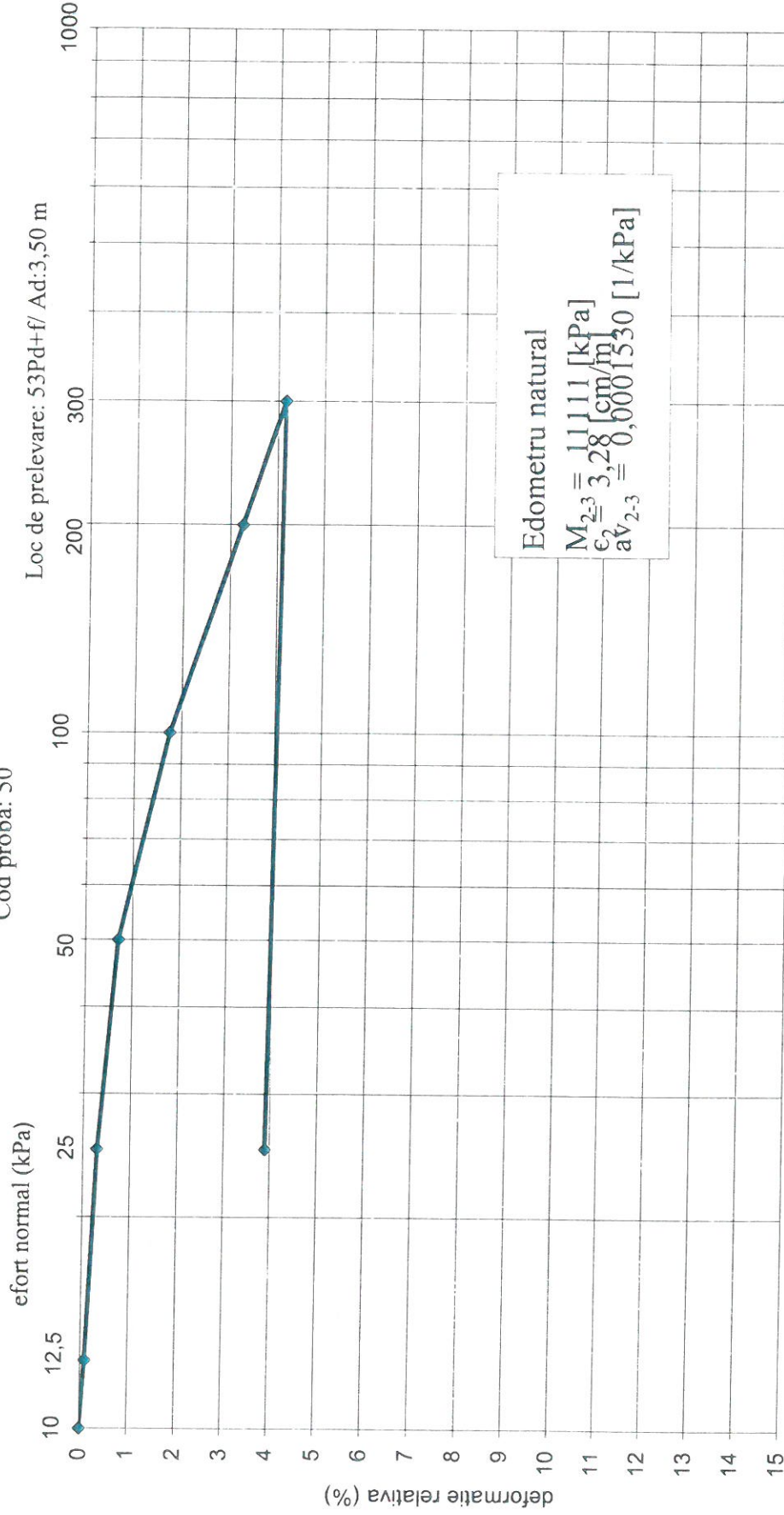
Client: SC GEO-SERV SRL

Lucrarea: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord -Jilava -
Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera. Lot 2. Modernizarea
infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord
- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 50



Intocmit: Geolog Paula Magdalin *Paula Magdalin*





Laborator Central Constructii CCF SRL

Calea Giulesti nr 242, Sector 6, Bucuresti, CIF: RO 17245498

Reg.Com:J40/2939/2005.Tel:0212210814. office@laboratorccf.ro

Banca: BCR Sucursala Plevnei. Cont: RO67RNCB0071011530000001

Laborator grad I autorizatie ISC nr. 2055

Laborator acreditat RENAR, certificat LI 366

Laborator autorizat AFER seria AL nr. 566/2016

RAPORT DE INCERCARI NR.1513 / 23.03.2018

Denumire si adresa client: SC GEO-SERV SRL

Str.Ing. Pascal Cristian nr. 26, sector 6, Bucuresti
Punct de lucru: Calea Grivitei ,nr.172, et.2, apt.4,sector 1, Bucuresti

2. Nr. Comanda: 303 / 15.03.2018

3.Obiectul comenzii:

3.1. Lucrare: Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord- Jilava- GiurgiuNord Frontiera- Lot 2
Modernizarea infrastucturii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord- Giurgiu Nord
Frontiera

3.2. Incercari executate: Incercari fizico- mecanice pamant

3.3. Metode de incercare utilizate: Conform tabel10

4. Locul de desfasurare al incercarilor: in laborator

5. Descrierea probelor de incercat : pamant coeziv ,cod 50

6. Date referitoare la prelevarea probelor :

6.1. Probele au fost prelevate de client

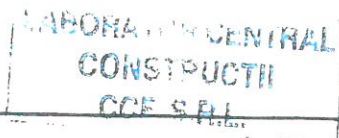
6.2. Data prelevarii: nu se specifica in comanda

6.3. Locul de prelevare: din foraje geotehnice

7. Data primirii probelor: 15.03.2018

8. Data (perioada) executarii incercarilor: 15.03.2018 – 23.03.2018

9. Alte informatii privind incercarile:-



Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1293 / 14.03.2018.

Nr. anexe: 12

10. Rezultatele incercarii:

| Locul prelevării ad./m/cod | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85 SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | | Ind. pori e | Vol. pori n % | Det. rez. pamant. la forfec. prin forf. directa STAS 8942/2-82 | Determinarea compresibilitatii prin incercare in edometru STAS 8942/1-89 | | | | | | |
|----------------------------|---|--|---------|----------|---|----------------|----------------|---|----------------|-------------------------|-------------|---------------|--|--|-----|-------|-------|----------------------|---------------------|-------------------------|
| | | Argila Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | umeda g/cm ³ | | | | uscata g/cm ³ | W % | Φ o | C kPa | M ₂₋₃ kPa | E ₂ cm/m | a _{v2-3} 1/kPa |
| 1Pd+f / 5,00m Km 24+276 | Nisip in amestec cu pietris (grSa) | - | 1 | 58 | 41 | - | - | - | - | - | 7,1 | - | - | - | - | - | - | - | - | |
| 10Pd+f / 3,50m Km 28+050 | Argila (Cl), vartoasa; Sr=0,97 | 51 | 40 | 9 | - | 70,2 | 24,2 | 46,0 | 0,98 | 1,992 | 1,592 | 25,1 | 41,02 | - | - | - | - | - | - | |
| 11Pd+f / 3,00m Km 28+300 | Argila (Cl), vartoasa Sr=0,91 | 54 | 40 | 6 | - | 74,5 | 24,8 | 49,6 | 0,99 | 1,932 | 1,541 | 25,4 | 42,92 | 12 | 61 | 10256 | 3,20 | 0,0001706 | - | |
| 12Pd+f / 5,50m Km 28+300 | Argila prafoasa(siCl), vartoasa; Sr=0,88 | 33 | 57 | 10 | - | 52,1 | 17,8 | 34,3 | 0,89 | 1,975 | 1,623 | 21,7 | 38,89 | - | - | - | - | - | - | - |
| 34Pd+f / 4,00m Km 28+600 | Argila (Cl), vartoasa Sr=0,88 | 43 | 51 | 6 | - | 60,0 | 20,5 | 39,5 | 0,97 | 1,969 | 1,617 | 21,8 | 40,13 | - | - | - | - | - | - | - |
| 37Pd+f / 3,00m Km 29+400 | Argila (Cl), vartoasa; Sr=0,91 | 39 | 50 | 11 | - | 58,0 | 19,0 | 39,0 | 0,92 | 1,986 | 1,683 | 22,3 | 39,87 | - | - | - | - | - | - | - |
| 97Pd+f / 3,00m Km 50+600 | Argila prafoasa (siCl), consistenta Sr=0,94 | 33 | 61 | 6 | - | 52,0 | 16,2 | 35,8 | 0,80 | 1,989 | 1,613 | 23,3 | 40,05 | 16 | 44 | 11429 | 3,03 | 0,0001461 | - | |
| 99Pd+f / 3,00m Km 51+500 | Argila (Cl), vartoasa; Sr=0,91 | 39 | 54 | 7 | - | 58,3 | 19,0 | 39,3 | 0,91 | 1,966 | 1,595 | 22,7 | 40,94 | - | - | - | - | - | - | - |

Legenda: W_L= limita de curgere; W_p= limita de plasticitate; I_p= indice de plasticitate; W=umiditatea naturala; φ o = unghiul de frecare interna; C= coeziune; M₂₋₃= modul de deformatie edometric ; E₂= tasare specifica; a_{v2-3}= coeficient de compresibilitate; I_{m3}= tasare specifica prin umezire; Sr=gradul de umiditate

Responsabil incercari,
Responsabil profil II,
RAC

Tehn. Petria Florescu.....

Ing. Gabriela Andries.....

Ing. Camelia Pirvu.....

LCC-CCF
R.A.C.

Director

Elvira Dumitrescu

Nota:

1. Rezultatele prezentate se refera numai la probele supuse incercarilor.
2. Prezentul raport nu poate fi produs partial decat cu acordul scris al Laborator Central Constructii CCF SRL
3. Prezentul raport de incercari a fost intocmit in doua exemplare, din care un exemplar la client si un exemplar la biroul central Constructii CCF SRL



Anexa nr. 7 . la raportul de incercare nr.: 1293 / 14.03.2018

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

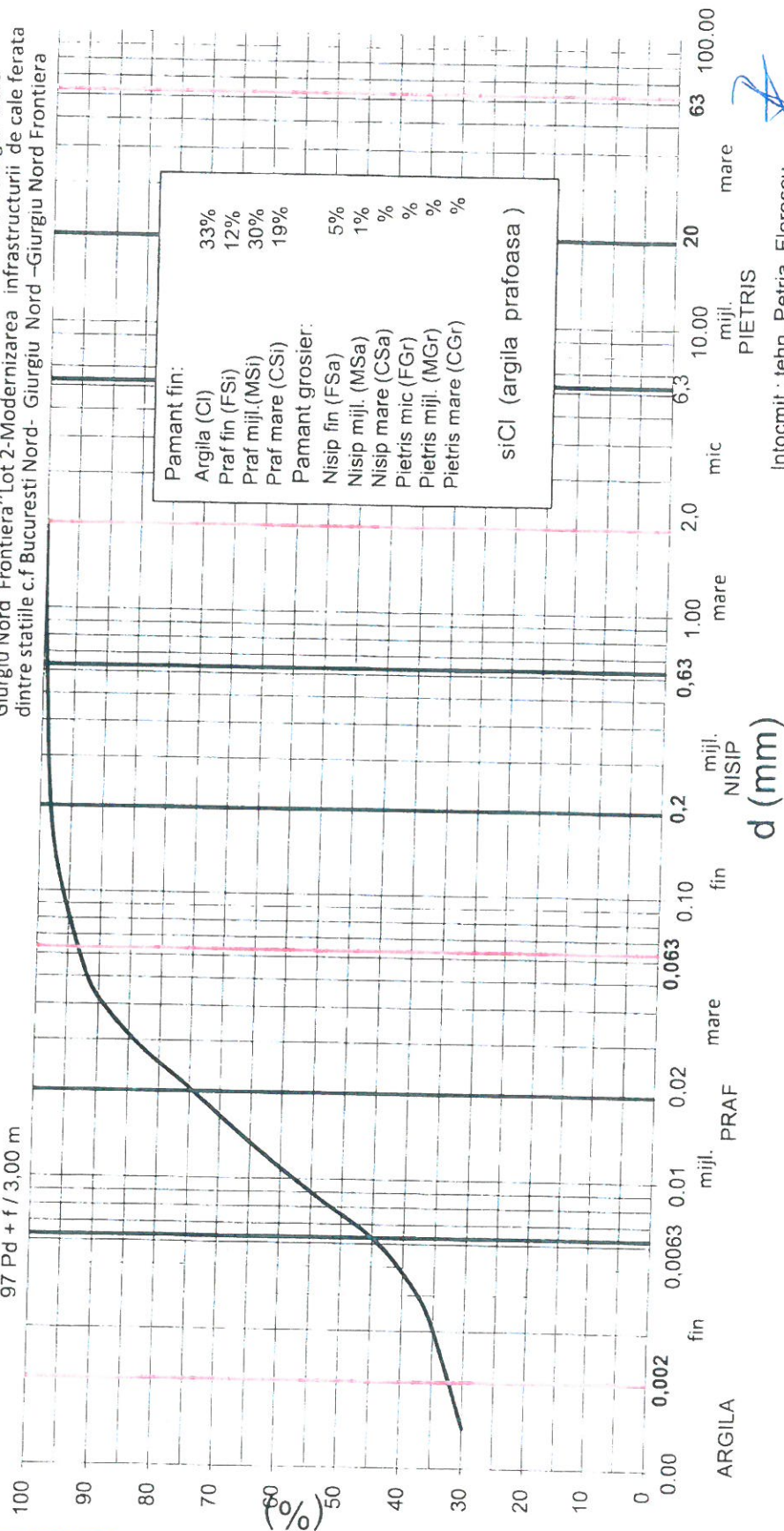
Cod 43

Locul prelevării : Km 50+600

97 Pd + f / 3.00 m

Cliant: SC GEO-SERV SRL

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord –Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera”/Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord –Giurgiu Nord Frontiera



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profiling: Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr. 8 , la raportul de incercare nr.: 1293 / 14.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

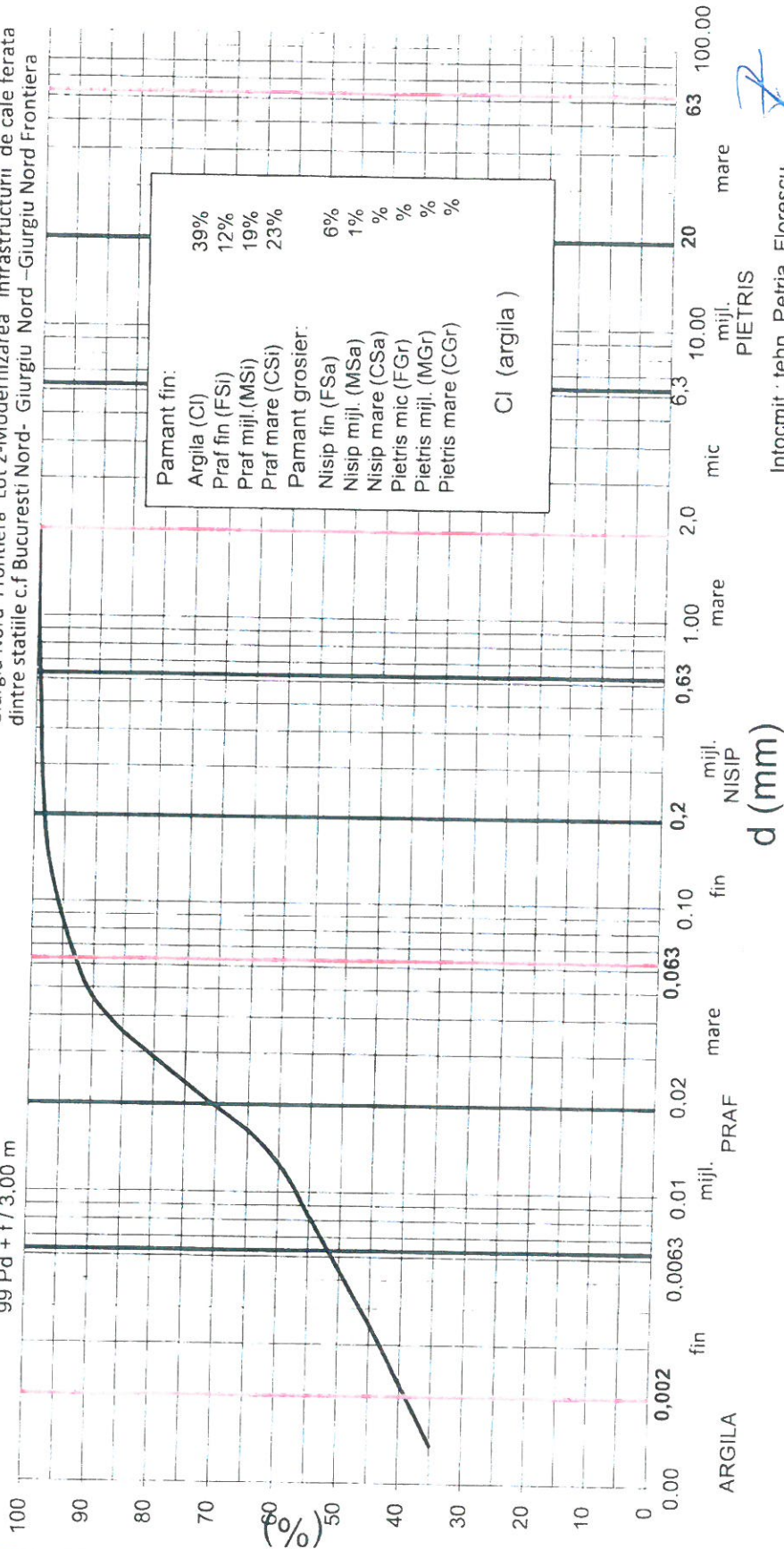
Conform STAS 1913/5-85:

SR EN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 43

Lucrare: Modernizarea liniei c.f Bucuresti Nord -Jilava- Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"/Lot 2-Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f Bucuresti Nord- Giurgiu Nord -Giurgiu Nord Frontiera

Locul prelevării : Km 51+500
99 Pd + f / 3.00 m



Intocmit : tehn. Petria Florescu
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTIIL
CCF S.R.L.

Anexa nr.: 10 la raportul de incarcare: 1293/14.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 43

Lucrarea: " Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera" Lot 2 Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

Loc de prelevare: 97 Pd+fk/m 50+600/Ad: 3,00

Tip incarcare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
|---------------------|------|------|-------|-------|
| $\tau =$ | 71,9 | 99,8 | 127,7 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | | (kPa) |

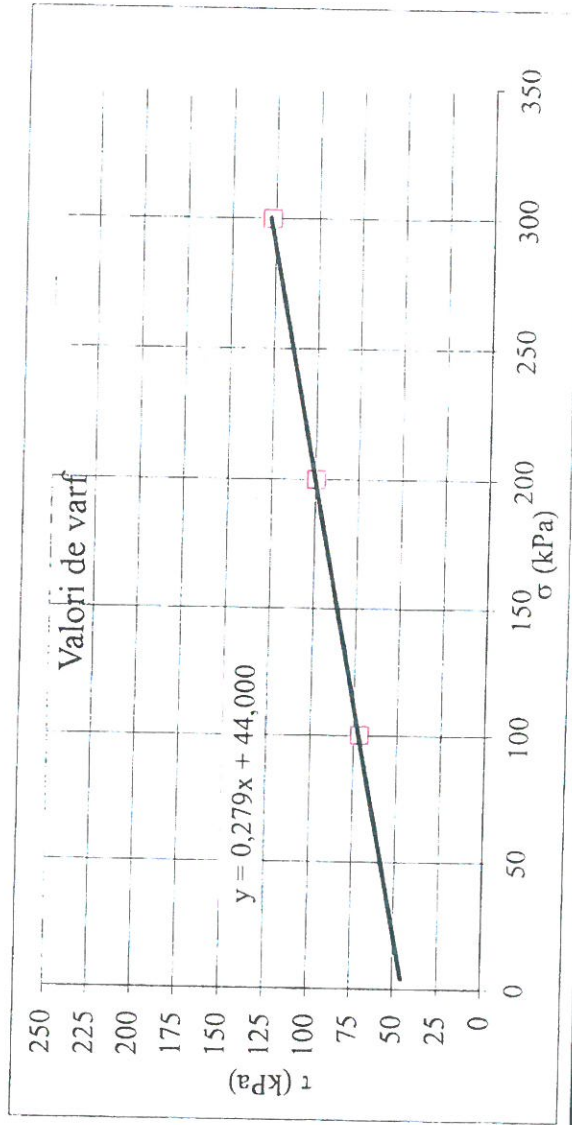
| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,279 | (rad) |
| $\phi =$ | 16,00 | (°) |
| $c =$ | 44 | (kPa) |

$c_{uu} =$ 44,00 kPa

$\phi_{uu} =$ 16,00 °

$c_{uurez} =$ kPa

$\phi_{uurez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|-------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformatia epruvetei | Dh | cm | - | - | - |
| Inaltimea finala $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finala uscat | ρ_{uf} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea finala | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries

**LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.**

Anexa nr.:12 la raportul de incercare nr.: 1293/14.03.2018

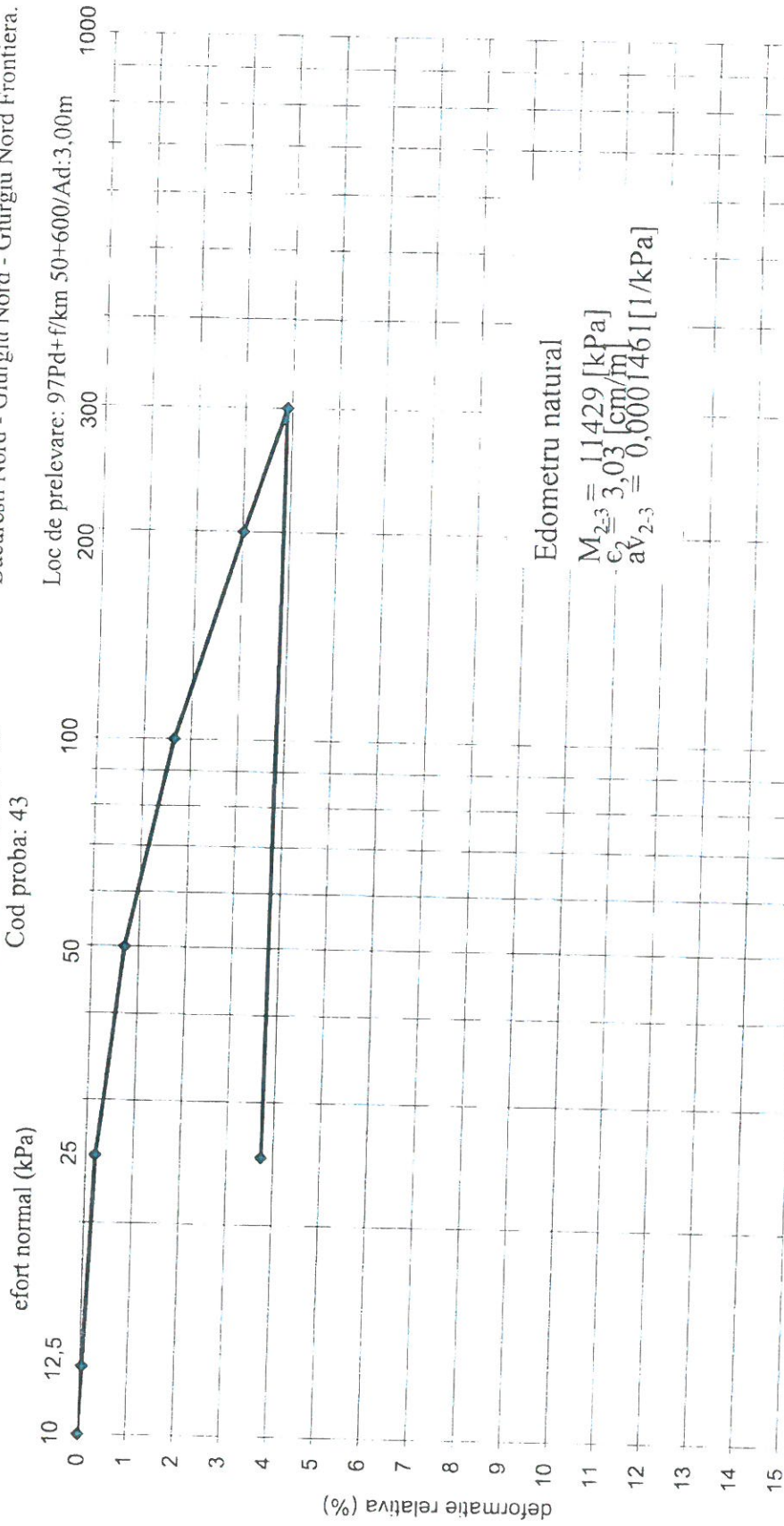
Client: SC GEO-SERV SRL

Lucrarea: "Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera " Lot 2 - Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 43



Intocmit: Geolog Paula Magdalin *[Signature]*



Laborator Central Constructii CCF SRL

Calea Giulesti nr 242, Sector 6, Bucuresti, CIF: RO 17245498

Reg.Com:J40/2939/2005.Tel:0212210814. office@laboratorccf.ro

Banca: BCR Sucursala Plevnei. Cont: RO67RNCB0071011530000001

Laborator grad I autorizatie ISC nr. 2055

Laborator acreditat RENAR, certificat LI 366

Laborator autorizat AFER seria AL nr. 566/2016

RAPORT DE INCERCARI NR.1138 / 07.03.2018

Denumire si adresa client: SC GEO-SERV SRL

Str.Ing. Pascal Cristian nr. 26, sector 6, Bucuresti

Punct de lucru: Calea Grivitei ,nr.172, et.2, apt.4,sector 1, Bucuresti

2. Nr. Comanda: 170 / 12.02.2018

3.Obiectul comenzii:

3.1. Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre.Bucuresti Nord-Giurgiu Nord Giurgiu- Frontiera

3.2. Incercari executate: Incercari fizico- mecanice pamant

3.3. Metode de incercare utilizate: Conform tabel10

4. Locul de desfasurare al incercarilor: in laborator

5. Descrierea probelor de incercat : pamant coeziv ,cod 27

6. Date referitoare la prelevarea probelor :

6.1. Probele au fost prelevate de client

6.2. Data prelevarii: nu se specifica in comanda

6.3. Locul de prelevare: din foraje geotehnice

7. Data primirii probelor: 12.02.2018

8. Data (perioada) executarii incercarilor: 12.02.2018 – 07.03.2018

9. Alte informatii privind incercarile:-

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

10. Rezultatele incercarii:

| Locul prelevării ad./m | Descrierea materialului | Determinarea granulozitatii (%) STAS 1913/5-85 SREN ISO 14688-1:A1:2014 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | Determinarea densitatii pamanturilor STAS 1913/3-76 | | | Vol. pori | Ind. pori | *Det. rez. pamant. la forfec. prin forf. directa STAS 8942/2-82 | | | | Determinarea compresibilitatii prin incercare in edometru STAS 8942/1-89 | | | |
|---------------------------|---|---|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|---|--------------------------|------|-----------|-----------|---|----|--------------------|---------------------|--|---------------------|-------------------------|----------------------|
| | | Ag Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | umedă g/cm ³ | uscata g/cm ³ | W % | | | n % | e | Φ _{lim} o | C _{uu} kPa | M ₂₋₃ kPa | ε ₂ cm/m | a _{v2-3} 1/kPa | I _{m3} cm/m |
| Km 33+870 16Pd+f/2,00 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,73 | 44 | 50 | 6 | - | 63,2 | 19,8 | 43,4 | 0,99 | 1,871 | 1,556 | 20,2 | 42,79 | 0,75 | 14 | 60 | 10526 | 3,6 | 0,0001663 | - | | |
| Km 33+870 13Pd+f/3,60 | Argila (Cl), vartoasa ,Sr=0,93 | 62 | 35 | 3 | - | 80,5 | 22,5 | 58,0 | 0,94 | 1,947 | 1,543 | 26,2 | 43,27 | 0,76 | 11 | 93 | 10417 | 3,7 | 0,0001690 | - | | |
| Km 33+870 13Pd+f/8,50 | Argila prafoasa(siCl), vartoasa ,Sr=0,67 | 29 | 48 | 23 | - | 50,8 | 15,8 | 35,0 | 0,99 | 1,896 | 1,631 | 16,2 | 39,59 | 0,66 | - | - | - | - | - | - | | |
| Km 34+060 17Pd+f/4,50 | Argila (Cl), vartoasa ,Sr=0,81 | 50 | 37 | 13 | - | 70,4 | 20,0 | 50,4 | 0,99 | 1,946 | 1,615 | 20,4 | 40,63 | 0,68 | - | - | - | - | - | - | | |
| Km 34+260 14Pd+f/2,30 | Argila (Cl),vartoasa, Sr=0,87 | 54 | 37 | 9 | - | 75,2 | 20,6 | 54,6 | 0,93 | 1,923 | 1,549 | 24,2 | 43,05 | 0,76 | 13 | 72 | 10204 | 3,9 | 0,0001725 | - | | |
| Km 34+260 14Pd+f /8,00 | Argila ,(Cl),vartoasa , Sr=1,00 | 48 | 43 | 9 | - | 76,3 | 20,2 | 56,1 | 0,99 | 2,108 | 1,750 | 20,4 | 35,66 | 0,55 | - | - | - | - | - | - | | |
| Km 34+260 18Pd+f /4,50 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,85 | 56 | 36 | 8 | - | 71,5 | 20,4 | 51,1 | 0,95 | 1,934 | 1,576 | 22,7 | 42,06 | 0,73 | - | - | - | - | - | - | | |
| Km 34+460 19Pd+f /1,40 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,83 | 40 | 47 | 13 | - | 60,5 | 19,2 | 41,3 | 0,92 | 1,920 | 1,570 | 22,3 | 42,28 | 0,73 | - | - | - | - | - | - | | |

Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1138/07.03.2018.

Nr. anexe:31

| Locul prelevării ad./m | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85 SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | | Vol. pori n % | Ind. pori e | *Det. rez. pamant. la forfec. prin forf. directa STAS 8942/2-82 | Determinarea compresibilitatii prin incercare in edometru STAS 8942/1-89 | | | | | |
|--------------------------|------------------------------------|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|---|--------------------------|------|---------------|-------------|---|--|---------------------|----------------------|---------------------|-------------------------|----------------------|
| | | Ag Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | umedă g/cm ³ | uscata g/cm ³ | W % | | | | Φ _{u(1)} o | C _{uu} kPa | M ₂₋₃ kPa | ε ₂ cm/m | a _{v2-3} 1/kPa | I _{m3} cm/m |
| Km 34+660 20Pd+f/5,00 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,83 | 42 | 37 | 21 | - | 60,7 | 19,3 | 41,4 | 0,92 | 1,911 | 1,557 | 22,7 | 42,76 | 0,75 | - | - | - | - | | | |
| Km 34+660 15Pd+f/1,50 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,93 | 49 | 42 | 9 | - | 66,4 | 20,4 | 46,0 | 0,92 | 1,978 | 1,595 | 24,0 | 41,36 | 0,71 | 15 | 58 | 10870 | 3,4 | 0,0001573 | - | |
| Km 34+660 15Pd+f/8,50 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,87 | 42 | 50 | 8 | - | 60,3 | 18,5 | 41,8 | 0,89 | 1,948 | 1,582 | 23,1 | 41,84 | 0,72 | - | - | - | - | - | - | - |
| Km 34+860 21Pd+f/1,30 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,81 | 45 | 46 | 9 | - | 62,2 | 19,8 | 42,4 | 0,99 | 1,945 | 1,616 | 20,4 | 40,59 | 0,68 | - | - | - | - | - | - | - |
| Km 52+800 26Pd+f/1,50 | Argila ,(Cl),vartoasa , Sr=0,91 | 57 | 33 | 10 | - | 76,5 | 22,8 | 53,7 | 0,92 | 1,912 | 1,508 | 26,9 | 44,56 | 0,80 | 12 | 88 | 10000 | 3,9 | 0,0001800 | - | |
| Km 52+200 25Pd+f/1,80 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,69 | 31 | 46 | 23 | - | 51,0 | 16,4 | 34,6 | 0,99 | 1,905 | 1,629 | 16,9 | 39,67 | 0,66 | - | - | - | - | - | - | - |
| Km 52+000 24Pd+f/4,50 | Argila ,(Cl),vartoasa , Sr=0,72 | 42 | 49 | 9 | - | 60,5 | 17,2 | 43,3 | 0,98 | 1,905 | 1,613 | 18,1 | 40,70 | 0,69 | - | - | - | - | - | - | - |
| Km 51+800 23Pd+f/3,00 | Argila ,(Cl), vartoasa ,Sr=0,80 | 43 | 48 | 9 | - | 51,4 | 16,9 | 34,5 | 0,89 | 1,922 | 1,592 | 20,8 | 41,47 | 0,71 | 14 | 65 | 12500 | 3,2 | 0,0001368 | - | |

**LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.**

Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 1138/07.03.2018.

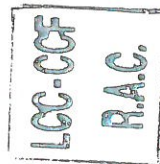
Nr. anexe:31

| Locul prelevării ad./m | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85 SR EN ISO 14688-1/A1:2014 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | | Vol. Ind. pori | Ind. pori | *Det. rez. pamant. la forfec. prin forf. directa STAS 8942/2-82 | | | | Determinarea compresibilitatii prin incercare in edometru STAS 8942/1-89 | |
|--------------------------|--|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|---|--------------------------|------|----------------|-----------|---|---|--------------------|---------------------|--|----------------------|
| | | Ag Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | umedă g/cm ³ | uscata g/cm ³ | W % | | | n % | e | Φ ₁₁₀ o | C _{uu} kPa | | M ₂₋₃ kPa |
| Km 51+600 22Pd+f/2,00 | Argila (Cl),vartoasa , Sr=0,63 | 39 | 51 | 10 | - | 56,5 | 17,1 | 39,4 | 0,98 | 1,801 | 1,527 | 18,0 | 43,86 | 0,78 | - | - | - | - | - | - |
| Km 54+400 32Pd+f/1,60 | Argila prafoasa(siCl), vartoasa,Sr=0,87 | 44 | 31 | 20 | - | 66,2 | 18,7 | 47,5 | 0,88 | 1,913 | 1,537 | 24,5 | 43,49 | 0,77 | - | - | - | - | - | - |
| Km 54+600 33Pd+f/3,50 | Argila prafoasa (siCl), vartoasa ,Sr=0,85 | 32 | 53 | 15 | - | 49,2 | 16,8 | 32,4 | 0,91 | 1,986 | 1,661 | 19,6 | 38,48 | 0,63 | - | - | - | - | - | - |

Legenda: W_L = limita de curgere; W_p = limita de framantare; I_p = indice de plasticitate; W = umiditatea naturala; M₂₋₃ = modul de deformatie edometric ; ε₂ = tasare specifica; a_{v2-3} = coeficient de compresibilitate; I_{m3} = tasare specifica prin umezire; Sr = gradul de umiditate; φ = unghiul de frecare interna; C = coeziune

Responsabil incercari,
Responsabil profil II,
RAC

Tehn. Niculina Duca.....
Ing. Gabriela Andries.....
Ing. Camelia Pirvu



DIRECTOR,
Ing. Elvira Dumitrescu



Nota:

1. Rezultatele prezentate se refera numai la probele supuse incercarilor.
2. Prezentul raport nu poate fi reprodus partial decat cu acordul scris al Laborator Central Constructii CCF SRL.
3. Prezentul raport de incercari a fost intocmit in doua exemplare, din care un exemplar la Laborator Central Constructii CCF SRL

Anexa nr: 2 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

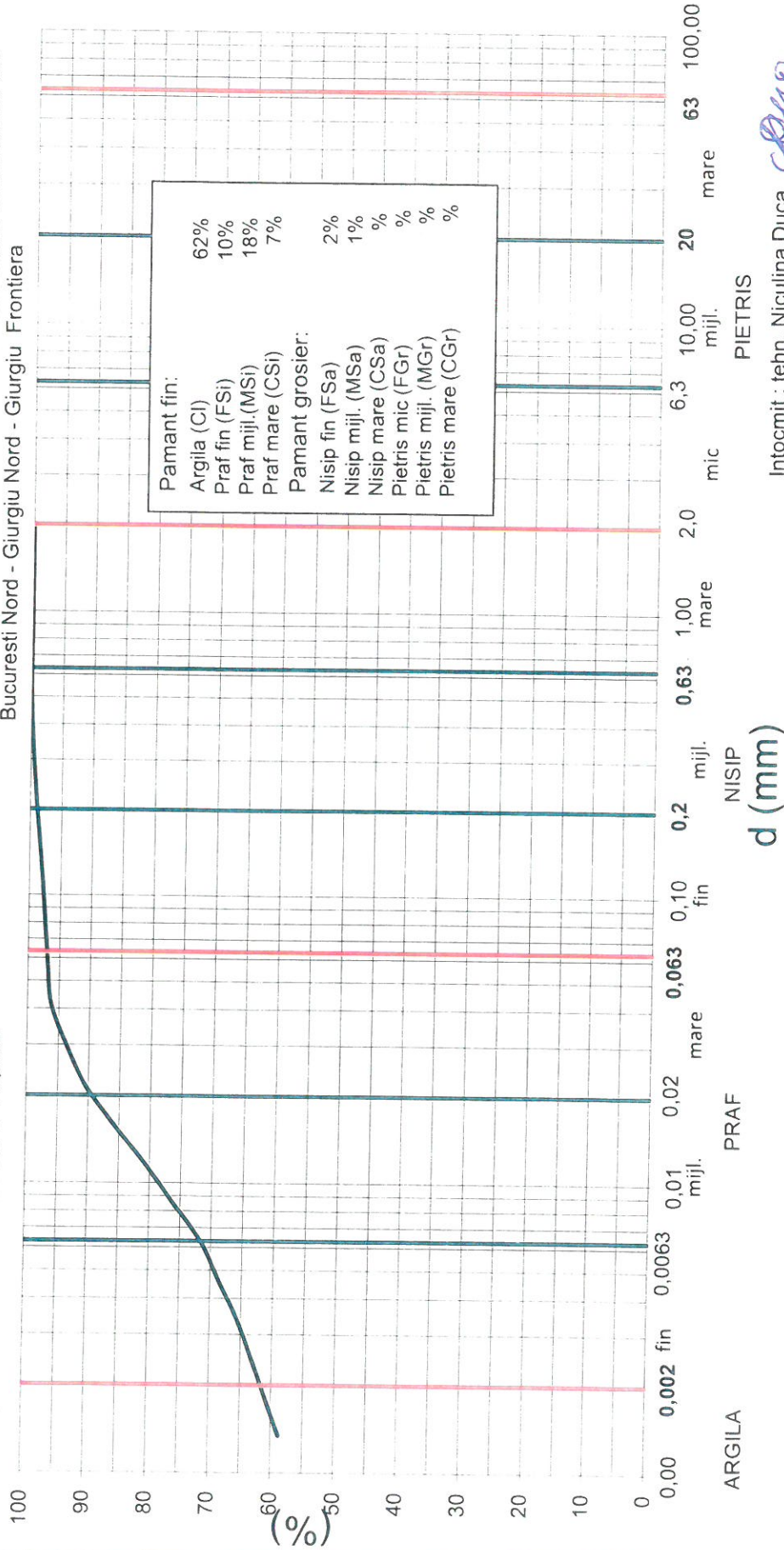
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 33+870 / 13Pd+f/ 3,60m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 3 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

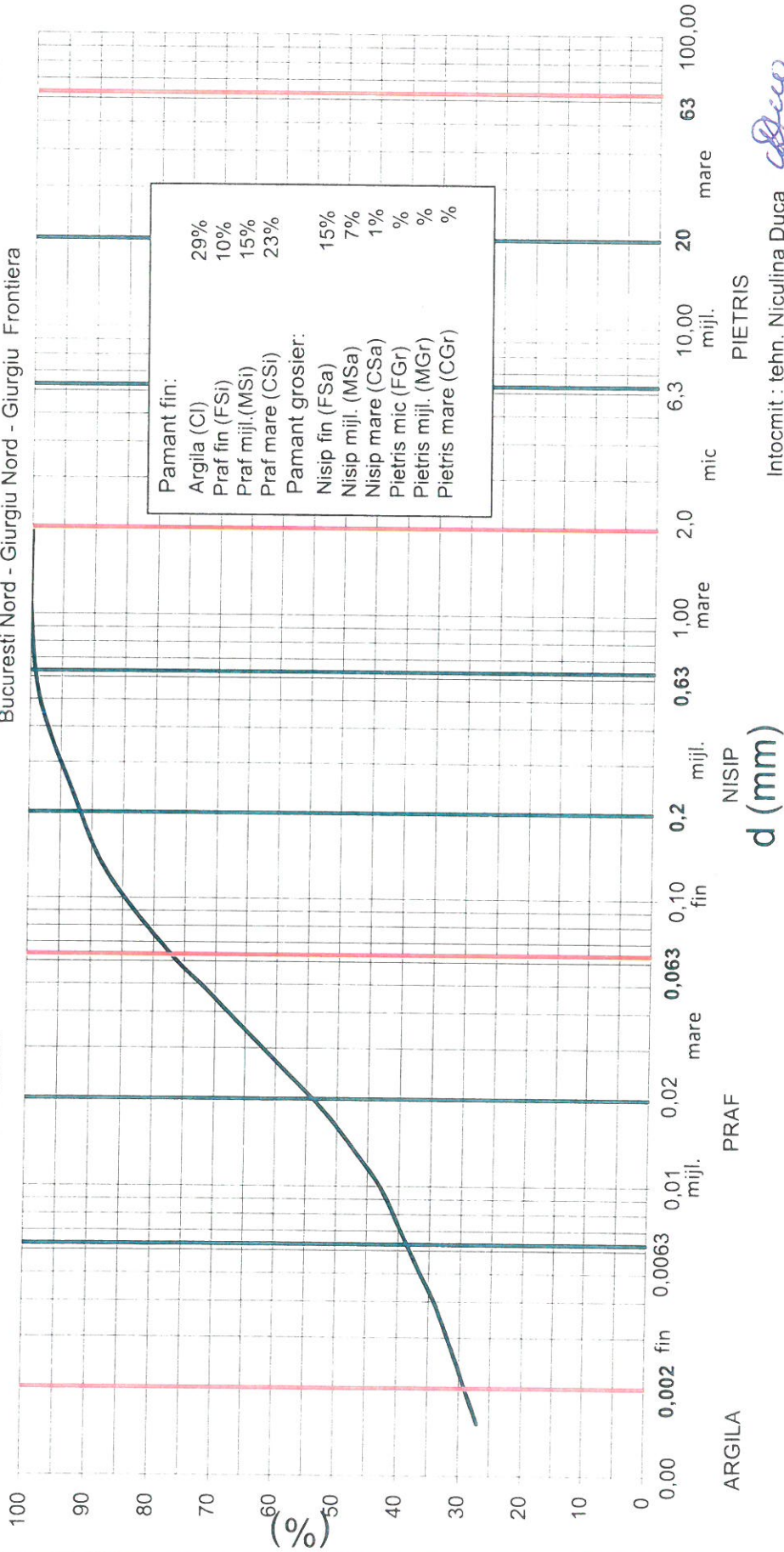
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 33+870 / 13Pd+f/ 8,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



| Pamant fin: | |
|---------------------|-----|
| Argila (Cl) | 29% |
| Praf fin (FSi) | 10% |
| Praf mijl.(MSi) | 15% |
| Praf mare (CSi) | 23% |
| Pamant grosier: | |
| Nisip fin (FSa) | 15% |
| Nisip mijl. (MSa) | 7% |
| Nisip mare (CSa) | 1% |
| Pietris mic (FGr) | % |
| Pietris mijl. (MGr) | % |
| Pietris mare (CGr) | % |

Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 4 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

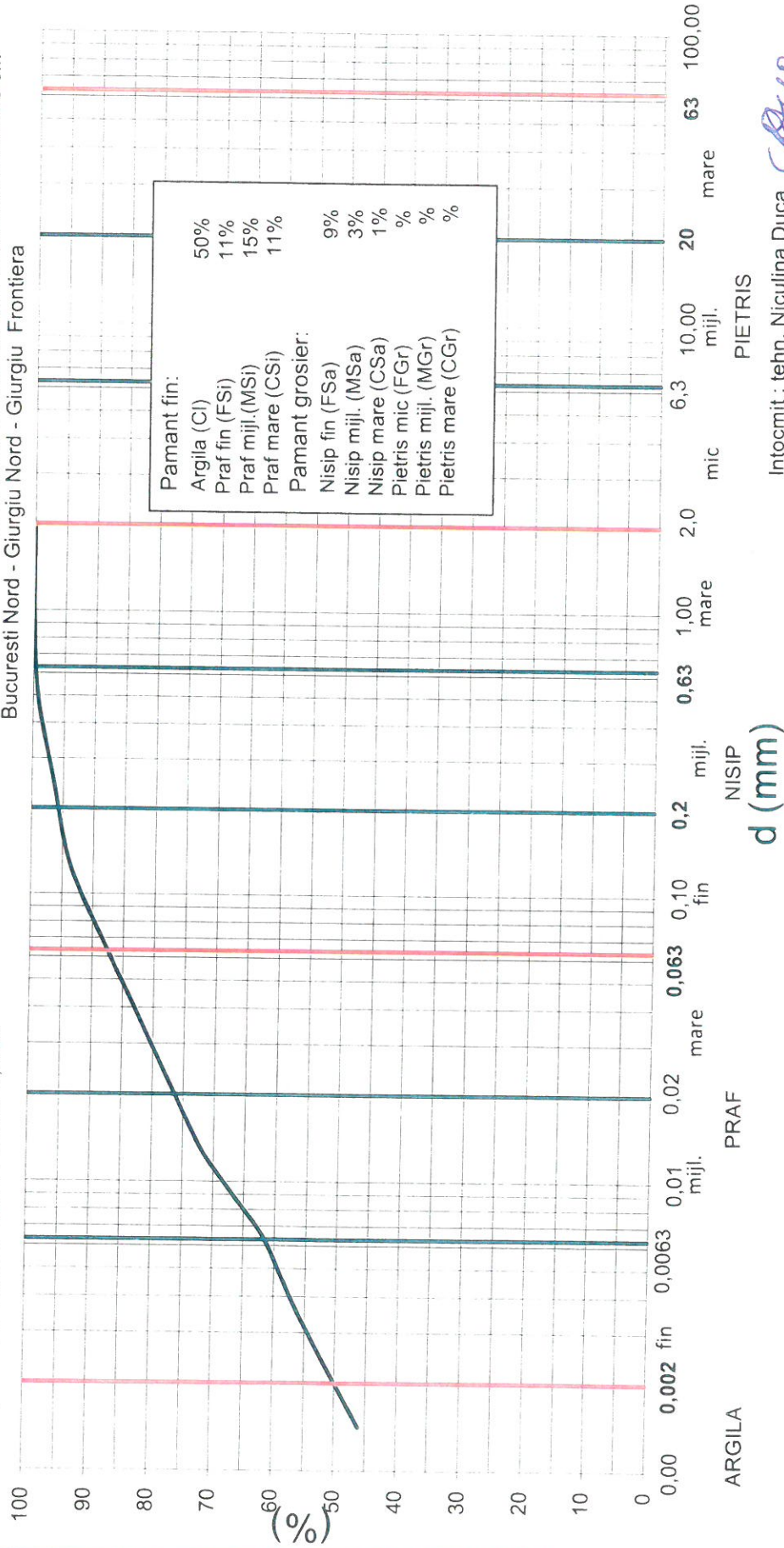
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+060 / 17Pd+f/ 4,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 5 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

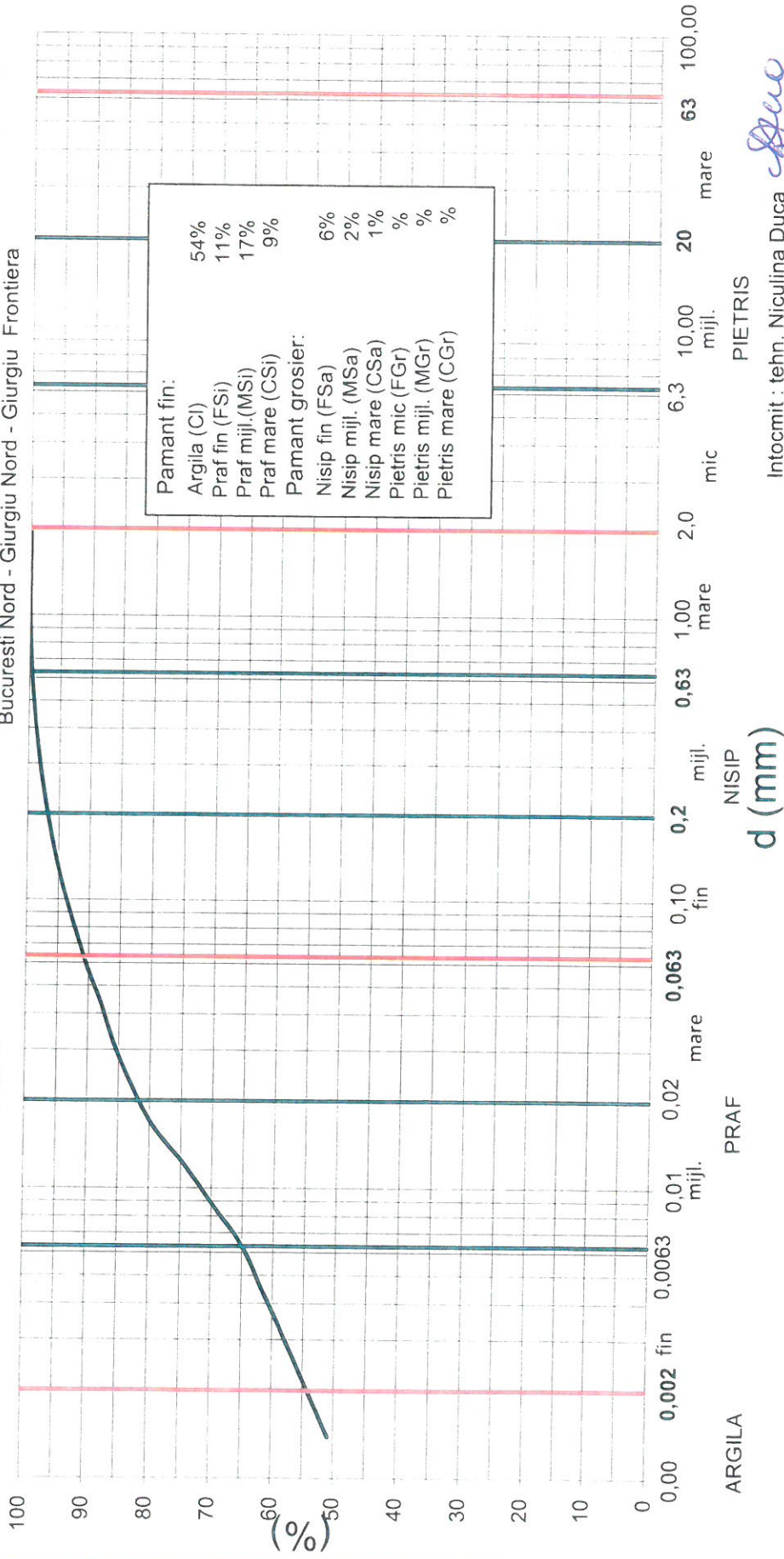
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevarii : Km 34+260 / 14Pd+/- 2,30m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 6 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

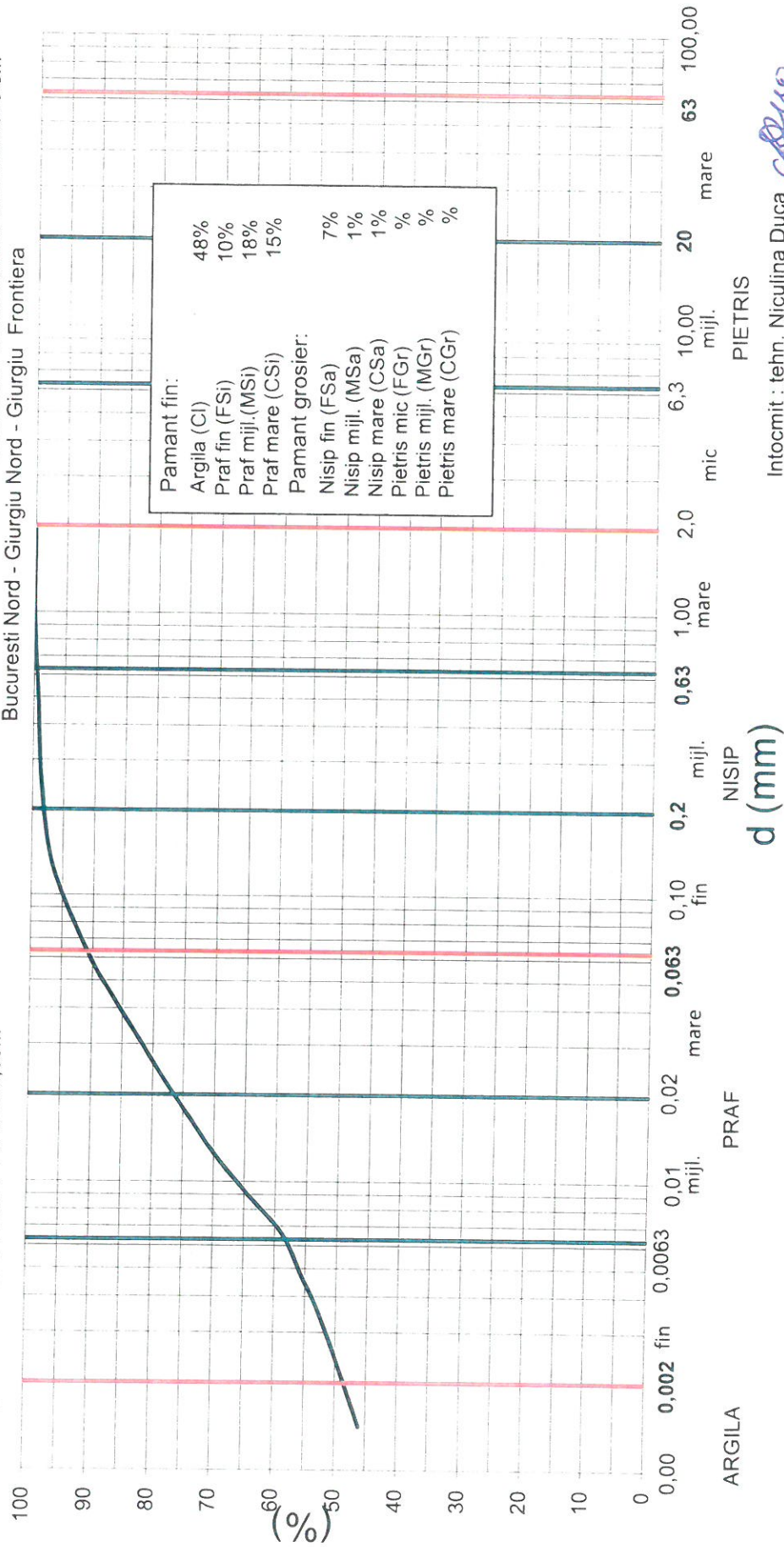
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+260 / 14Pd+f/ 8,00m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil: ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTIIL
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 7 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

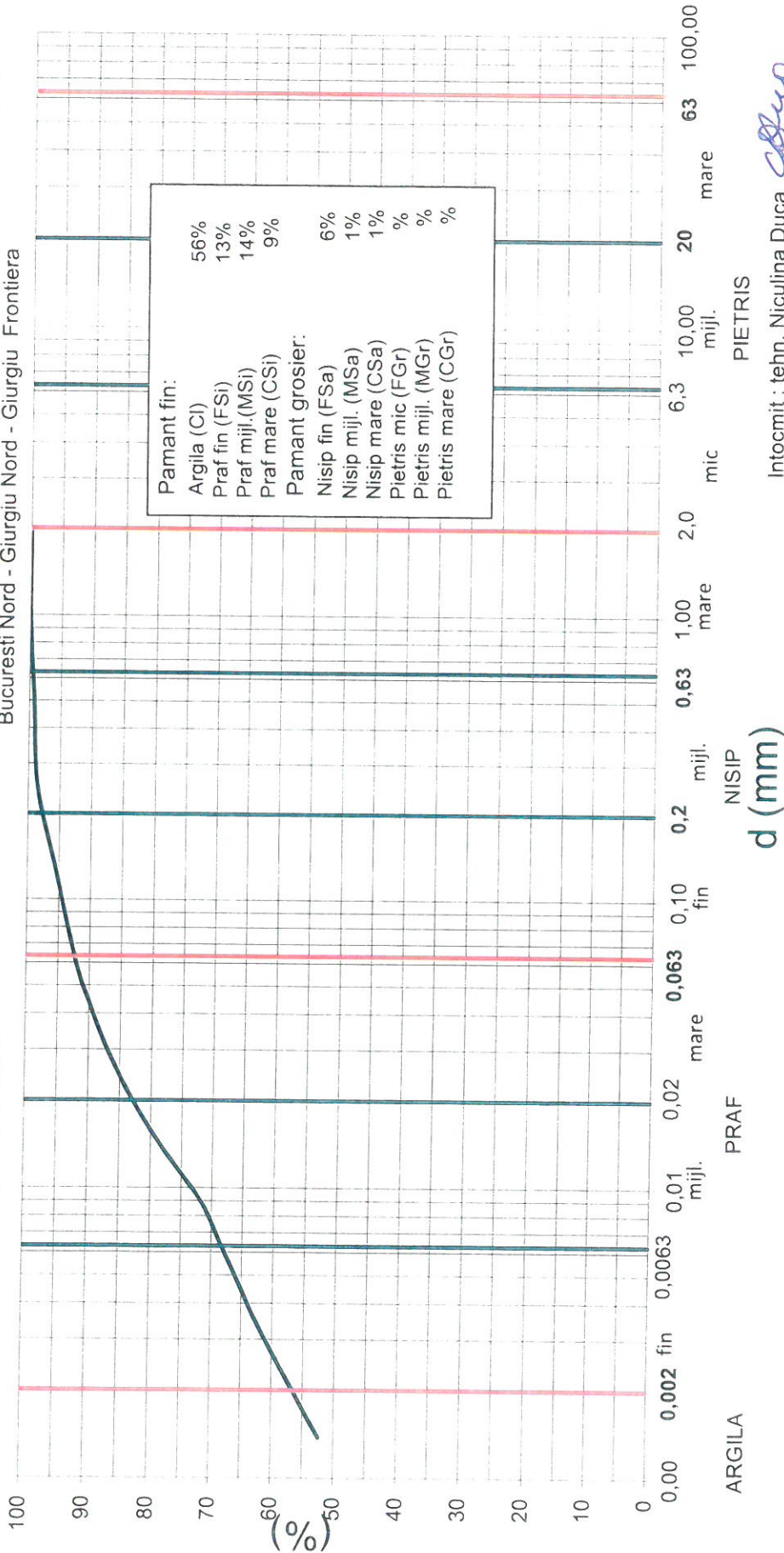
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevarii : Km 34+260 / 18Pd+f/ 4,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 8 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

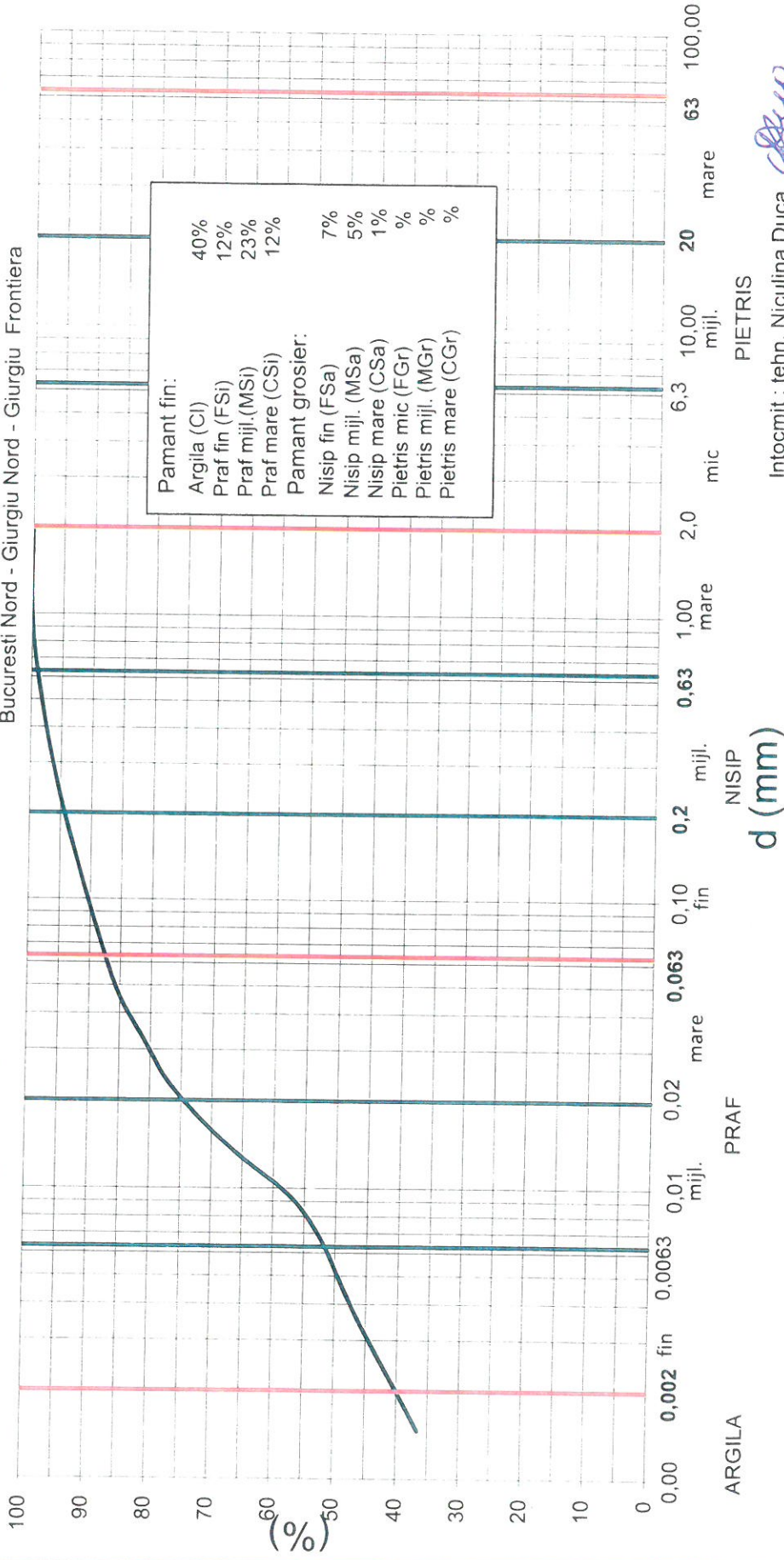
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+460 / 19Pd+f/ 1,40m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 9 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

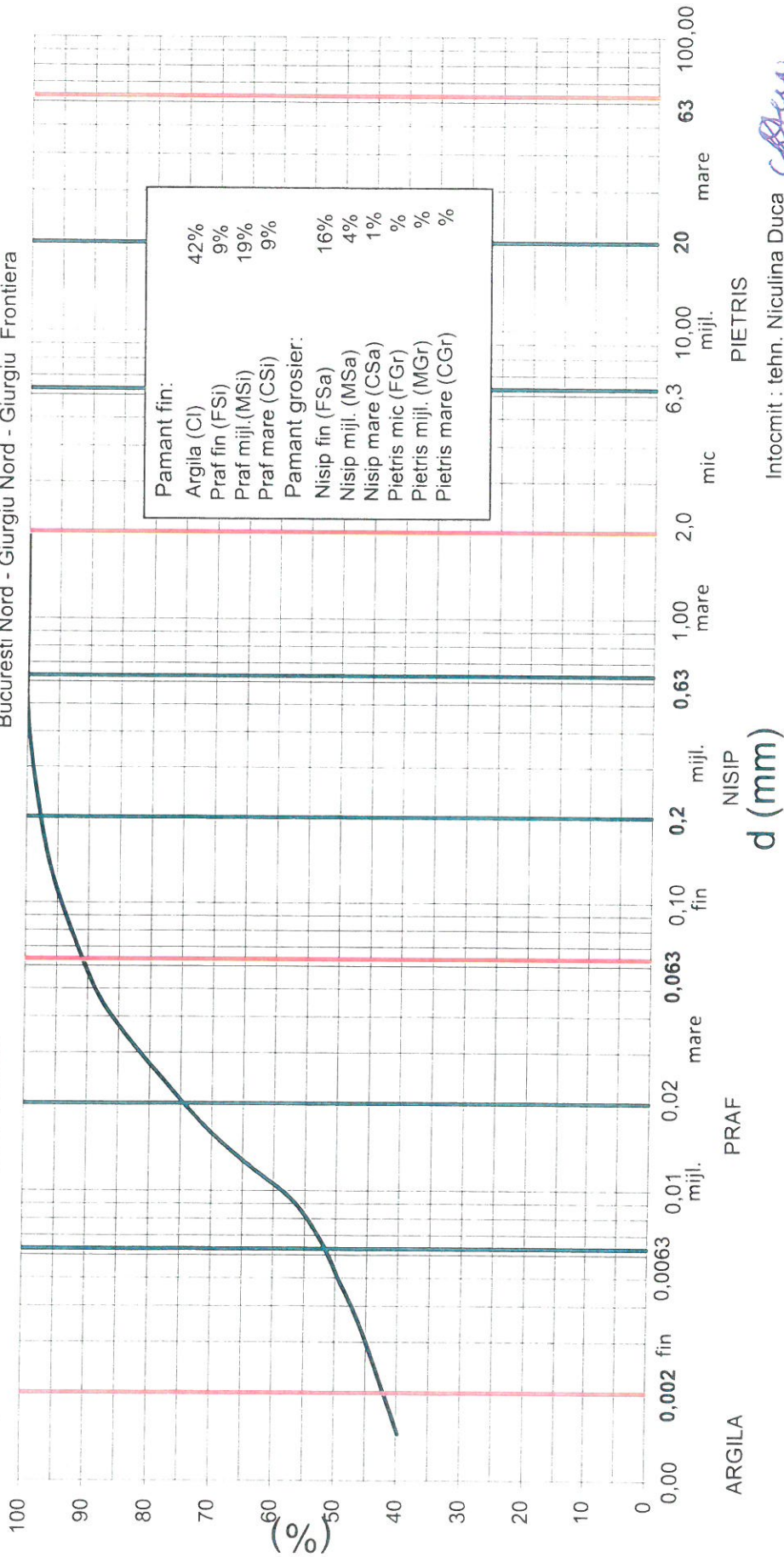
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+660 / 20Pd+f/ 5,00m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil.:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 10 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

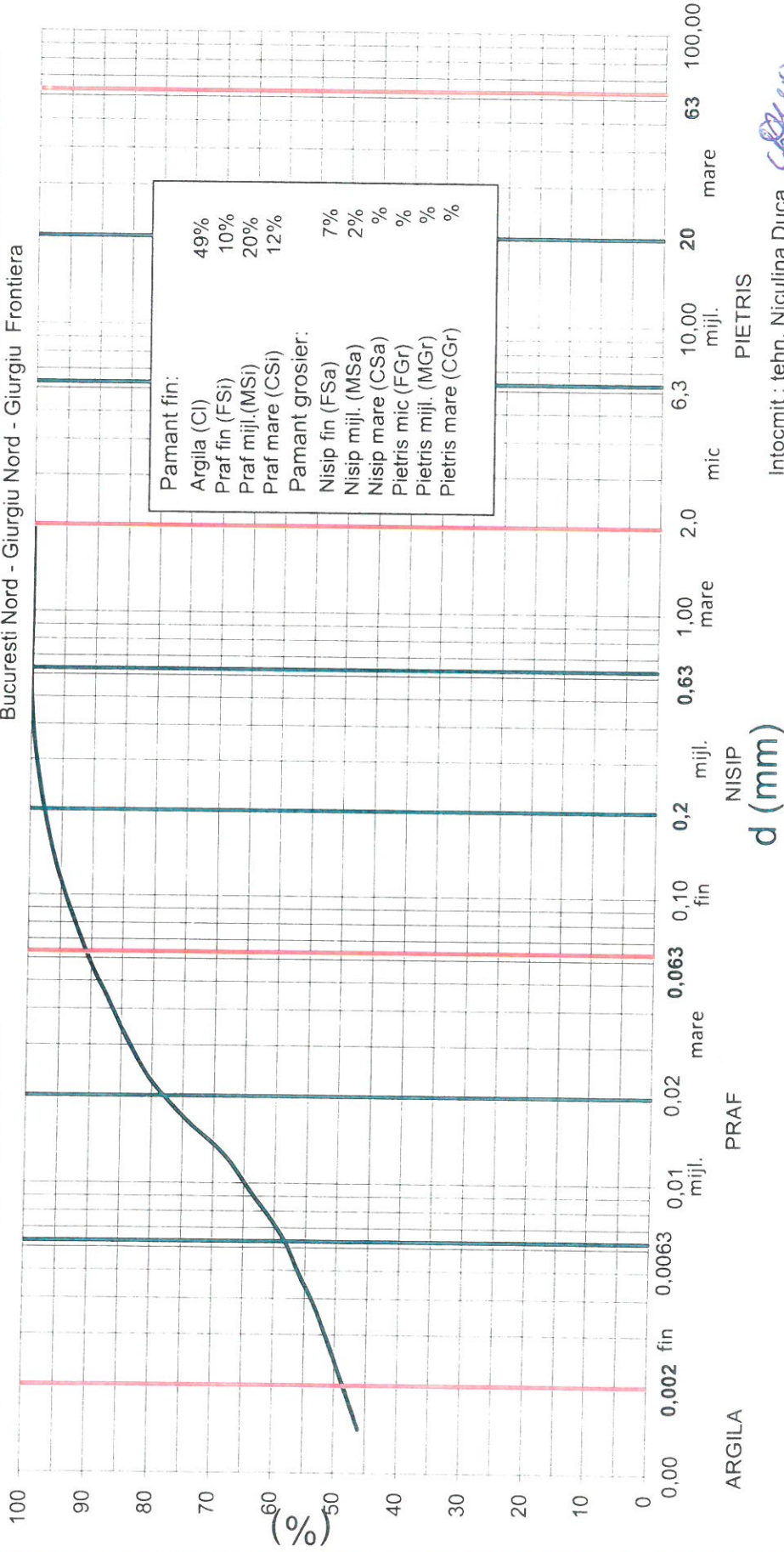
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+660 / 15Pd+f / 1,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTIIL
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 13 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Cliant: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

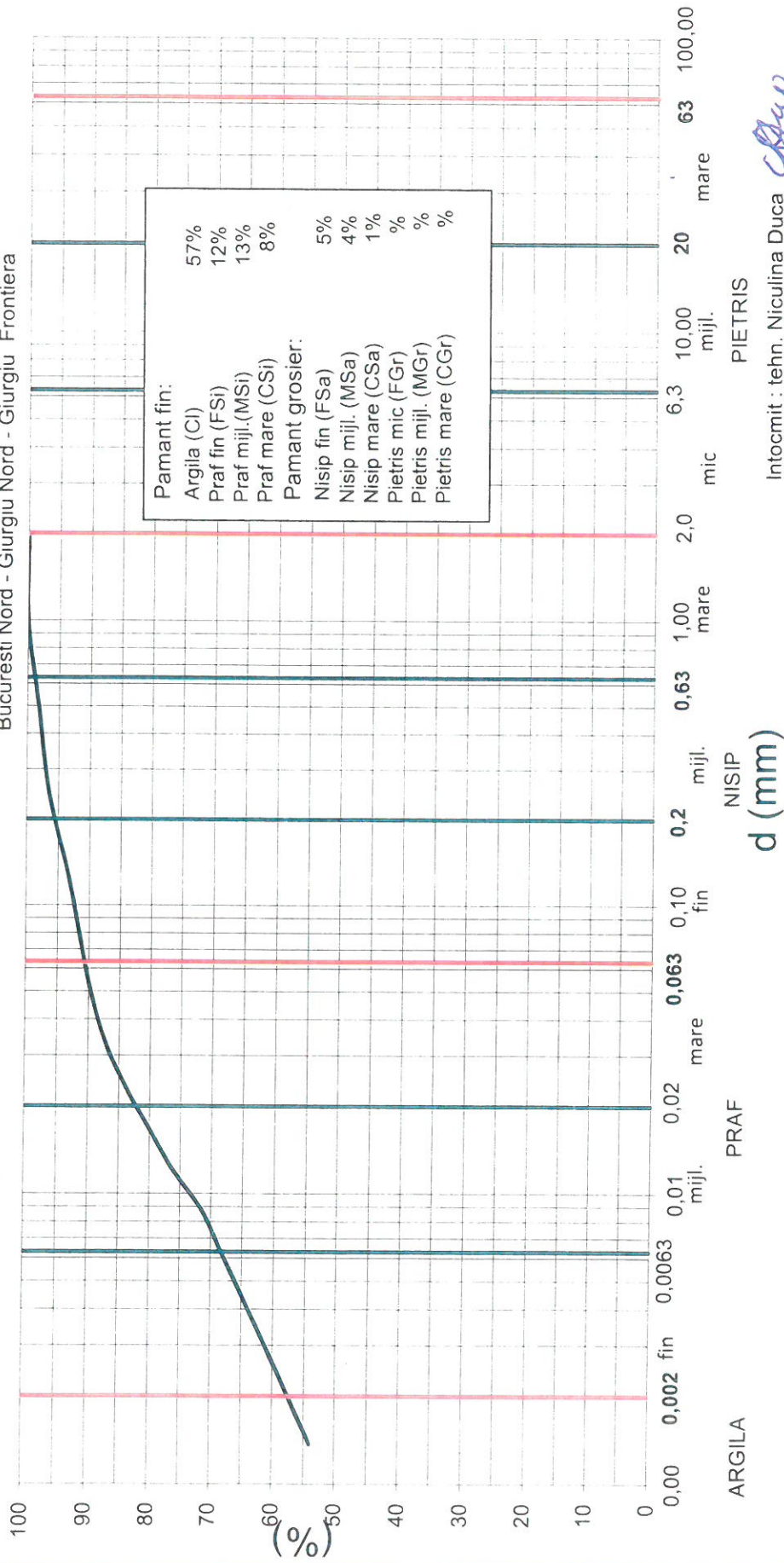
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 52+ 800 / 26Pd+f / 1,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 11 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

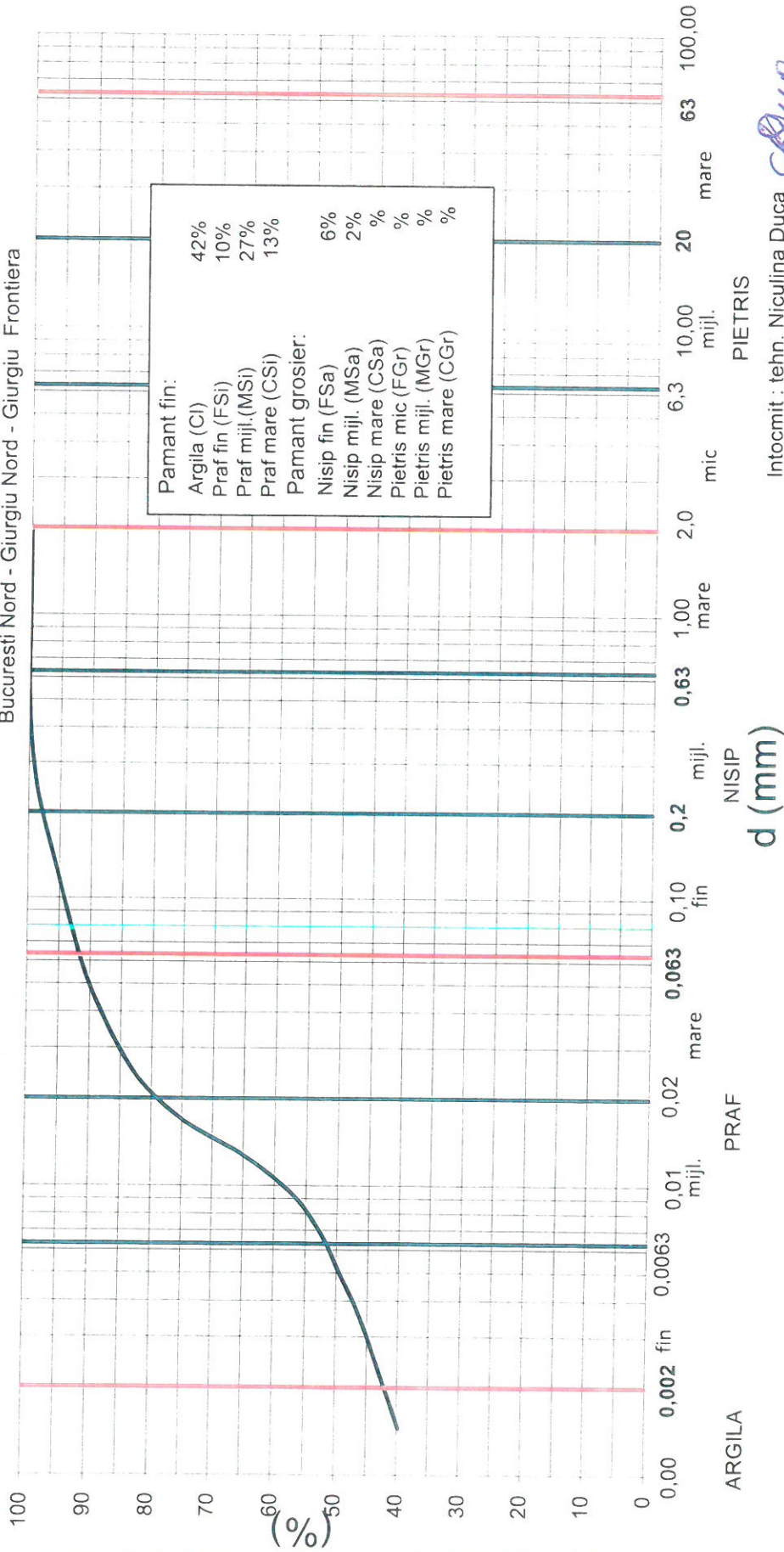
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+660 / 15Pd+f / 8,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 12 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

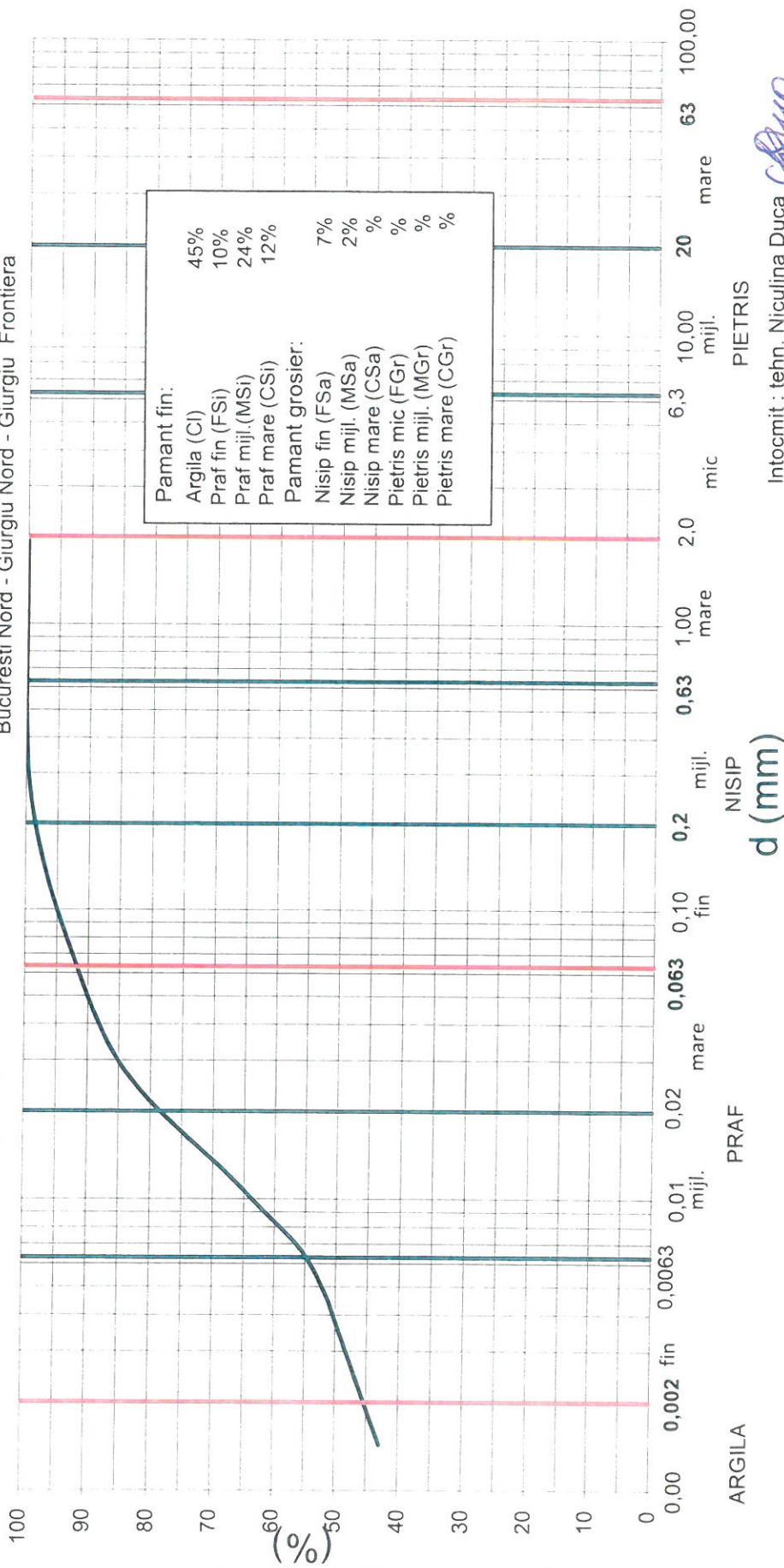
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 34+ 860 / 21Pd+f / 1,30m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 14 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Cliant: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

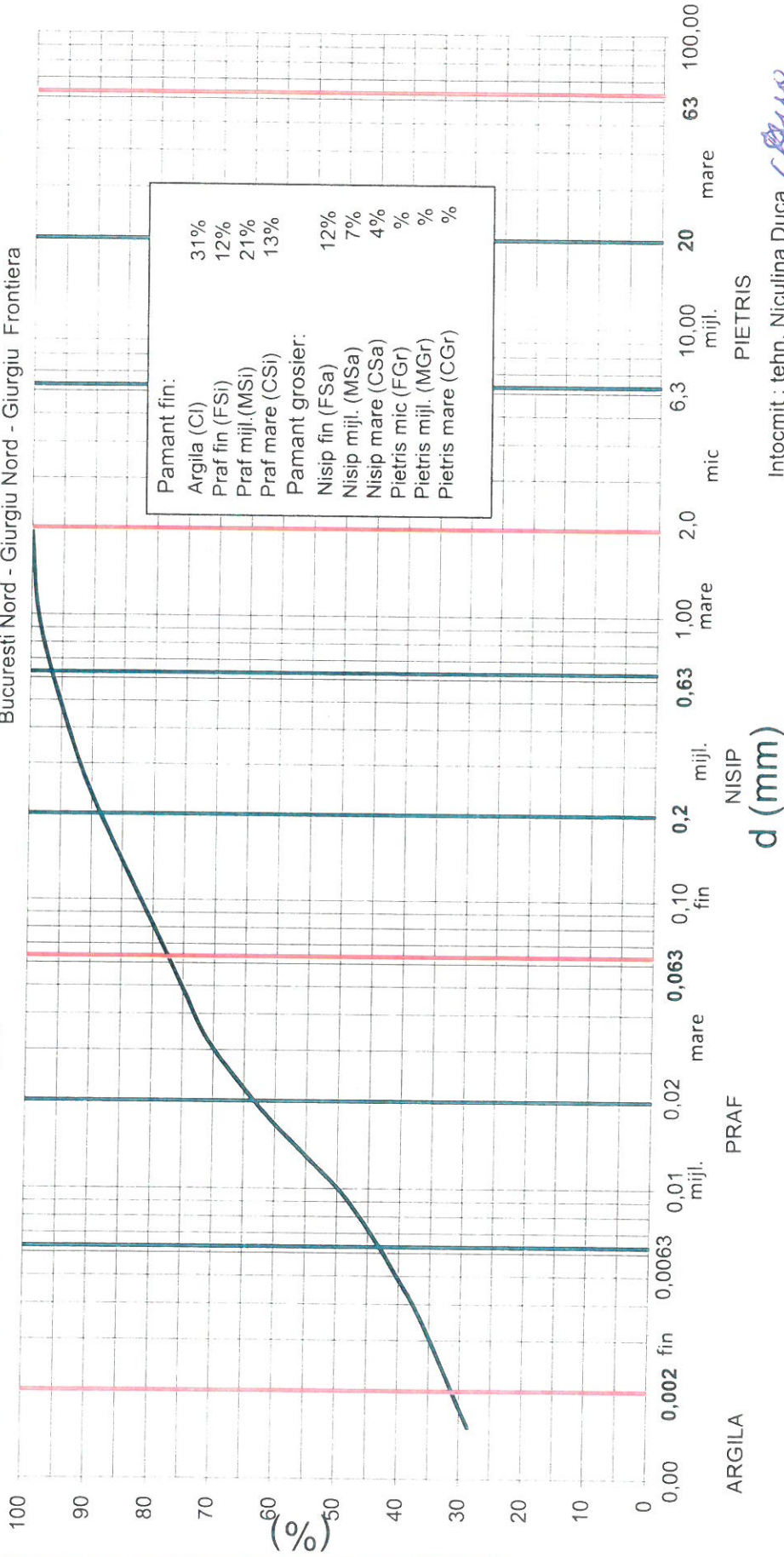
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 52+ 200 / 25Pd+f / 1,80m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil: ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 15 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

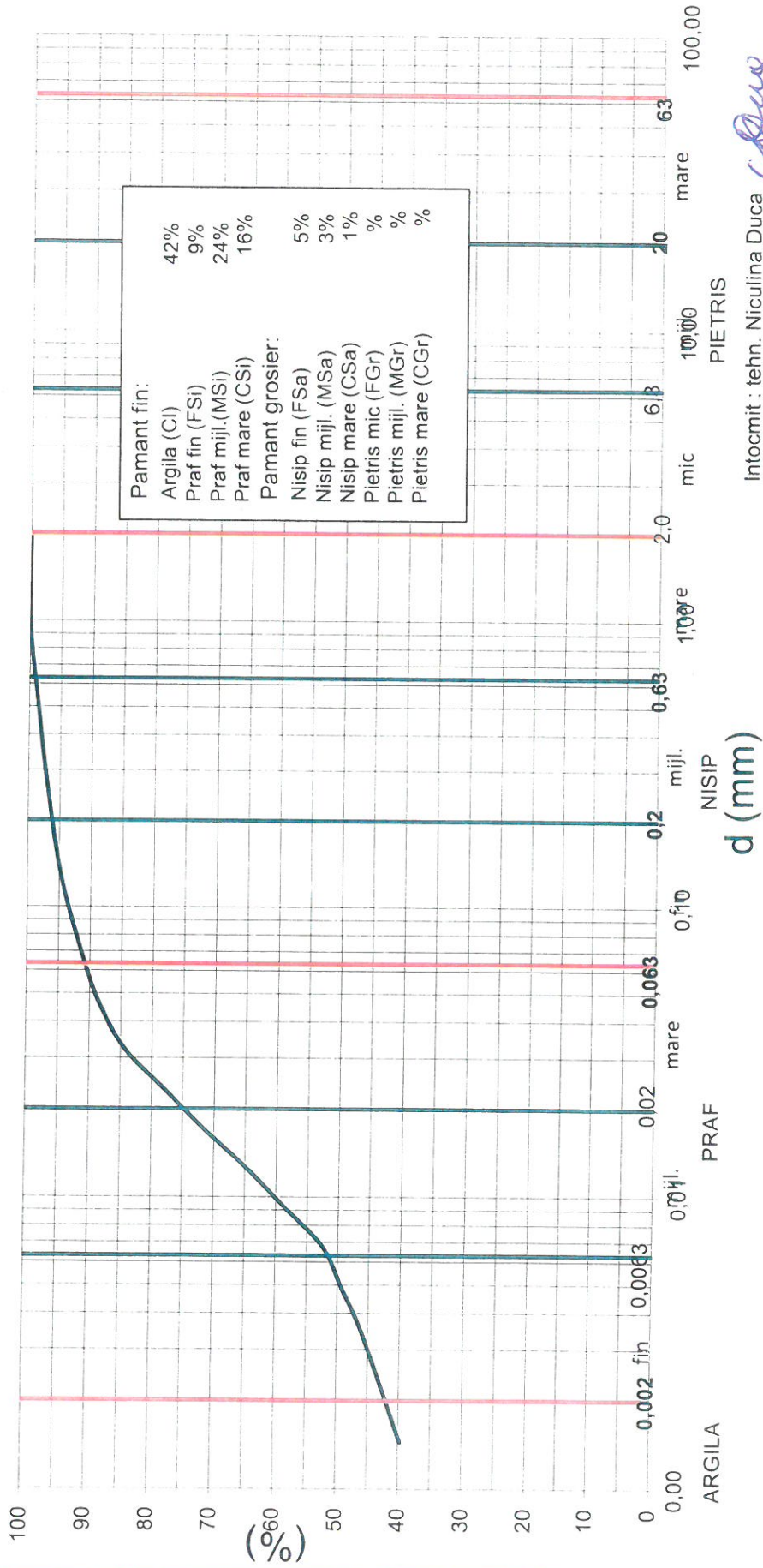
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 52+ 000 / 24Pg+f / 4,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 16 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

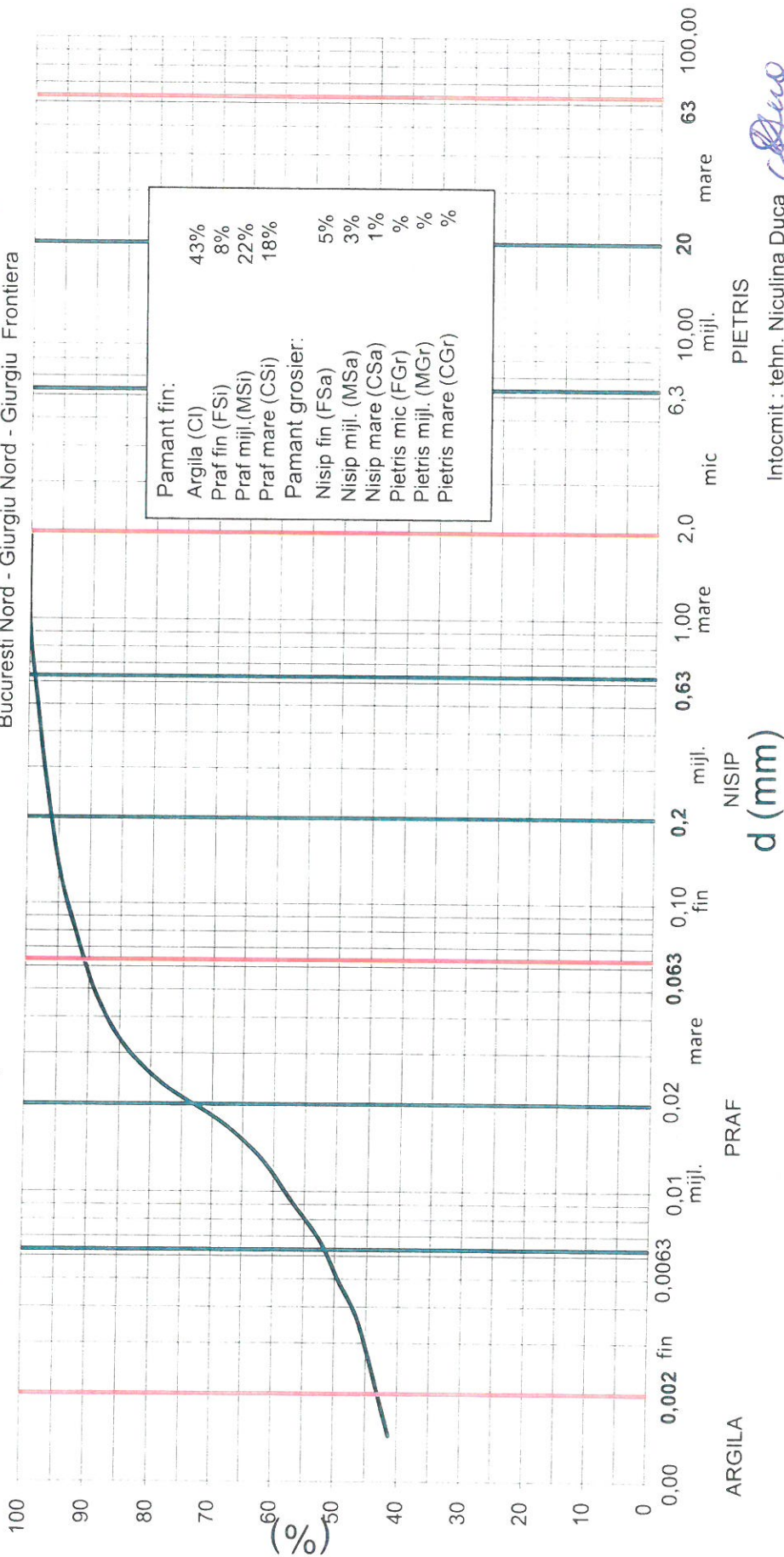
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 51+ 800 / 23Pd+f / 3,00m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil: ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTIIL
 CCF S.R.L.

Anexa nr. 17 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Cliant: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

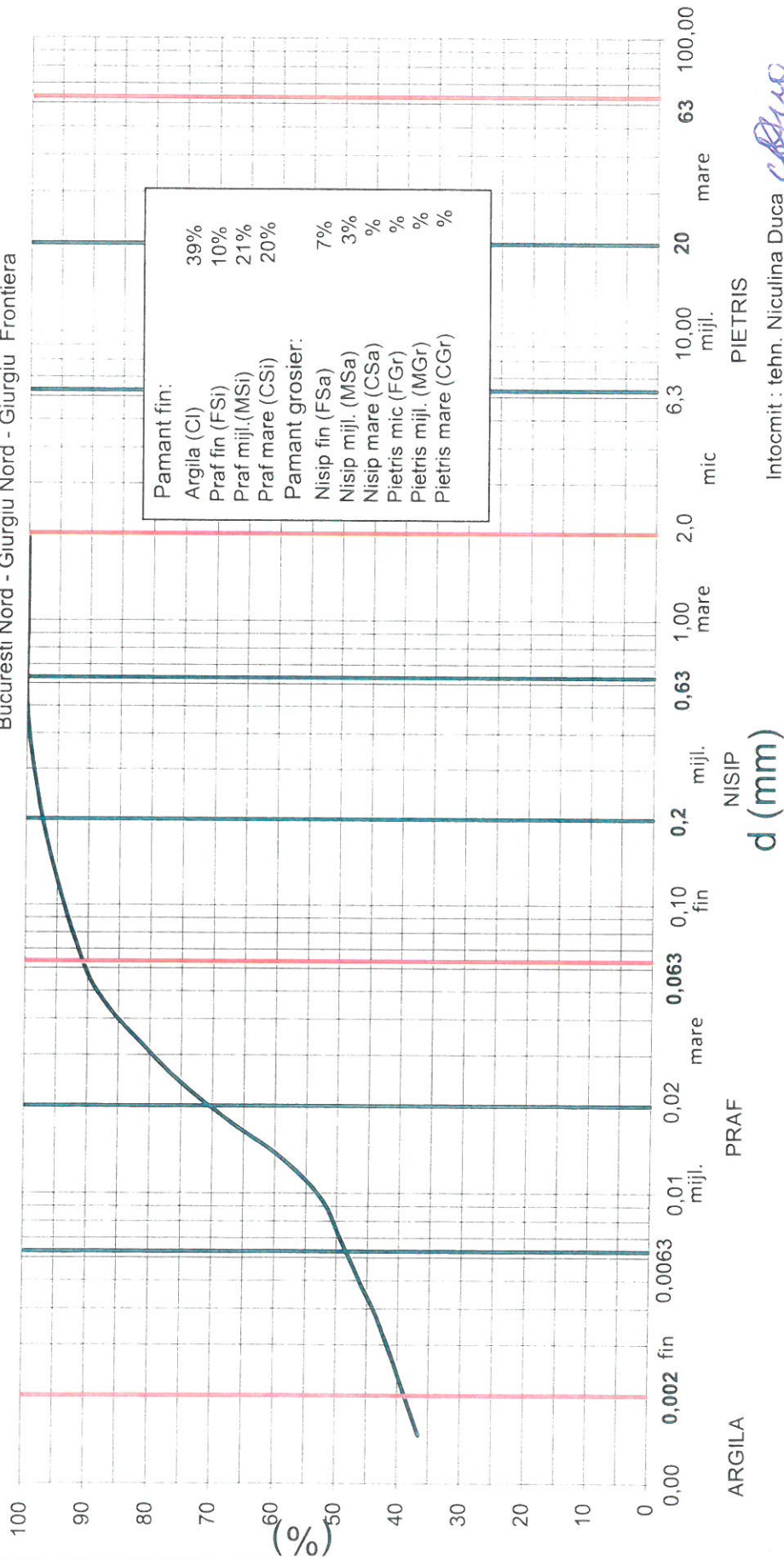
Conform STAS 1913/5-85:

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 51 + 600 / 22Pd+f / 2,00m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr: 18 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

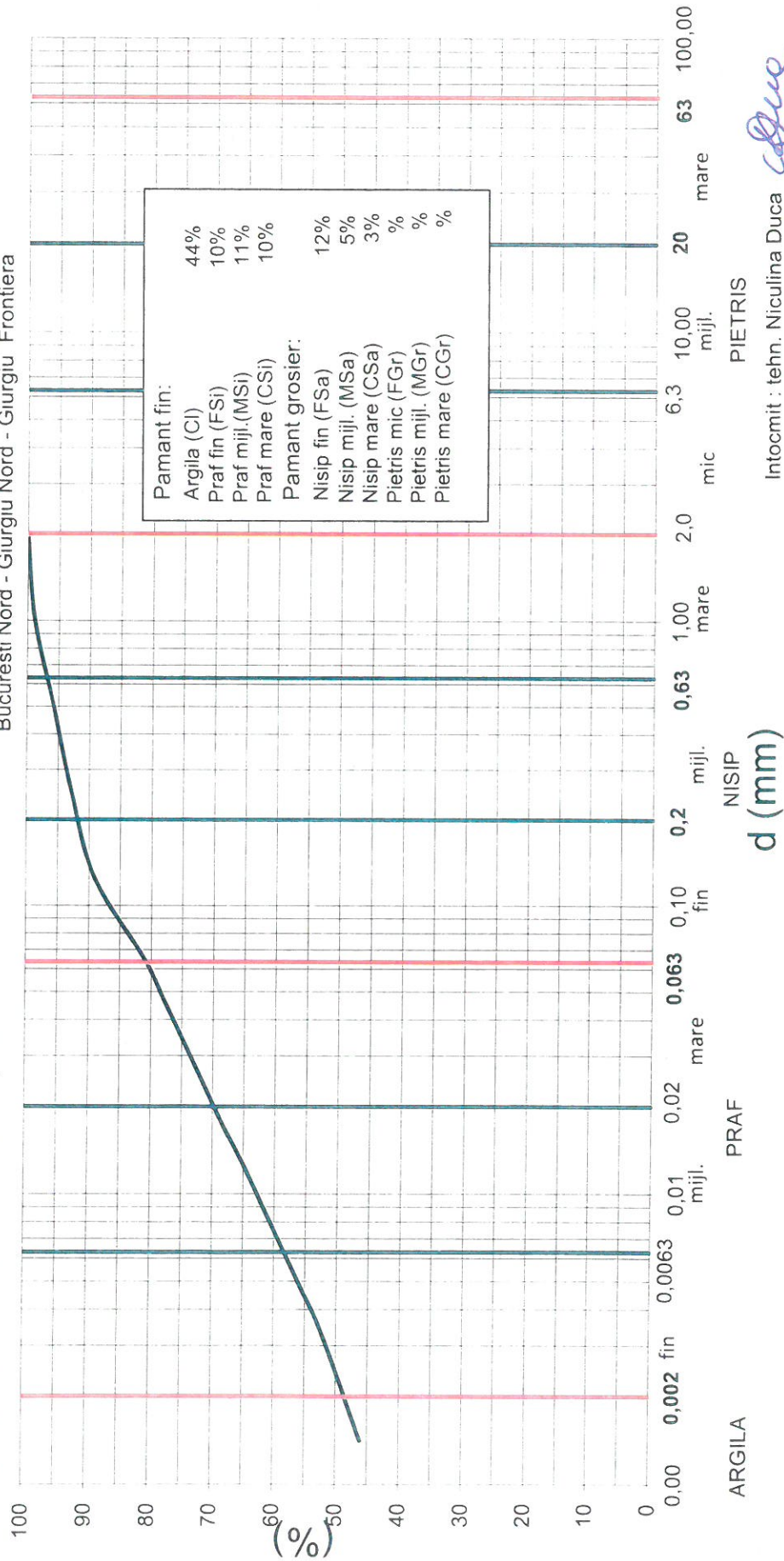
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SREN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera

Locul prelevarii : Km 54+ 400 / 32Pd+f / 1,60m



Intocmit : tehn. Niculina Duca
Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

Anexa nr.: 19 , la raportul de incercare nr.: 1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

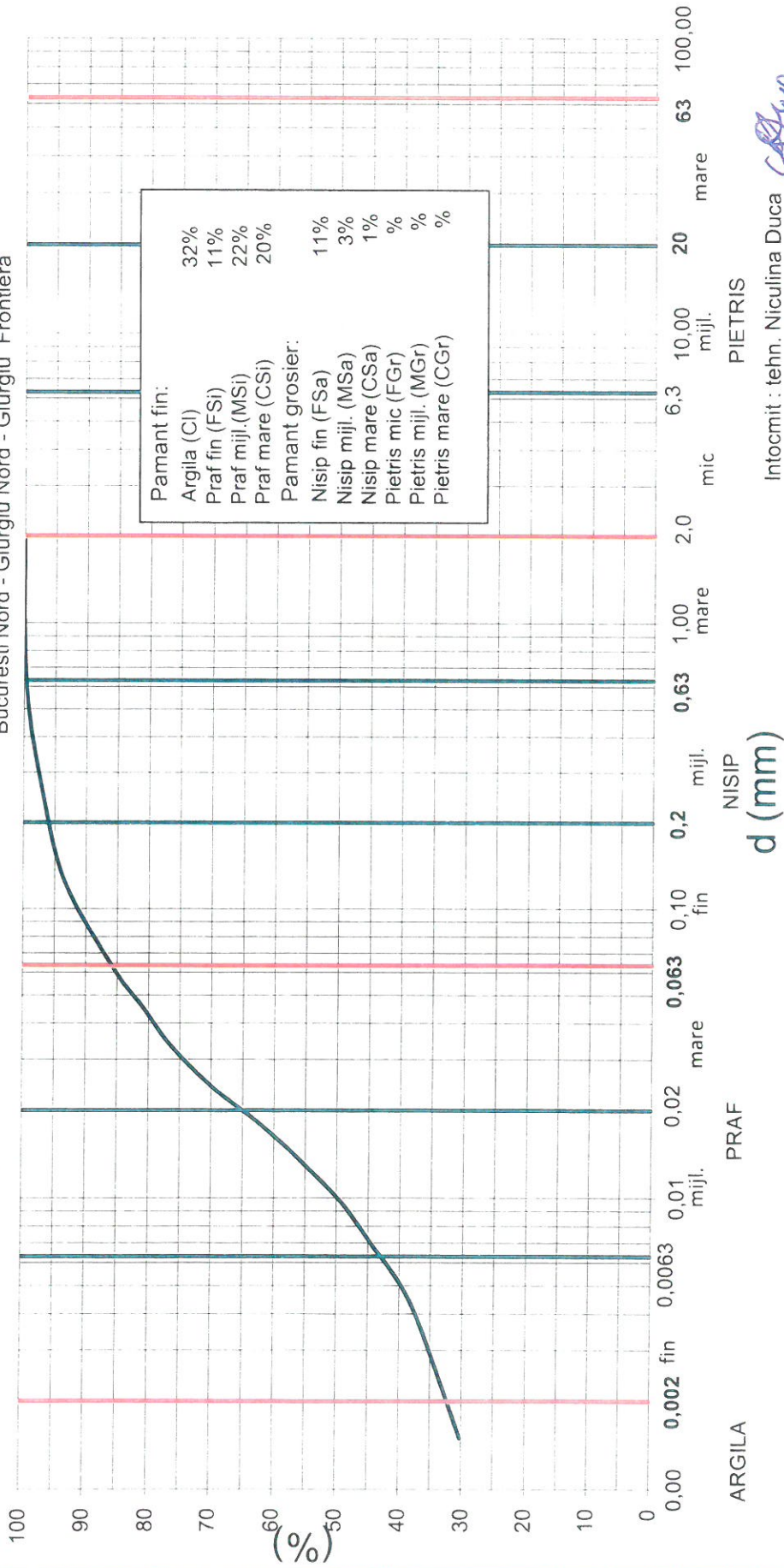
Conform STAS 1913/5-85;

SR EN ISO 14688-1:2004/SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014

Cod 27

Locul prelevării : Km 54+ 600 / 33Pd+f / 3,50m

Lucrare: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile c.f. Bucuresti Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Frontiera



Intocmit : tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil:ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.20: la raportul de incercare nr.:1138/07.03.2018

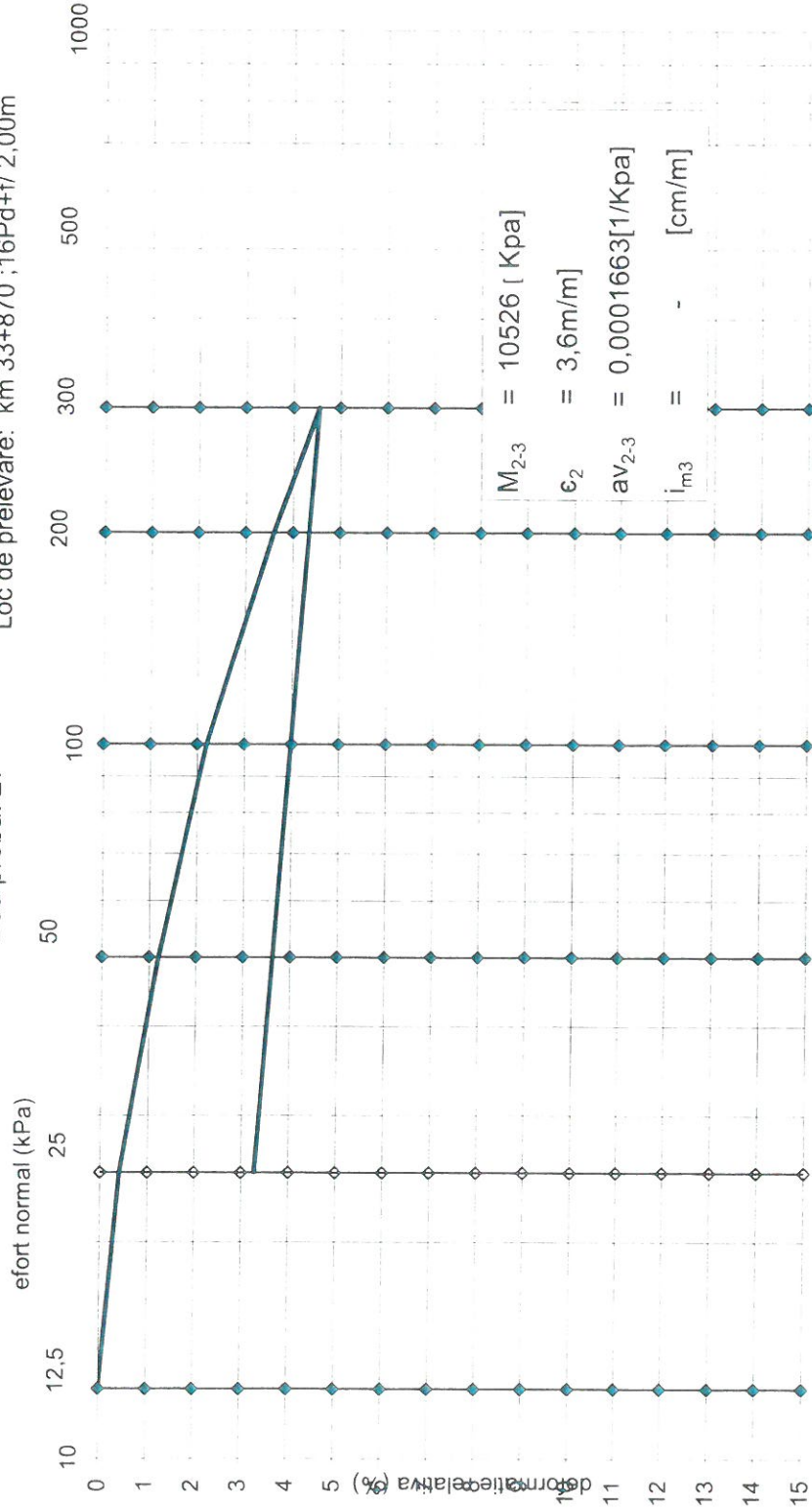
Client: SC GEO-SERV SRL

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord - JGiurgiu Nord- Girgiu Frontiera
 Loc de prelevare: km 33+870 ;16Pd+f/ 2,00m



LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Executat: tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil II: ing. Gabriela Andries

Anexa nr.21: la raportul de incercare nr.:1138/07.03.2018

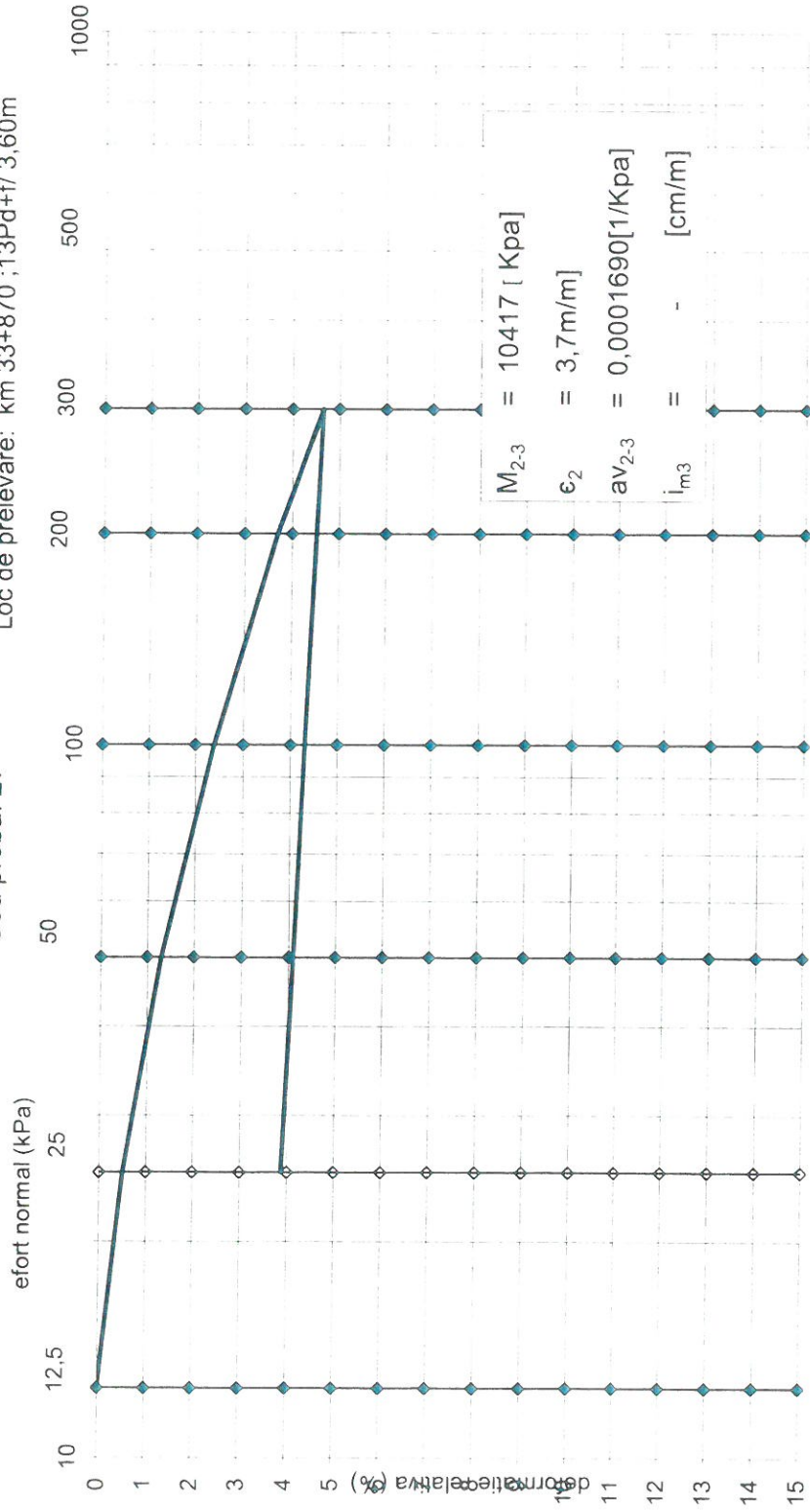
Client: SC GEO-SERV SRL

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord - JGiurgiu Nord- Girgiu Frontiera
 Loc de prelevare: km 33+870 ;13Pd+f/ 3,60m



Executat: tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil II: ing. Gabriela Andries



Anexa nr.22: la raportul de incercare nr.:1138/07.03.2018

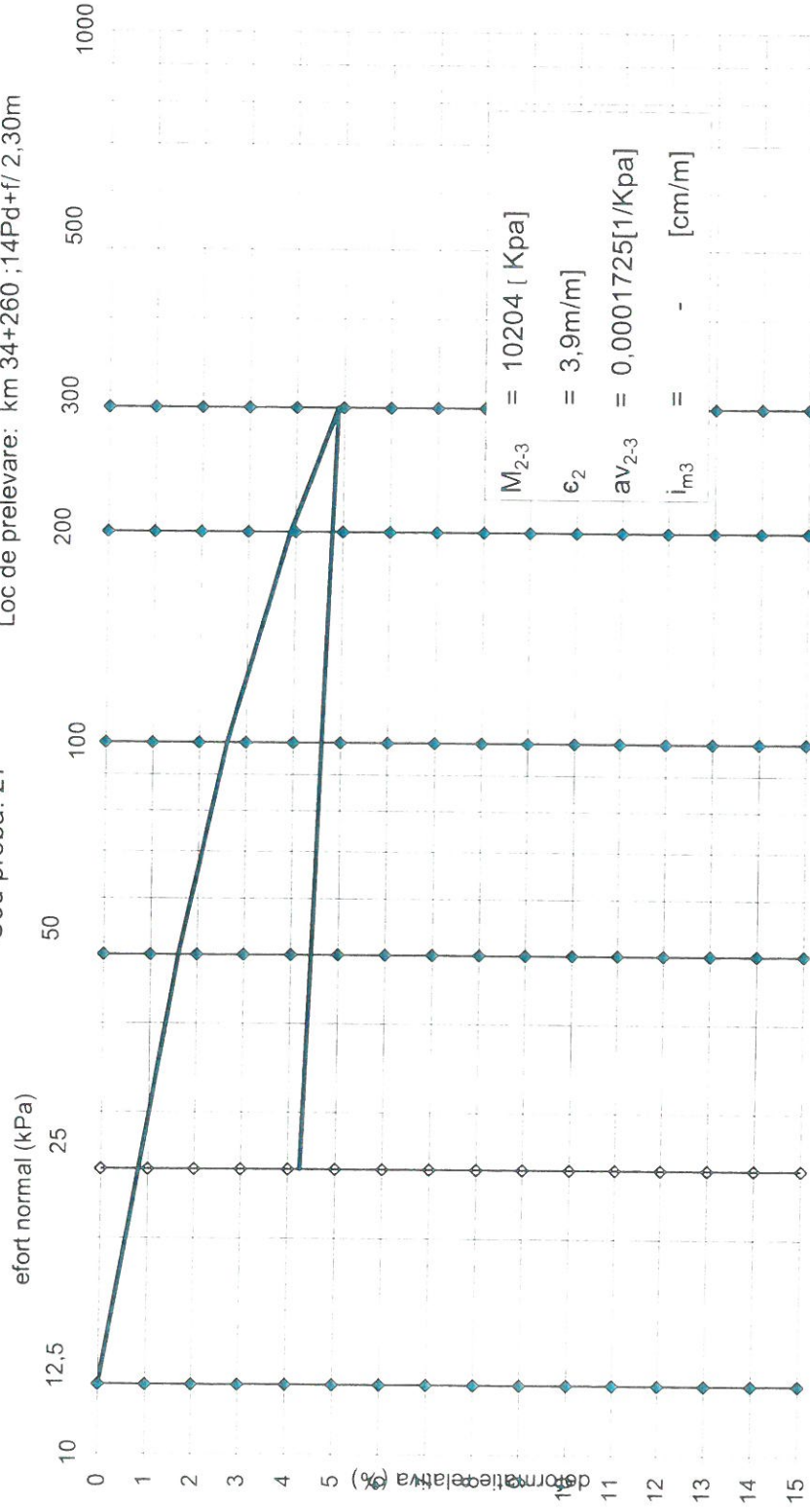
Client: SC GEO-SERV SRL

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord - JGiurgiu Nord- Girgiu Frontiera
 Loc de prelevare: km 34+260 ;14Pd+f/ 2,30m



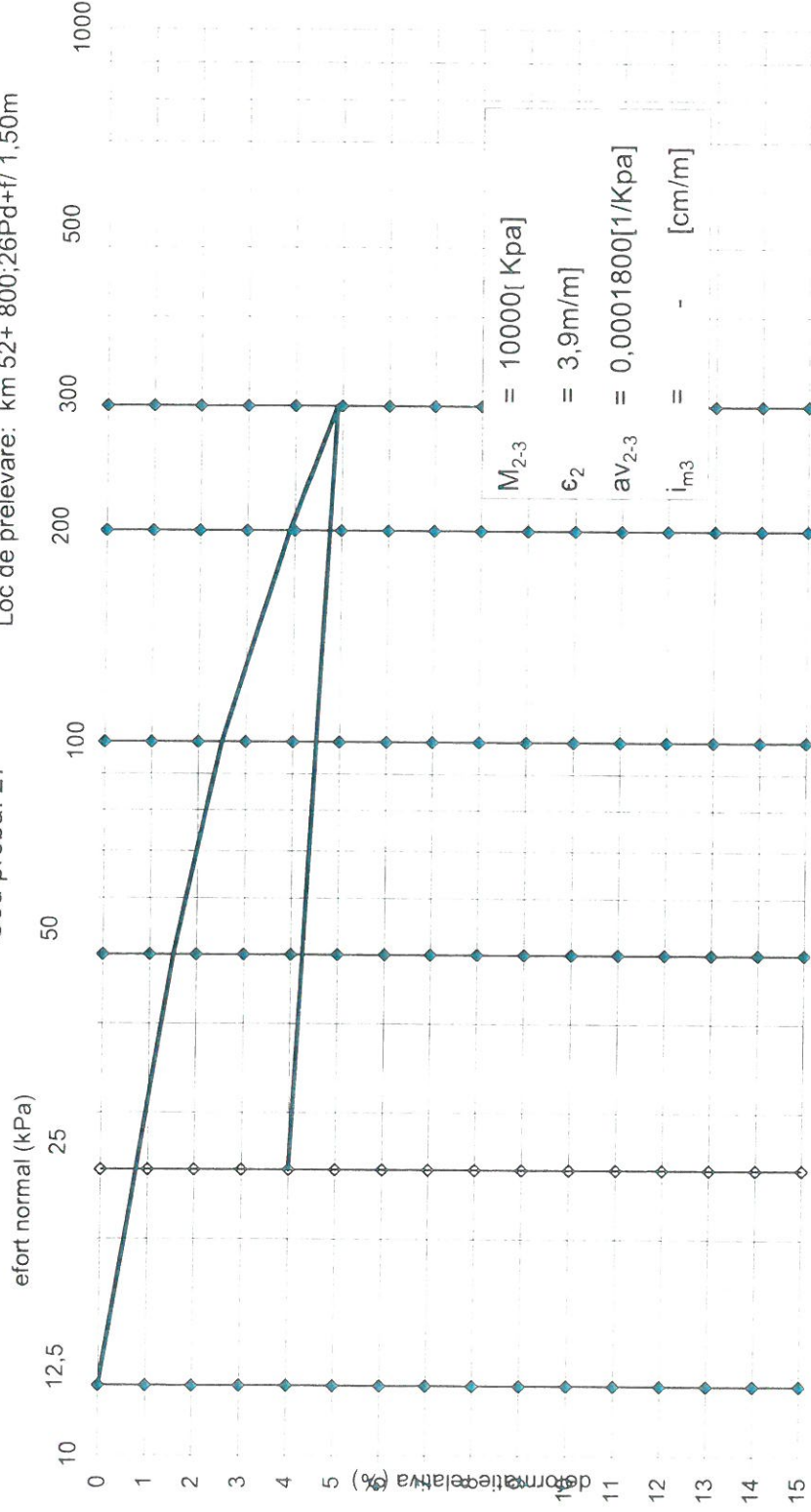
Executat: tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil II: ing. Gabriela Andries

Anexa nr.24: la raportul de incercare nr.:1138/07.03.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

CURBA EDOMETRICA
 Conform STAS 8942/1-89
 Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord - JGiurgiu Nord- Girgiu Frontiera
 Loc de prelevare: km 52+ 800;26Pd+f/ 1,50m



Executat: tehn. Niculina Duca *N. Duca*
 Responsabil Profil II: ing. Gabriela Andries *G. Andries*

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.23: la raportul de incercare nr.:1138/07.03.2018

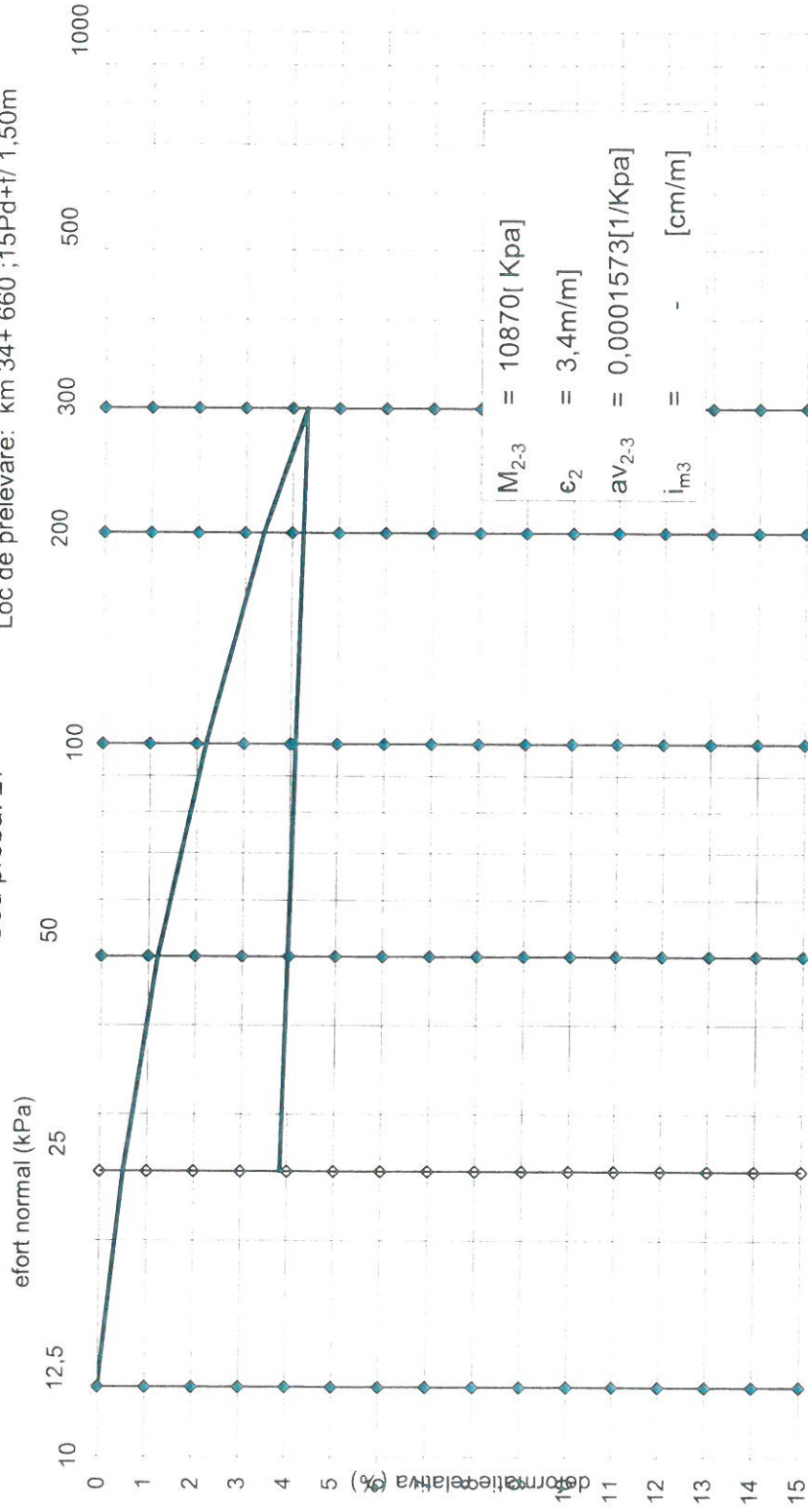
Client: SC GEO-SERV SRL

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord - JGiurgiu Nord- Girgiu Frontiera
 Loc de prelevare: km 34+ 660 ;15Pd+f/ 1,50m



**LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.**

Executat: tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil II: ing. Gabriela Andries

Anexa nr.25: la raportul de incercare nr.:1138/07.03.2018

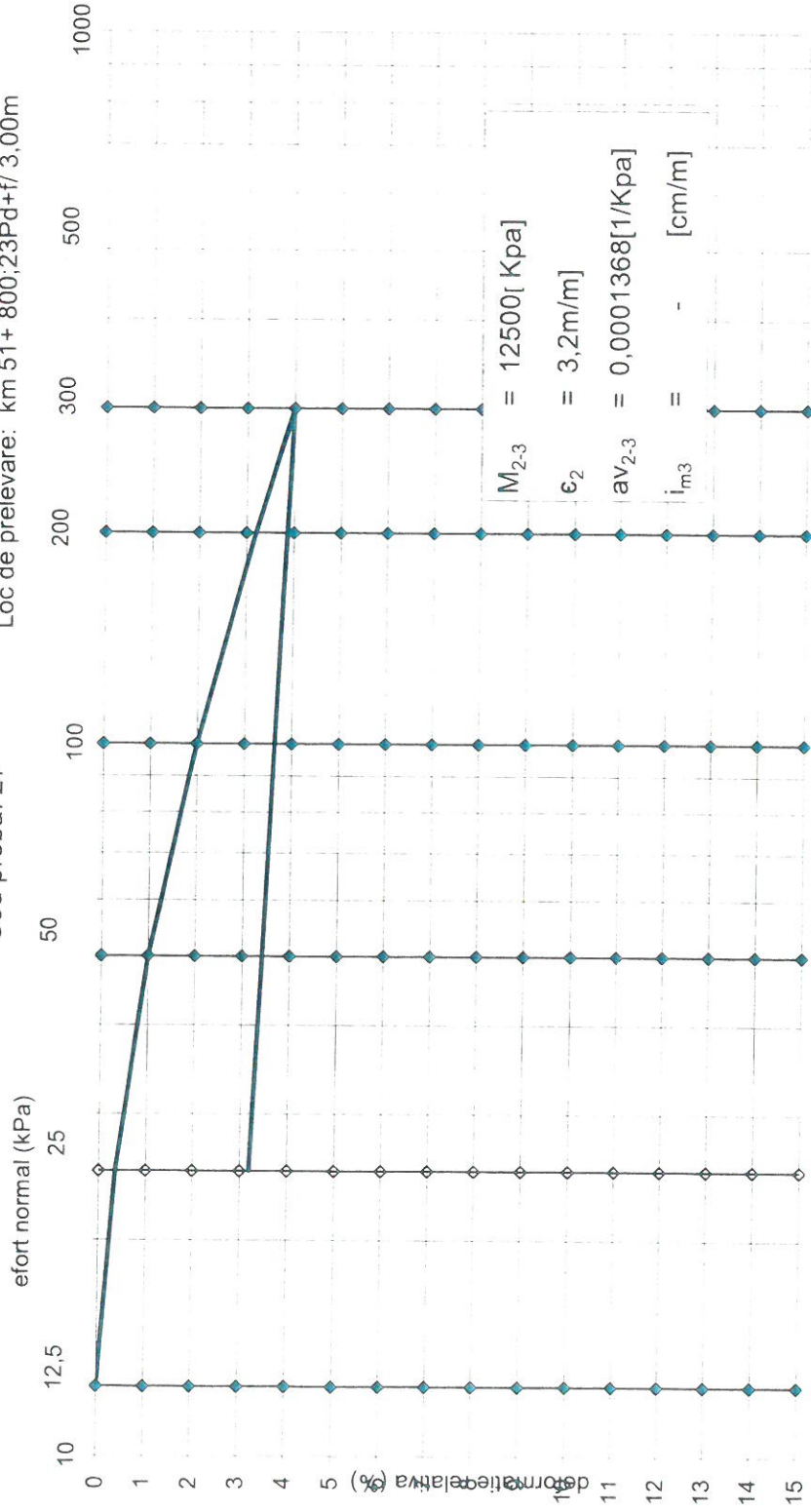
Client: SC GEO-SERV SRL

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord - JGiurgiu Nord- Girgiu Frontiera
 Loc de prelevare: km 51+ 800;23Pd+f/ 3,00m



Executat: tehn. Niculina Duca
 Responsabil Profil II: ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.: 26 la raportul de incarcare: 1138/07.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod probat: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Giurgiu - Frontiera

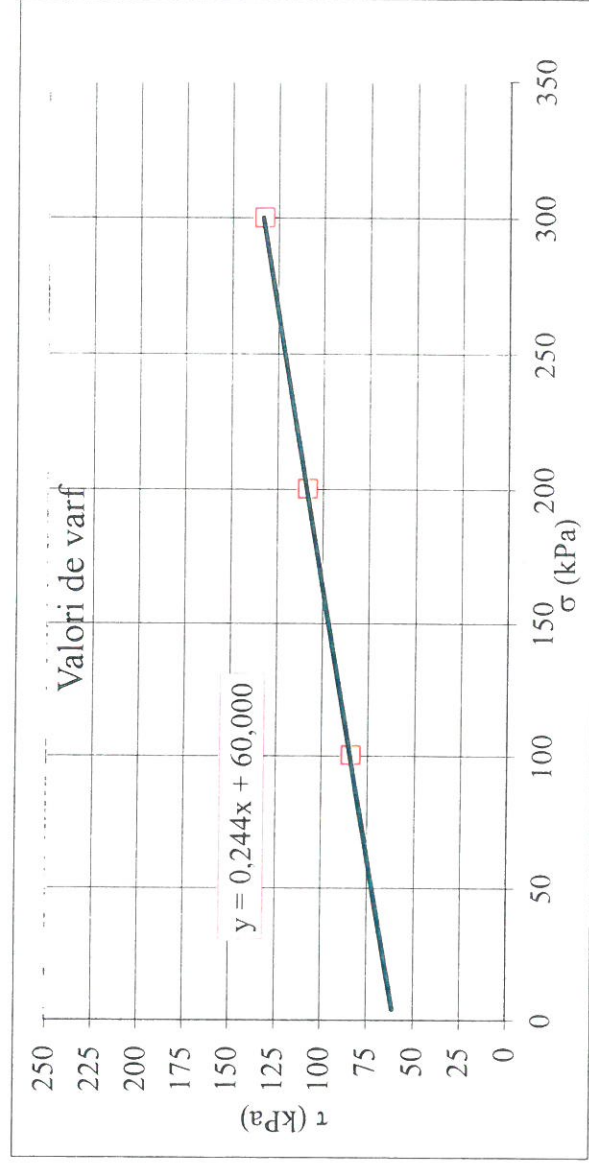
Loc de prelevare: 16 Pd+f/km 33+870/Ad: 2,00

Tip incarcare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | | |
|---------------------|------|-------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
| $\tau =$ | 84,4 | 108,8 | 133,3 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | | (kPa) |

| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,244 | (rad) |
| $\phi =$ | 14,00 | (°) |
| $c =$ | 60 | (kPa) |

 $c_{uu} = 60,00$ kPa $\phi_{uu} = 14,00$ ° $c_{uu rez} =$ kPa $\phi_{uu rez} =$ °

| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|-------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{uf} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin. *Paula Magdalin*Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries. *Gabriela Andries*

**LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.**

Anexa nr.: 27 la raportul de incercare: 1138/07.03.2018

Inercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Giurgiu - Frontiera

Loc de prelevare: 13 Pd+f/km 33+870/Ad: 3,60m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| σ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
|-------------------|-------|-------|-------|-------|
| τ | 112,2 | 131,4 | 150,6 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual}$ | | | | (kPa) |

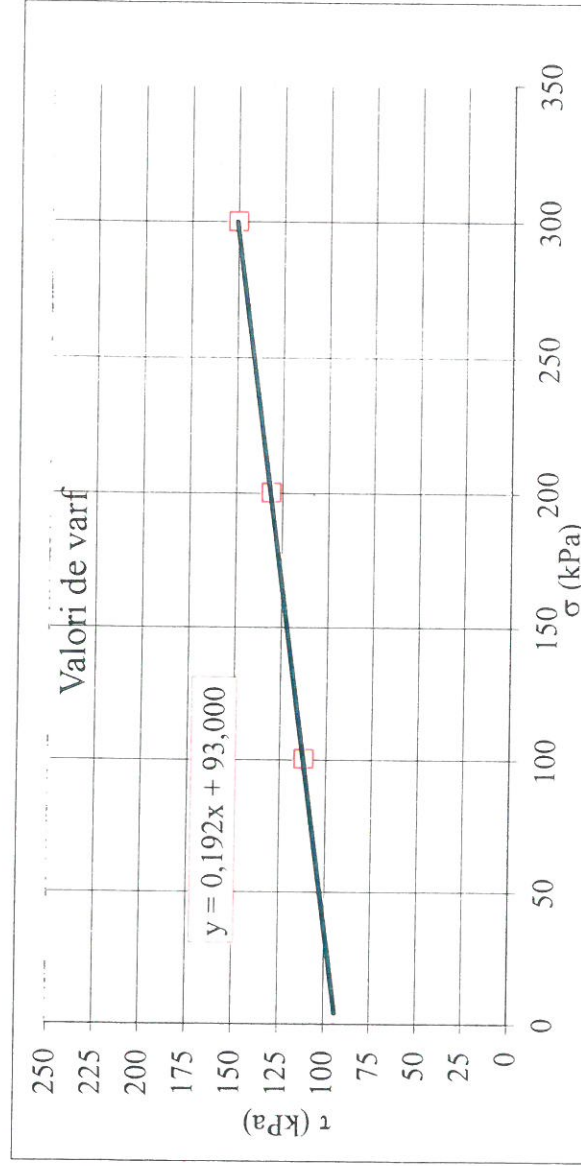
| | | |
|----------|-------|-------|
| $tg\phi$ | 0,192 | (rad) |
| ϕ | 11,00 | (°) |
| c | 93 | (kPa) |

$c_{uu} = 93,00$ kPa

$\phi_{uu} = 11,00$ °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|--------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_f = h - D_h$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A \cdot h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{arf} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin. *Paula*
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries. *G. Andries*

**LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.**

Anexa nr.: 30 la raportul de incercare: 1138/07.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Giurgiu - Frontiera

Loc de prelevare: 26 Pd+f/km 52+800/Ad: 1,50m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | | |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
| $\tau =$ | 108,9 | 129,9 | 150,8 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | | (kPa) |

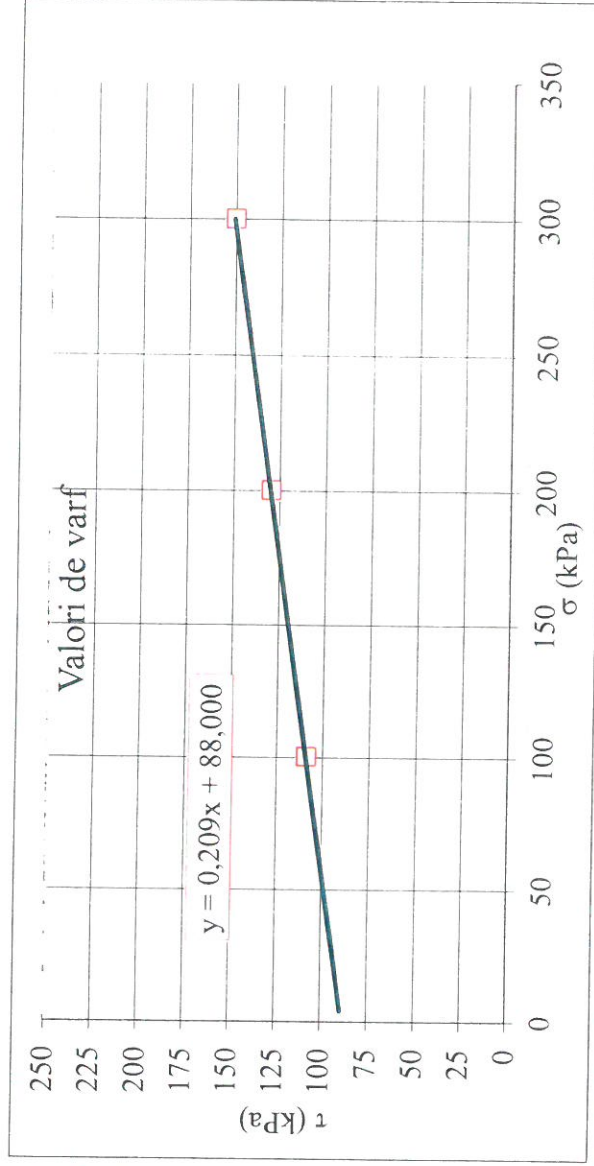
| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,209 | (rad) |
| $\phi =$ | 12,00 | (°) |
| $c =$ | 88 | (kPa) |

$c_{uu} =$ 88,00 kPa

$\phi_{uu} =$ 12,00 °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|---|-------------|-------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformatia epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Inaltimea finala $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finala uscat | ρ_{dr} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea finala | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.: 28 la raportul de incercare: 1138/07.03.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Giurgiu - Frontiera

Loc de prelevare: 14 Pd+f/km 34+260/Ad: 2,30m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | |
|---------------------|------|-------|-------|
| $\sigma =$ | 100 | 200 | 300 |
| $\tau =$ | 94,7 | 117,4 | 140,0 |
| $\tau_{rezidual} =$ | | | |

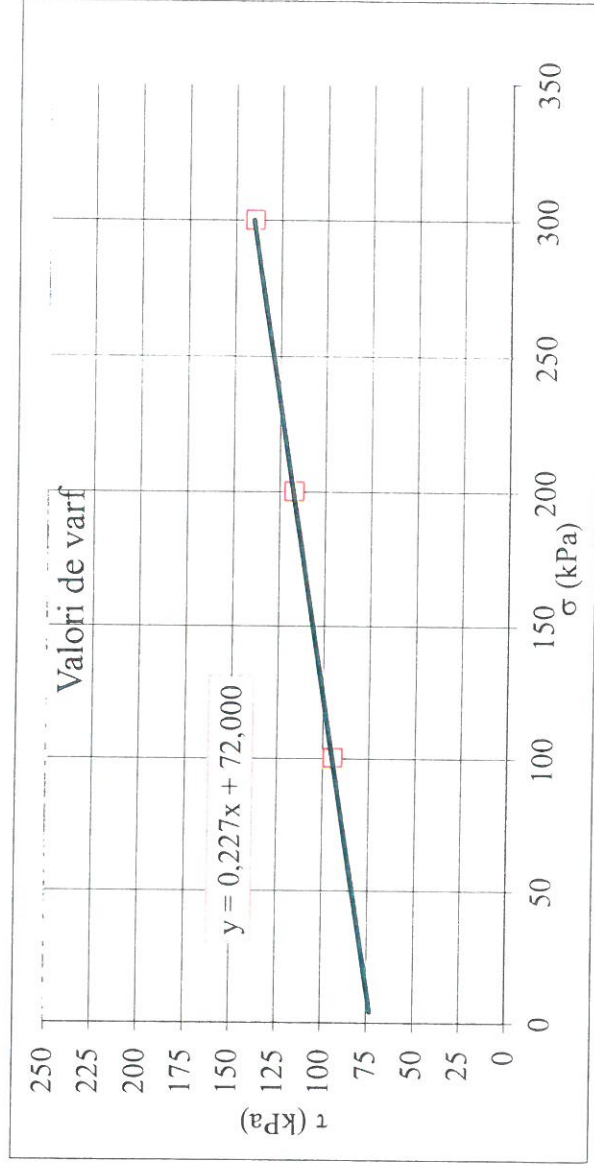
| | | |
|------------|-------|-------|
| $tg\phi =$ | 0,227 | (rad) |
| $\phi =$ | 13,00 | (°) |
| $c =$ | 72 | (kPa) |

$c_{uu} = 72,00$ kPa

$\phi_{uu} = 13,00$ °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVETA NR. | | |
|--|-------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformatia epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Inaltimea finala $h_f = h - Dh$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finala uscat | ρ_{df} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea finala | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalina *P. Bumbu*
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries.....

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.: 29 la raportul de incercare: 1138/07.03.2018

Inercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 27

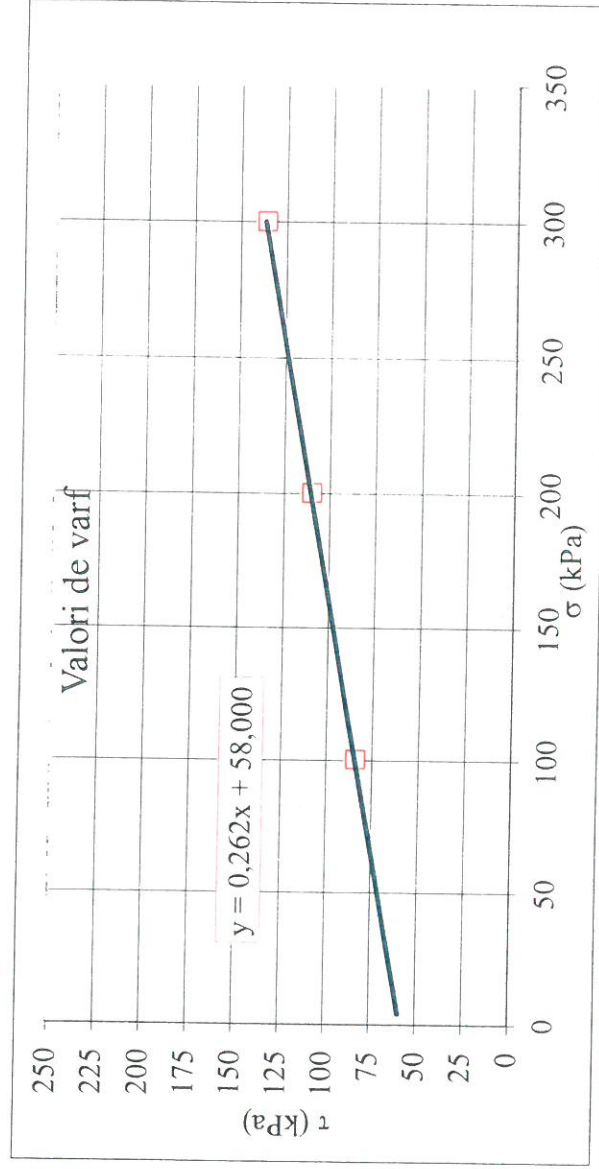
Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Giurgiu - Frontiera
 Loc de prelevare: 15 Pd+f/km 34+660/Ad: 1,50m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| σ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
|-------------------|------|-------|-------|-------|
| τ | 84,2 | 110,3 | 136,5 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual}$ | | | | (kPa) |

| | | |
|----------|-------|-------|
| $tg\phi$ | 0,262 | (rad) |
| ϕ | 15,00 | (°) |
| c | 58 | (kPa) |

 $c_{uu} = 58,00$ kPa $\phi_{uu} = 15,00$ ° $c_{uu rez} =$ kPa $\phi_{uu rez} =$ °

| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPA CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MASURA | EPRUVEITA NR. | | |
|--|--------------|----------------------|---------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_r = h - Dh$ | h_r | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{eff} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea finală | n_r | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalin. *P. Magdalin*
 Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries. *G. Andries*

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Anexa nr.: 31 la raportul de incercare: 1138/07.03.2018

Inercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba: 27

Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre Bucuresti Nord - Giurgiu Nord Giurgiu - Frontiera

Loc de prelevare: 23 Pd+f/km 51+800/Ad: 3,00m

Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| σ | 100 | 200 | 300 | (kPa) |
|-------------------|------|-------|-------|-------|
| τ | 89,4 | 113,8 | 138,3 | (kPa) |
| $\tau_{rezidual}$ | | | | (kPa) |

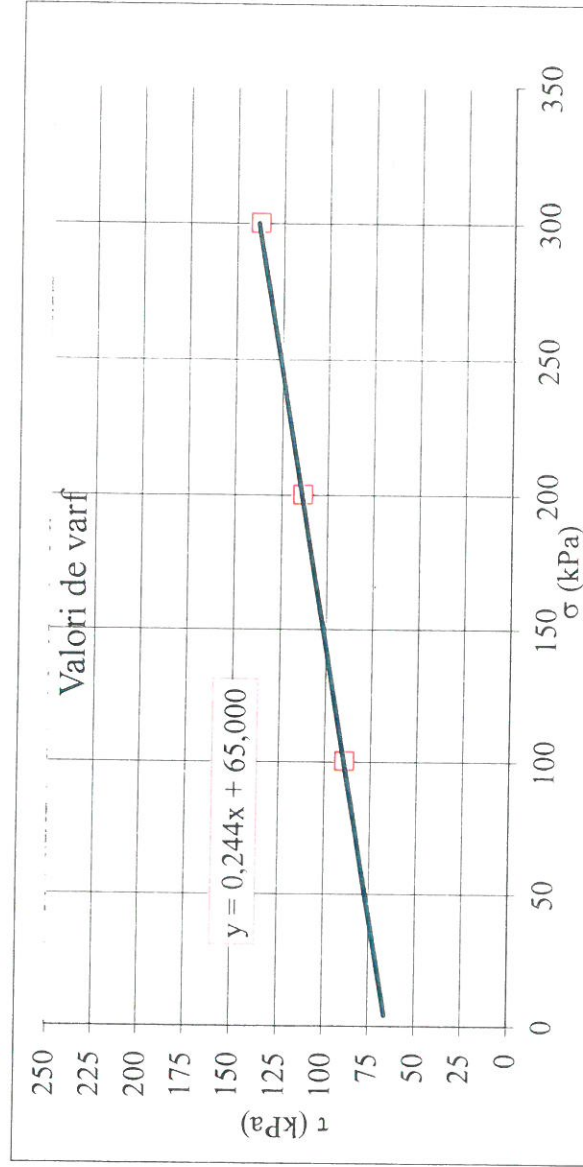
| | | |
|----------|-------|-------|
| $tg\phi$ | 0,244 | (rad) |
| ϕ | 14,00 | (°) |
| c | 65 | (kPa) |

$c_{uu} = 65,00$ kPa

$\phi_{uu} = 14,00$ °

$c_{uu rez} =$ kPa

$\phi_{uu rez} =$ °



| CARACTERISTICILE EPRUVETELOR DUPĂ CONSOLIDARE | SIMBOL | UNITATE DE MĂSURĂ | EPRUVETA NR. | | |
|--|-------------|----------------------|--------------|---|---|
| | | | 1 | 2 | 3 |
| Deformația epruvetei | D h | cm | - | - | - |
| Înălțimea finală $h_f = h - D h$ | h_f | cm | - | - | - |
| Volumul final $V_f = A * h_f$ | V_f | cm ³ | - | - | - |
| Densitatea finală uscat | ρ_{df} | g/cm ³ | - | - | - |
| Porozitatea final | n_f | % | - | - | - |

Intocmit: Geolog Paula Magdalina
Resp.Profil: Ing. Gabriela Andries

LABORATOR CENTRAL
CONSTRUCTII
CCF S.R.L.

RAPORT DE INCERCARI NR. 945/26.02.2018

- 1. Denumire si adresa client: SC GEO-SERV SRL**
Str. Ing. Pascal Cristian, Nr. 26, sect.6, Bucuresti.

- 2. Nr. Comanda:** 118/02.02.2018

- 3.Obiectul comenzii:**
 - 3.1. Lucrare:** Studiu de fezabilitate aferent proiectului: Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord – Giurgiu Nord – Giurgiu Nord Frontiera. Podete.
 - 3.2. Incercari executate:** Analize fizico-mecanice.
 - 3.3. Metode de incercare utilizate:** Conform tabel 10

- 4. Locul de desfasurare al incercarilor:** laborator

- 5. Descrierea probelor de incercat :** pamant coeziv si necoziv, cod 16.

- 6. Date referitoare la prelevarea probelor :**
 - 6.1.** Probele au fost prelevate de client.
 - 6.2. Data prelevarii:** -
 - 6.3. Locul de prelevare:** conform tabel 10.

- 7. Data primirii probelor:** 02.02.2018

- 8. Data (perioada) executarii incercarilor:** 02.02.2018-26.02.2018

- 9. Alte informatii privind incercarile:-**

Laborator Central Constructii CCF

RI nr. 945/ 26.02.2018

Nr. anexe: 25

| Locul prelevării ad./m/ | Descrierea materialului | Determinarea granulozității (%) STAS 1913/5-85SR EN ISO 14688-1:2004/AC:2006 | | | | Determinarea limitelor de plasticitate (%) STAS 1913/4-86 | | | | Determinarea densității pamanturilor STAS 1913/3-76 | | Vol. Pori % | Ind. Pori | *Determinarea rezistenței pamanturilor la forfecare prin încercarea de forfecare directă STAS 8942/2-82 | | | Determinarea compresibilității pamanturilor prin încercarea în edometru STAS 8942/1-89 | Det. presiunii de umflare în edometru STAS 1913/12-88 | | |
|-------------------------------------|---|--|---------|----------|------------|---|----------------|----------------|----------------|---|-----------------------------------|-------------|-----------|---|----|----|--|---|-----------|---|
| | | Argila Cl | Praf Si | Nisip Sa | Pietris Gr | W _L | W _p | I _p | I _c | W | Densitate umeda g/cm ³ | | | Densitate uscata g/cm ³ | n | e | | | φ | C |
| Linia 106 A | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1 Pv+I/ Km 64+939/ Ad: 1,20 m | Argila (Cl), cafenie, plastic-vartoasa, Sr = 0,94 | 40 | 49 | 11 | - | 51,0 | 17,1 | 33,9 | 0,92 | 19,8 | 2,057 | 1,717 | 36,17 | 0,57 | 13 | 56 | 9524 | 3,90 | 0,0001649 | - |
| 2 Pv+I/ Km 67+444/ Ad: 5,00 m | Argila (Cl), cafenie, plastic-vartoasa, Sr = 0,78 | 36 | 46 | 18 | - | 48,2 | 13,9 | 34,3 | 0,86 | 18,5 | 1,944 | 1,641 | 39,00 | 0,78 | 14 | 55 | 10256 | 3,70 | 0,0001599 | - |

Legenda : W_L = limita de curgere; W_p = limita de framantare; I_p = indice de plasticitate; I_c = indice de consistenta; w = umiditate naturala; M_{2,3} = modul de deformatie edometric; ε_y = tasare specifica; a_{v,2,3} = coeficient de compresibilitate; φ = unghiul de frecare internă; C = coeziune;
 *Incercari subcontractate autorizate - rapoartele de incercare nr.47/23.02.2018 cu anexele 1-18, emise de GEOCON - Laboratorul de Analize si Incercari in Constructii Grad II, autorizat conform anexei la autorizata nr.3192/10.10.2016.

Responsabil incercari, Geolog Paula Magdalin...
 Responsabil profil II, Ing. Gabriela Andries...
 RAC, Ing. Camelia Pivu...
 Director, R.A.S., Ing. Elvira Dumitrescu...
 LCC-CCF

LABORATOR CENTRAL
 CONSTRUCTII
 CCF S.R.L.

Nota:
 1. Rezultatele prezentate se refera numai la probele supuse incercarilor.
 2. Prezentul raport nu poate fi reprodus partial decat cu acordul scris al Laborator Central Constructii CCF SRL.
 3. Prezentul raport de incercare a fost intocmit in doua exemplare, din care un exemplar la client si un exemplar la Laborator Central Constructii CCF SRL.

Cod: RIP-LC.CCF-006

Ed./Rev.

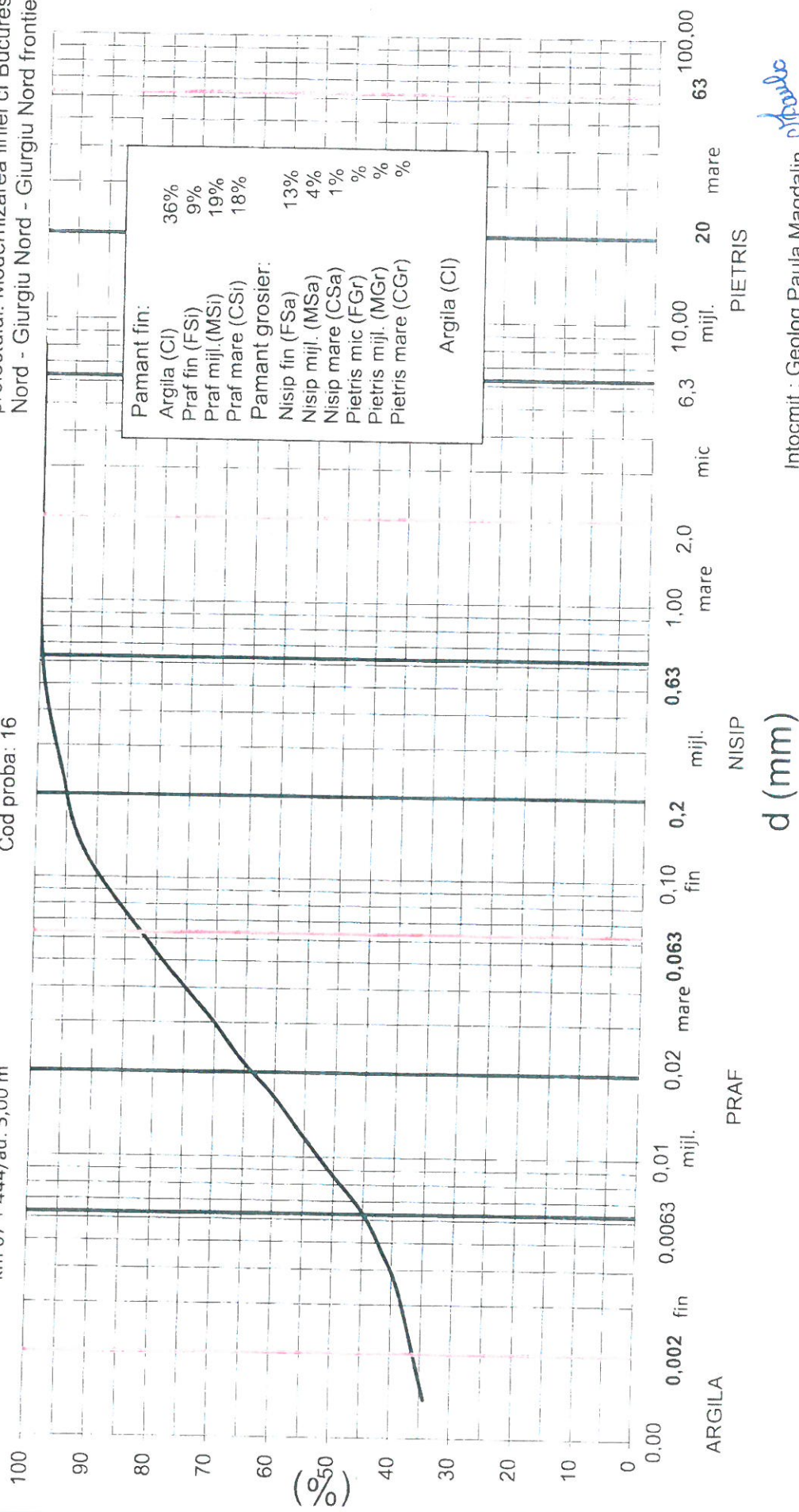
Pag. 5 | 5

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE

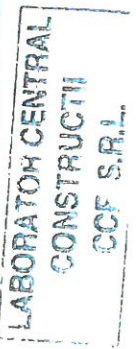
Conform STAS 1913/5-85;
SR EN ISO 14688-1:2004/A1:2014
Cod proba: 16

Lucrare: Studiu de fezabilitate aferent
proiectului: Modernizarea liniei cf Bucuresti
Nord - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord frontiera.

Locul prelevării: Podete. Linia 106A -2PV+f
km 67 + 444/ad: 5,00 m



Intocmit : Geolog Paula Magdalin
Responsabil Profil.ing. Gabriela Andries



Anexa nr.:25 la raportul de incercare nr.: 945/26.02.2018

Client: SC GEO-SERV SRL

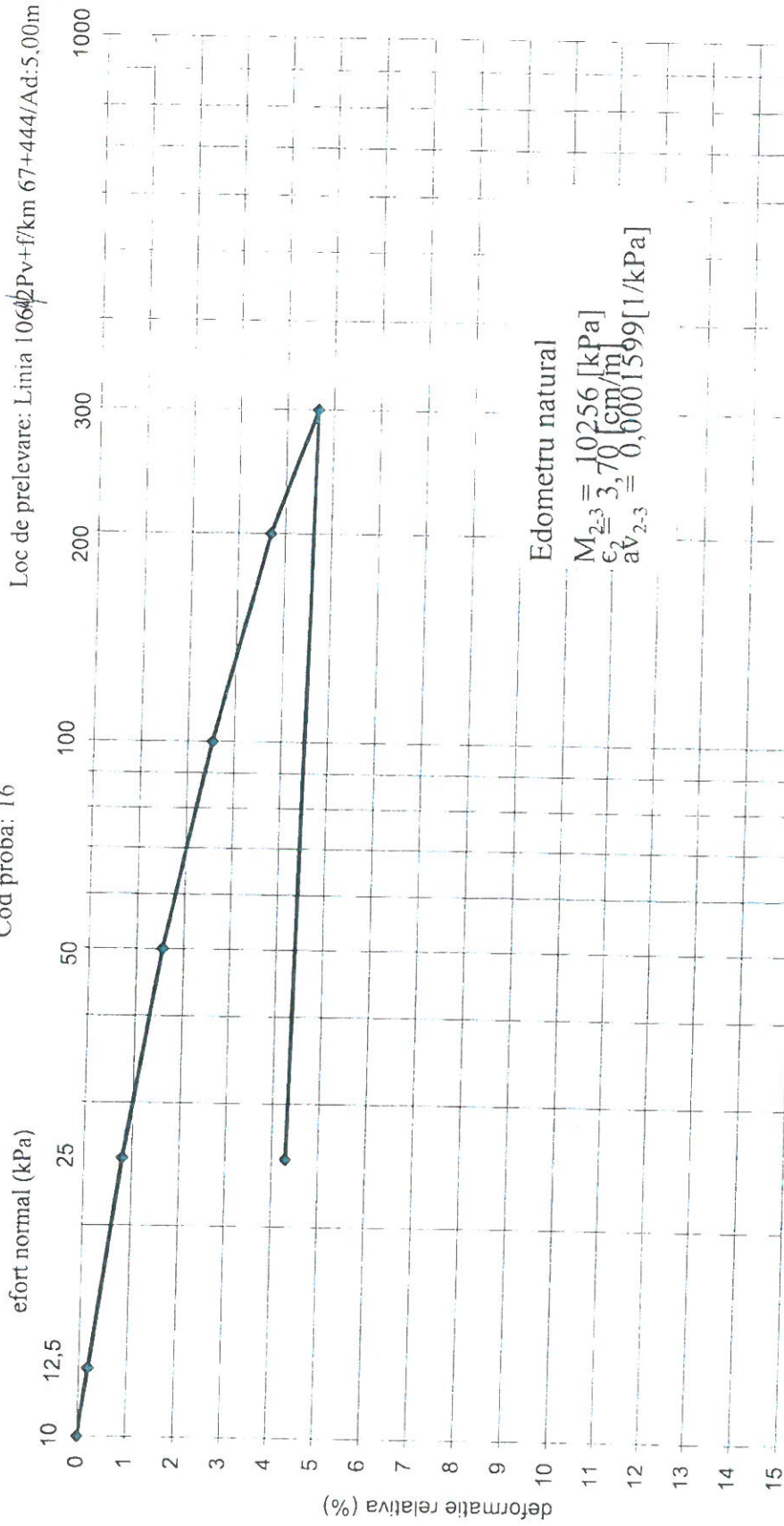
Lucrarea: Studiu de fezabilitate aferent proiectului:
Modernizarea liniei cf Bucuresti Nord - Giurgiu Nord -
Giurgiu Nord Frontiera. Podete.

CURBA EDOMETRICA

Conform STAS 8942/1-89

Cod proba: 16

Loc de prelevare: Linia 10642Pv+f/km 67+444/Ad.:5,00m



Intocmit: Geolog Paula Magdalin *Paula Magdalin*

LABORUL CENTRAL
CONSTRUCTIILOR
CCF S.R.L.

Anexa nr.: 18 la raportul de incercare: 47 din 23.02.2018

Incercarea de forfecare directa

Conform STAS 8942/2-82

Cod proba:

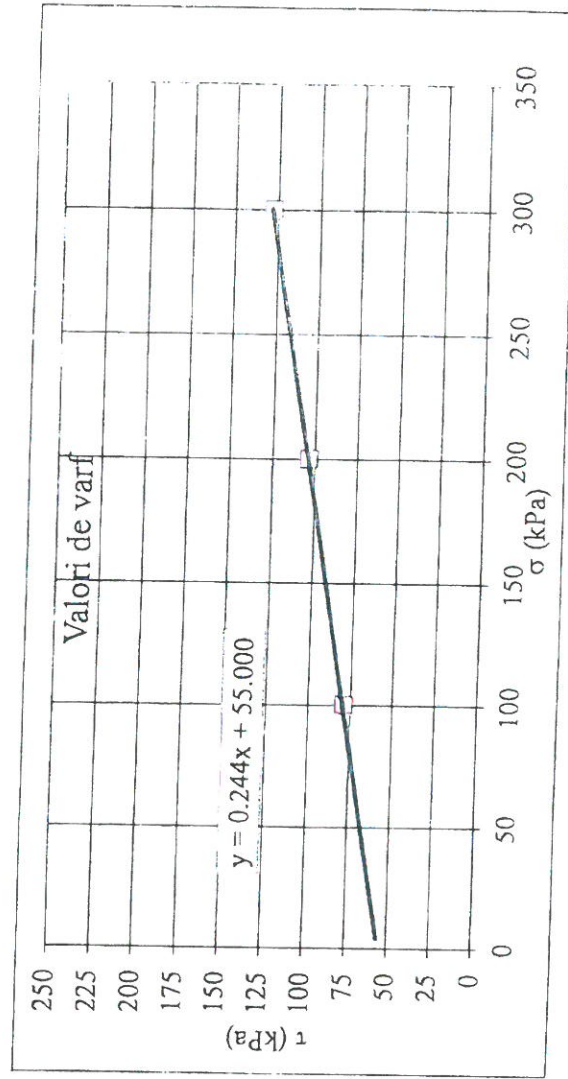
Lucrarea: Modernizarea infrastructurii de cale ferata dintre statiile CF Bucuresti Nord-Giurgiu Nord frontiera
 Loc de prelevare: Limia 106A-2Pv+f/km67+444/Ad: 5.00
 Tip incercare: UU

Viteza de forfecare: 1.00 mm/minut

| | | | |
|-------------------|------|-------|-------|
| σ | 100 | 200 | 300 |
| τ | 79.4 | 103.8 | 128.3 |
| $\tau_{rezidual}$ | | | |

| | | |
|----------|-------|-------|
| $tg\phi$ | 0.244 | (rad) |
| ϕ | 14.00 | (°) |
| c | 55 | (kPa) |

$c_{uu} = 55.00$ kPa
 $\phi_{uu} = 14.00$ °
 $c_{uu rez} =$ kPa
 $\phi_{uu rez} =$ °



Operator: Teh S. Panituru
 Data: Febr. 2018

LABORATOR DE ANALIZE SI INCERCARI IN CONSTRUCTII
 Verificat, Seria 000107, CPAD-IMP-000010 10 2016
 Dr. ing. Andrei C. Cretianu

Laborator de Incercari : Geoccon Laboratory
 Autorizatie 3192/10.10.2016

| | | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 | 25 | 26 |
|---------|----|--|------|-------|-------|-------|-------|---|---|-------|----|----|----|----|----|----|----|------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| P4S 305 | P2 | Pământ grosier Gravel and sand (Pietris și nisip după STAS 1243 - 88), granulozitate uniformă | 2.00 | - | 12.00 | 88.00 | - | - | - | 3.92 | - | - | - | - | - | - | - | 2.65 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| FS 404 | P1 | Pământ grosier Gravel and sand (Pietris și nisip după STAS 1243 - 88), granulozitate foarte uniformă | 3.00 | - | 7.00 | 93.00 | - | - | - | 5.31 | - | - | - | - | - | - | - | 2.65 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| P4S 302 | P1 | Pământ fin cîsi with rarely gravel (Argila grațoasă cu foarte rar pietris după STAS 1243 - 88), procent de argila coloidală $d < d_{0.002} = 16.5\%$ | 2.00 | 35.00 | 44.00 | 16.00 | 5.00 | - | - | 24.06 | - | - | - | - | - | - | - | 2.88 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| FS 403 | P2 | Pământ fin sacsi (Nisip argilos după STAS 1243 - 88), granulozitate neuniformă, procent de argila coloidală $d < d_{0.002} = 6.5\%$ | 6.00 | 17.00 | 27.00 | 56.00 | - | - | - | 11.65 | - | - | - | - | - | - | - | 2.66 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| P4S 304 | P1 | Pământ grosier Gravel and sand with rarely silty binder (Pietris și nisip cu foarte slab liant grațos după STAS 1243 - 88), granulozitate uniformă | 2.00 | - | 2.00 | 26.00 | 72.00 | - | - | 5.18 | - | - | - | - | - | - | - | 2.65 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| FS 403 | P1 | Pământ grosier Gravel and sand (Pietris și nisip după STAS 1243 - 88), granulozitate uniformă | 2.50 | - | - | 25.00 | 75.00 | - | - | 9.71 | - | - | - | - | - | - | - | 2.65 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |

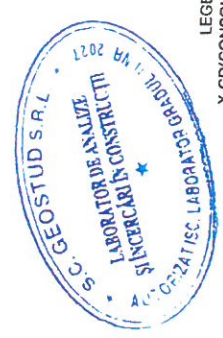
Materialele conținute în redacții

Mentorul este o umplutura constată în urma probei de argila probată în urma probei de pietris și nisip și elemente de zăbură

Umplutura

Umplutura

Umplutura



LEGENDA:
 X-CD(CONSOLIDAT-DRENAT)
 #-UU(NECONSOLIDAT-NEDRENAT)
 *-CUJ(CONSOLIDAT-NEDRENAT)

Verificat: Serf laborator ing. Talos L. Ivir

Intocmit: ing. Mustățeasa Sebastian



G E O S T U D S R L

Reg. Com. J40/4048/2001 C I F RO13840425 , Cont RON: RO77RZBR0000060016993892, Cont Euro: RO44RZBR0000060016993904 Raiffeisen Bank Agentia Stirbei Voda, București, Str. Singerului, nr. 11, sector 1, cod 014617 Tel. 40-021-220.22.66; Fax: 40-021-220.22.67;E-mail: nicolae.petr@geostud.ro, office@geostud.ro; www.geostud.ro

Laborator analize si incercari in constructii

RAPORT DE INCERCARE Nr. 124 din 08.02.2018

acreditat pentru
ÎNCERCARE



SR EN ISO/CEI 17025:2005
CERTIFICAT DE ACREDITARE
nr LI 974/2013

1. Client/adresa: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. – ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L. sediul in Bucuresti, sector 2, str. Zambilelor, nr. 6, Ansamblul Ramuri Tei, bl. 60, parter, ap. 1.

2. Contractul/starea probelor la receptie: Nr. Contract (Contract no.) CONTRACT DE SUBCONTRACTARE nr. 9124 / 11.09.2017-Conform comenzii nr.12 din 14.01.2018-Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"/ tulburate,netulburate

3. Identificarea Probelor: Pd 502 (P1), F504(P3), F505P2),PdS307(P1),FS 405(P3),PdS305(P2), FS 404(P1),PdS302(P1),FS 401(P2),PdS 301(P1), FS 400(P1)

4. Data primirii probelor: 23.01.2018

5. Cod proba : L02

6. Responsabil esantionare/prelevare: Atelierul de foraje al SC GEOSTUD SRL

7. Locul unde s-a efectuat incercarea: Laboratorul analize si incercari in constructii – GEOSTUD.

8. Metoda utilizata: PT - 01, " Determinarea umiditatii pamanturilor",
SR EN ISO 17892 – 1 - 2015

9. Masurari, examinari, rezultate: Pag. 2-2

a) Rezultatele se refera numai la obiectele supuse incercarii precizate la pct 3 al prezentului raport de incercare.

b) Raportul de incercare contine 2 pagini se interzice reproducerea partiala/totala a raportului de incercare fara aprobarea Laboratorului din cadrul SC GEOSTUD SRL.

DIRECTOR
Ec. Petru NICOLAE

FPT – 4 Ed.2/Rev.2



SEF LABORATOR
Ing. Talos Liviu



Exemplar 1/2

Executant lucrare
Ing. Mustatea Sebastian
Op. Ene Cristian-Sorin
Th. Dumitrascu Adriana

Pag. 1/2

| Determinarea umiditatii (w%) | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------|----------------|--------------|-------------------------------|--------------------------------|------------|-----------|-----------|-------------------------------------|
| Nr.crt. | Foraj, Km | Numarul probei | Adancime (m) | Masa proba umeda + tara A (g) | Masa proba uscata + tara B (g) | Tara C (g) | A - B (g) | B - C (g) | $w = \frac{A - B}{B - C} \cdot 100$ |
| 1 | Pd 502 | P1 | 1.90 | 478.78 | 388.22 | 56.16 | 90.56 | 332.06 | 27.27 |
| 2 | F 504 | P3 | 2.00 | 527.43 | 473.6 | 56.31 | 53.83 | 417.29 | 12.90 |
| 3 | F 505 | P2 | 3.50 | 340.66 | 221.63 | 39.47 | 118.83 | 182.36 | 65.16 |
| 4 | PdS 307 | P1 | 2.80 | 282.99 | 239.37 | 47.47 | 43.62 | 191.9 | 22.73 |
| 5 | FS 405 | P3 | 5.00 | 500.26 | 418.66 | 49.7 | 81.60 | 368.96 | 22.12 |
| 6 | PdS 305 | P2 | 2.00 | 703.21 | 678.84 | 57.36 | 24.37 | 621.48 | 3.92 |
| 7 | FS 404 | P1 | 3.00 | 713.24 | 680.18 | 58.08 | 33.06 | 622.1 | 5.31 |
| 8 | PdS 302 | P1 | 2.00 | 426.1 | 353.91 | 53.9 | 72.19 | 300.01 | 24.06 |
| 9 | FS 401 | P2 | 6.00 | 561.23 | 508.48 | 55.78 | 52.75 | 452.7 | 11.65 |
| 10 | PdS 301 | P1 | 2.00 | 418.26 | 400.32 | 53.72 | 17.94 | 346.6 | 5.18 |
| 11 | FS 400 | P1 | 2.50 | 476.31 | 438.86 | 53.37 | 37.45 | 385.49 | 9.71 |



Intocmit:
Ing. Mustatea Sebastian

Incepere: 23.01.2018
Finalizare: 24.01.2018

Lucrat:
Th. Dumitrascu Adriana
Op. Ene Cristian - Sorin

Laborator analize si incercari in constructii

RAPORT DE INCERCARE Nr. 125 din 08.02.2018

acreditat pentru
ÎNCERCARE



SR EN ISO/CEI 17025:2005
CERTIFICAT DE ACREDITARE
nr. LI 974/2013

1. Client/adresa: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. – ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L. sediul in Bucuresti, sector 2, str. Zambilelor, nr. 6, Ansamblul Ramuri Tei, bl. 60, parter, ap. 1.

2. Contractul/starea probelor la receptie: Nr. Contract (Contract no.) CONTRACT DE SUBCONTRACTARE nr. 9124 / 11.09.2017-Conform comenzii nr.12 din 14.01.2018-Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"/ netulburate

3. Identificarea Probelor: PdS307(P1)

4.Data primirii probelor: 23.01.2018

5.Cod proba : L02

6.Responsabil esantionare/prelevare: Atelierul Foraje al SC GEOSTUD SRL

7.Locul unde s-a efectuat incercarea: Laboratorul analize si incercari in constructii – GEOSTUD.

8.Metoda utilizata: PT - 05, " Determinarea densitatii pamanturilor",
SR EN ISO 17892 – 2 - 2015

9.Masurari, examinari, rezultate: Pag. 2 - 2

a) Rezultatele se refera numai la obiectele supuse incercarii precizate la pct 3 al prezentului raport de incercare.

b) Raportul de incercare contine 2 pagini se interzice reproducerea partiala/totala a raportului de incercare fara aprobarea Laboratorului din cadrul SC GEOSTUD SRL.

c) Produsul a fost esantionat de client.

DIRECTOR GENERAL
Ec.NICOLAE Petru

SEF LABORATOR
Ing. Talos Liviu

Executant lucrare
ing. Vasilescu Ionut
Op. Ene Cristian-Sorin

FPT – 4 Ed.2/Rev.1



Exemplar 1/2

Pag. 1/2

1. Produsul: Probe Schelby si Calup
2. Standard de referinta: STAS 1913/2 - 81/STAS 1913/3 - 76/BS 1377-2:1990, pct.8.3
3. Codul esantionului : L02
4. Identificare probei: PdS307(P1)
5. Procedeeul utilizat: conform PT - 05

CARACTERISTICI DE STARE AI PAMANTULUI
CALCUL EFECTUAT DUPA DETERMINARII DENSITATII PAMANTURILOR

| Nr crt | Forajul/Proba | km | Adancime | W | ρ_n | ρ_d | n | e | Sr | ρ_s |
|-----------|---------------|----|----------|-------|-------------------|-------------------|--------|-------|-------|-------------------|
| | | | (m) | % | g/cm ³ | g/cm ³ | % | - | - | g/cm ³ |
| 1 | PdS307/P1 | - | 2.80 | 22.73 | 1.893 | 1.542 | 42.451 | 0.738 | 0.826 | 2.68 |

Lucrat:
Op. Ene Cristian-Sorin




Intocmit: Ing. Vasilescu Ionut



Incepere: 24.01.2018

Finalizare: 24.01.2018

Exemplar 1/2

FPT - 01.01 Ed 2/Rev.1

Sfarsit pagina

Pag.2/2



GEOSTUD SRL

Reg. Com. J40/4048/2001 C I F RO13840425 , Cont RON: RO77RZBR0000060016993892, Cont Euro: RO44RZBR0000060016993904 Raiffeisen Bank Agentia Stirbei Voda, Bucuresti, Str. Singerului, nr. 11, sector 1, cod 014617 Tel. 40-021-220.22.66; Fax: 40-021-220.22.67; E-mail: nicolae.petru@geostud.ro, office@geostud.ro; www. geostud.ro

Laborator de analize si incercari in constructii

RAPORT DE INCERCARE Nr. 126 din 08.02.2018

1. Client/adresa: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. – ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L. sediul in Bucuresti, sector 2, str. Zambilelor, nr. 6, Ansamblul Ramuri Tei, bl. 60, parter, ap. 1.

2. Contractul/starea probelor la receptie: Nr. Contract (Contract no.) CONTRACT DE SUBCONTRACTARE nr. 9124 / 11.09.2017-Conform comenzii nr.12 din 14.01.2018-Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: “**Studiu de Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera**”/ tulburate,netulburate

3. Identificarea Probelor: Pd 502 (P1), F504(P3), F505(P2),PdS307(P1),FS 405(P3),PdS305(P2), FS 404(P1),PdS302(P1), FS 401(P2),PdS 301(P1), FS 400(P1)

4.Data primirii probelor: 23.01.2018

5.Cod proba : L02

6.Responsabil esantionare/prelevare: Atelierul de foraje al SC GEOSTUD SRL

7.Locul unde s-a efectuat incercarea: Laboratorul analize si incercari in constructii – GEOSTUD.

IL-GTF-01.07 – 02 “Determinarea granulozitatii pamanturilor – Metoda prin sedimentare si cernere”, STAS 1913/5-85

9.Masurari, examinari, rezultate: Paginile 2 - 12

a) Rezultatele se refera numai la obiectele supuse incercarii precizate la pct 3 al prezentului raport de incercare.

b) Raportul de incercare contine 12 pagini si se interzice reproducerea partiala/totala a raportului de incercare fara aprobarea Laboratorului din cadrul SC GEOSTUD SRL.

DIRECTOR
Ec.Nicolae Petru

SEF LABORATOR
Ing. Talos Liviu



Executant lucrare
Ing. Mustatea Sebastian
Th. Dumitrascu Adriana
Th. Maticiu Marinela

FPT – 4 Ed.2/Rev.1



Exemplar ½

Pag 1/12

Laboratorul de Analize si Incercari in Constructii

Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A.,
reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

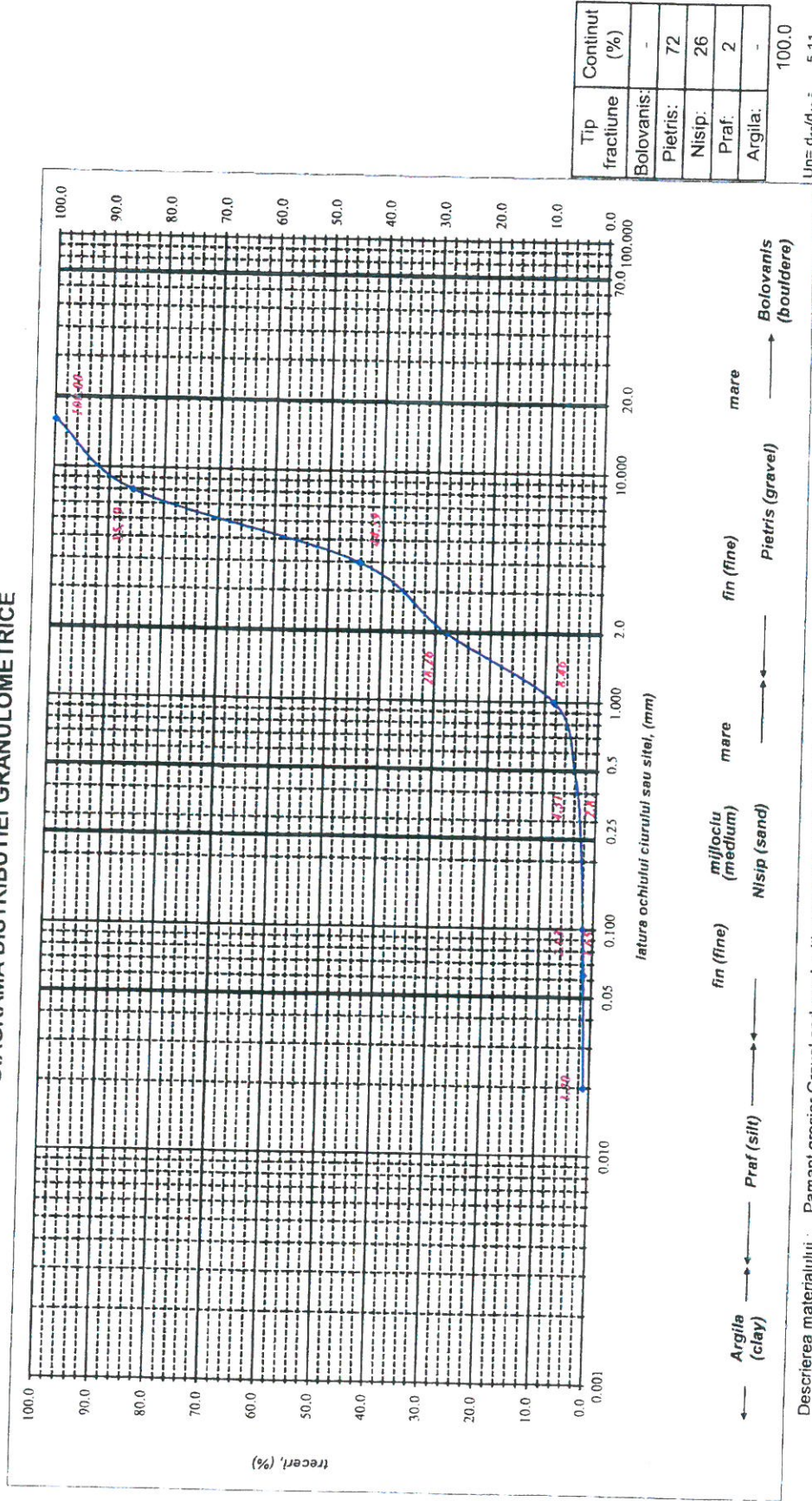
Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de
Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord -
Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod: L02

Foraj/Km: PdS 301
Proba : P1

Adancimea: 2.00 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Intocmit:

Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Dumitrascu Adriana

Data: 25.01.2018

Laboratorul de analize si incercari in constructii

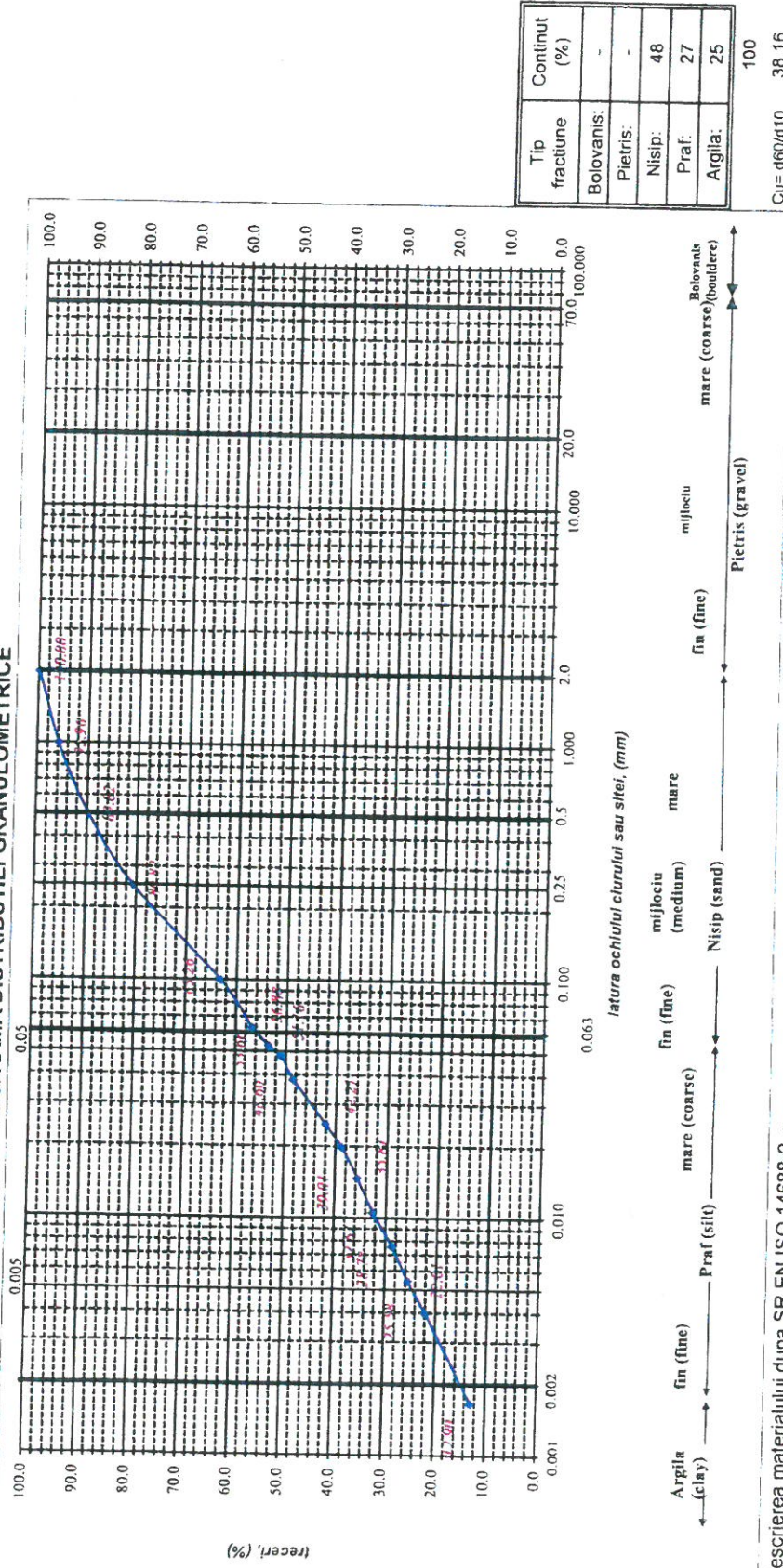
Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod L02

Foraj/Km: FS 405
Proba P3
Adancimea 5.00m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Descrierea materialului dupa SR EN ISO 14688-2 :

Pamant fin sasiCI (Nisip argilos dupa STAS 1243 - 88), plastic consistent cu plasticitate mijlocie, granulozitate neuniforma, procent de argila coloidala $d < d_{0.002} = 14\%$

Intocmit:
Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Maticiu Marinela
Data: 24.01.2018-26.01.2018



Laboratorul de analize si incercari in constructii

Beneficiar: Asocieria BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

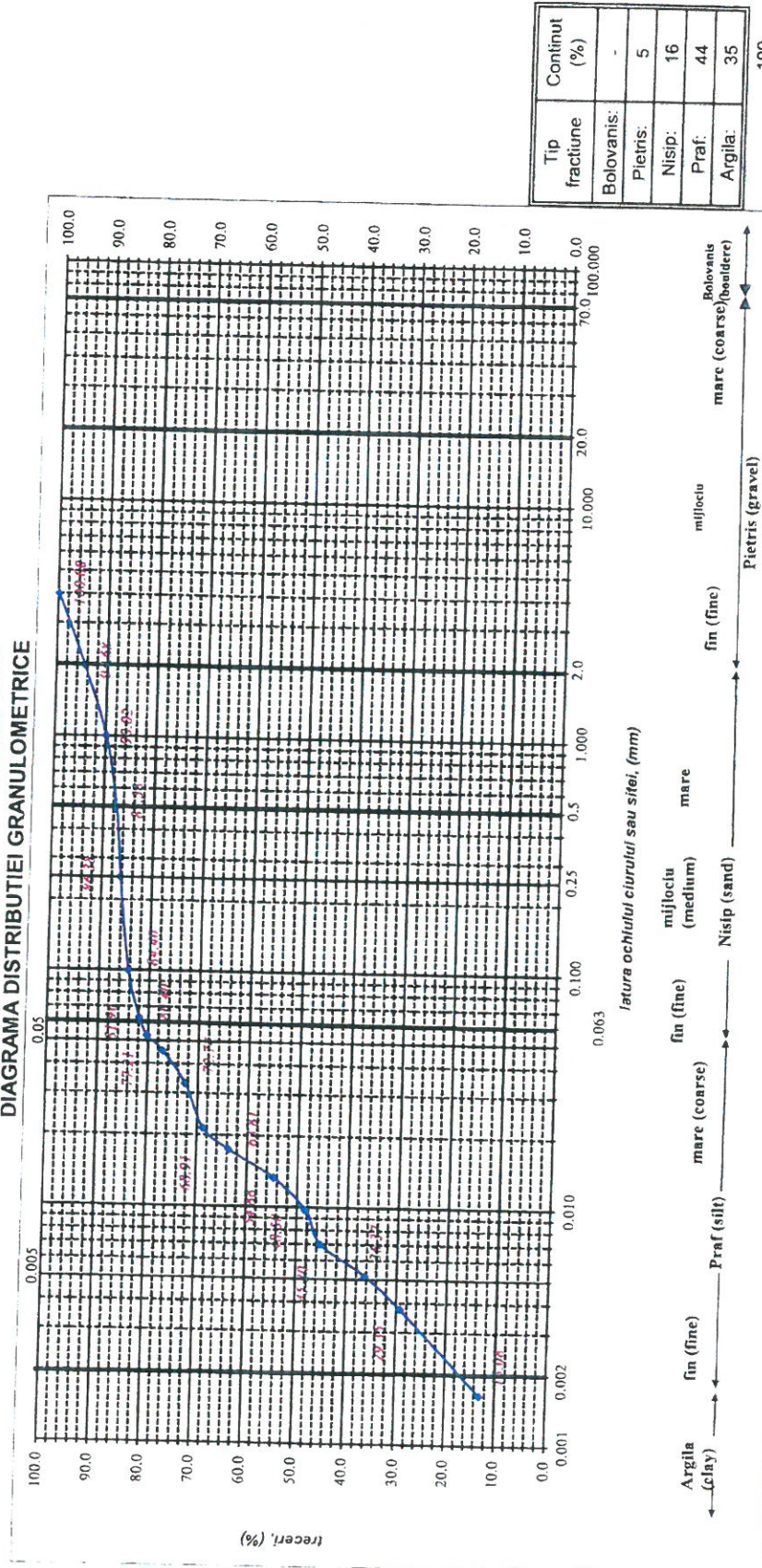
Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de

Santier: Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod L02

Foraj/Km: PdS 302
Proba P1
Adancimea 2.0 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



| Tip fractiune | Continut (%) |
|---------------|--------------|
| Bolovanis: | - |
| Pietris: | 5 |
| Nisip: | 16 |
| Praf: | 44 |
| Argila: | 35 |
| | 100 |

Cu= d60/d10

Descrierea materialului dupa SR EN ISO 14688-2 :

Pamant fin cisi with rarely gravel (Argila profoasa cu foarte rar pietris dupa STAS 1243 - 88), procent de argila coloriala d < d0.002 = 16.5 %

Intocmit:
Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Maticiu Marinela
Data: 24.01.2018-26.01.2018



Laboratorul de Analize si Incercari in Constructii

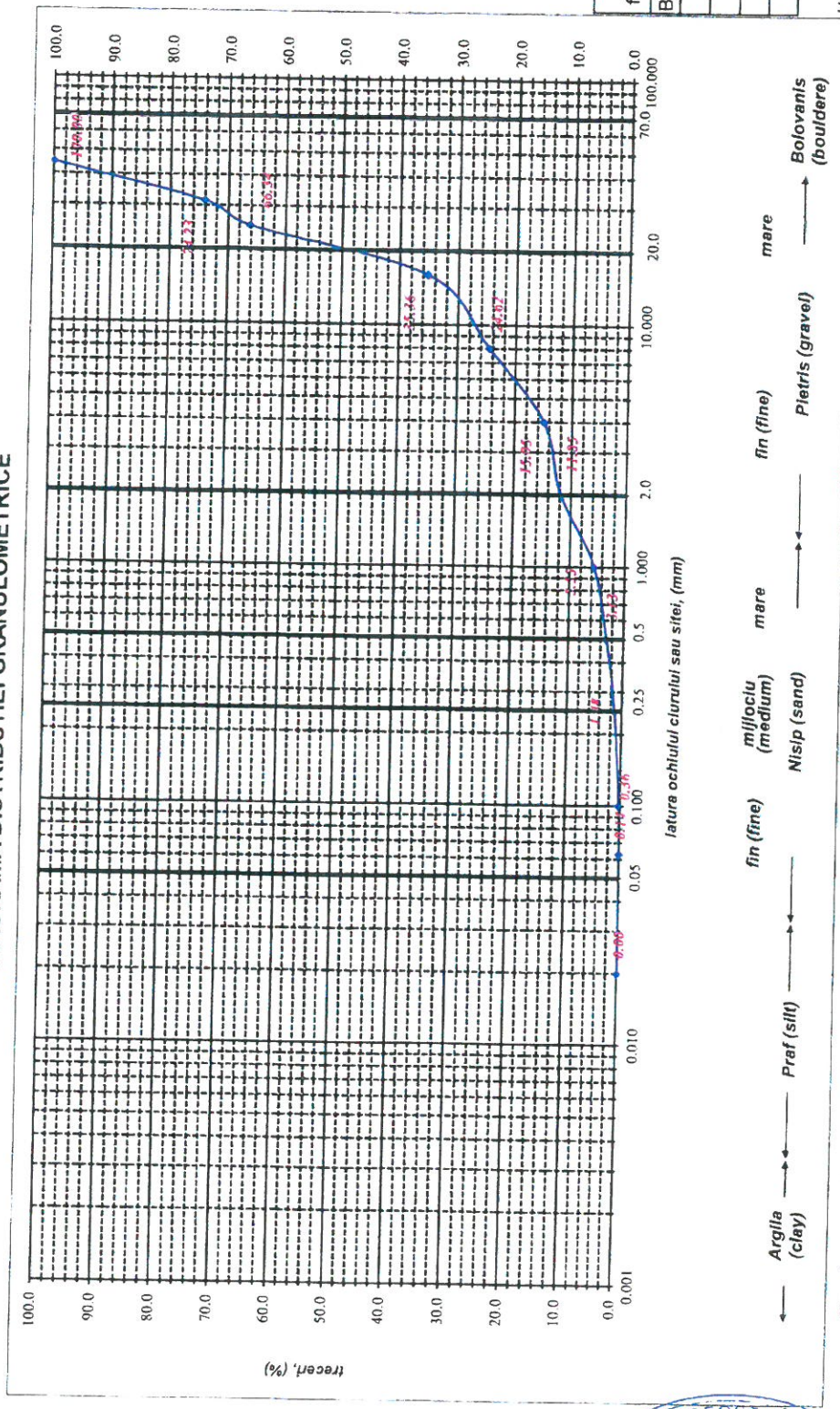
Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A.,
reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de
Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord -
Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod: L02

Foraj/Km: PdS 305
Proba : P2
Adancimea: 2.0 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Descrierea materialului : Pamant grosier Gravel and sand (Pietris si nisip dupa STAS 1243 - 88), granulozitate uniforma

Intocmit:
Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Dumitrascu Adriana
Data: 25.01.2018



Laboratorul de analize si incercari in constructii

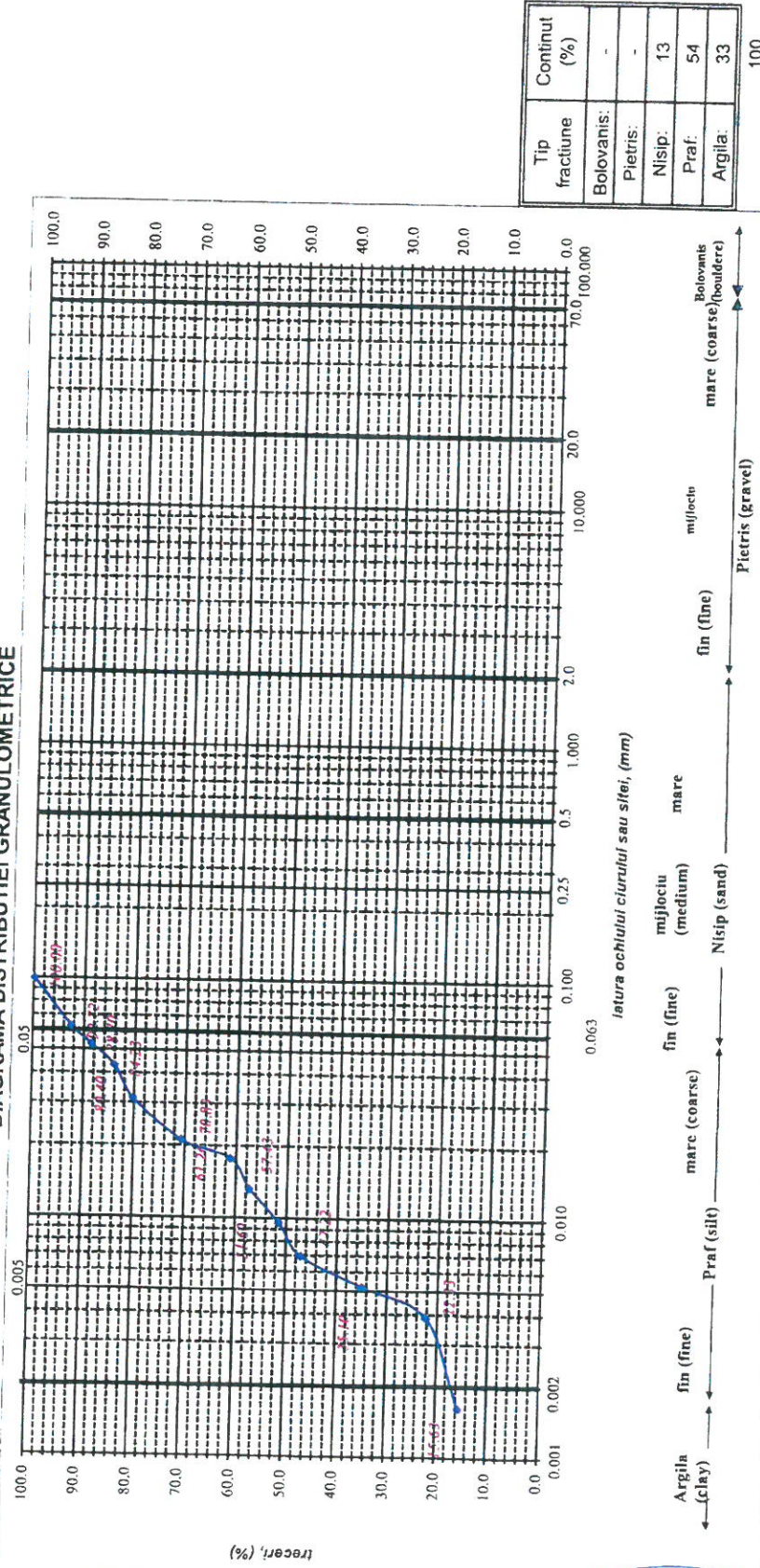
Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A.,
reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de
Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava -
Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod L02

Foraj/Km: PdS 307
Proba P1
Adancimea 2.8 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Descrierea materialului dupa SR EN ISO 14688-2 :

Pamant fin cSi (Argila pratoasa dupa STAS 1243 - 88), plastic variosa cu plasticitate mare, procent de argila coloidală $d < d_{0.002} = 17\%$

Intocmit:
Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Maticiu Marinela
Data: 24.01.2018-26.01.2018



Laboratorul de Analize si Incercari in Constructii

Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A.,
reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de

Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord -
Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

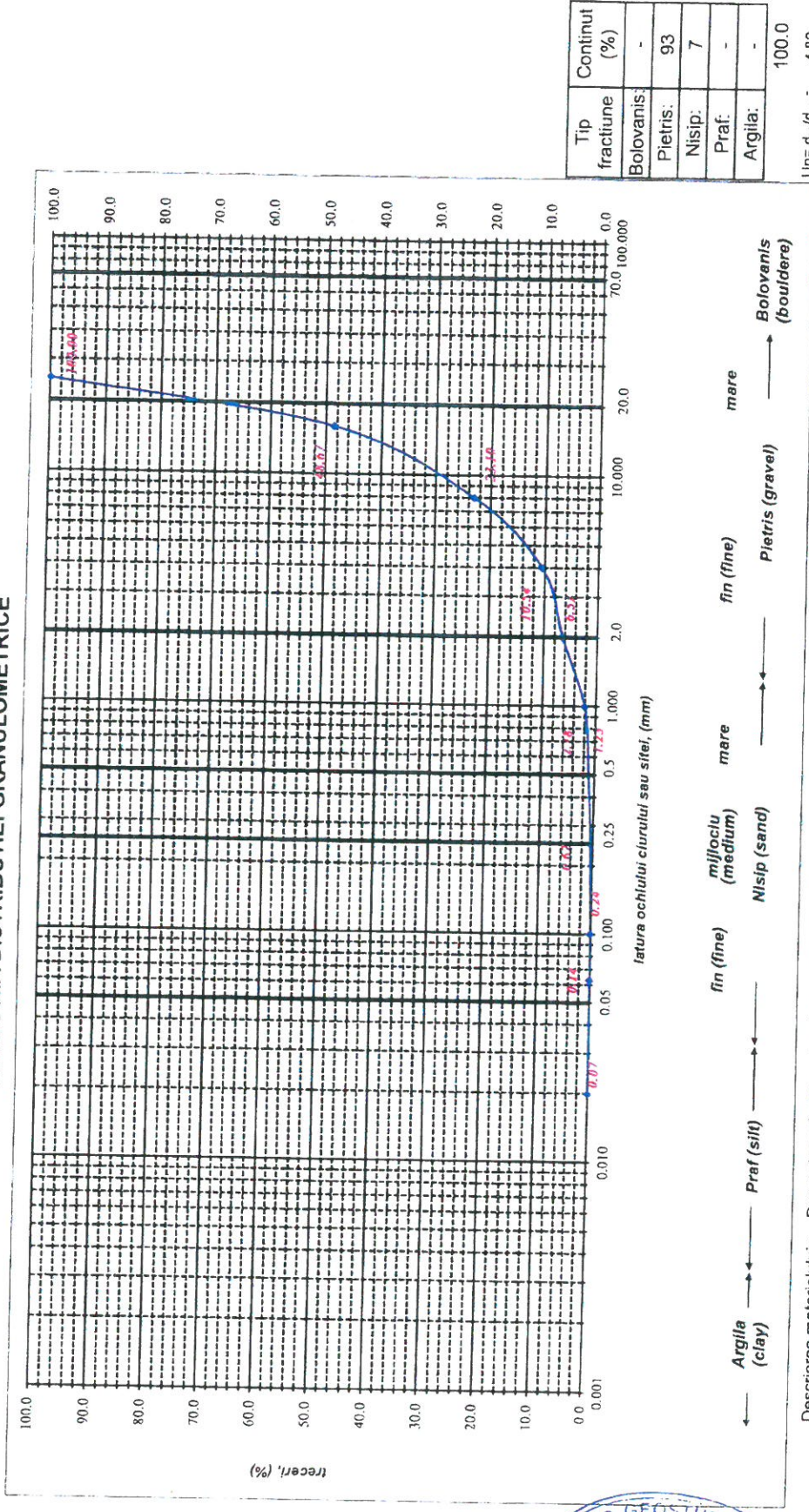
Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod: L02

Foraj/Km: FS 404

Proba : P1

Adancimea: 3.0 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Descrierea materialului : Pamant grosier Gravel and sand (Pietris si nisip dupa STAS 1243 - 88), granulozitate foarte uniforma

Intocmit:
Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Dumitrascu Adriana
Data: 25.01.2018



Laboratorul de analize si incercari in constructii

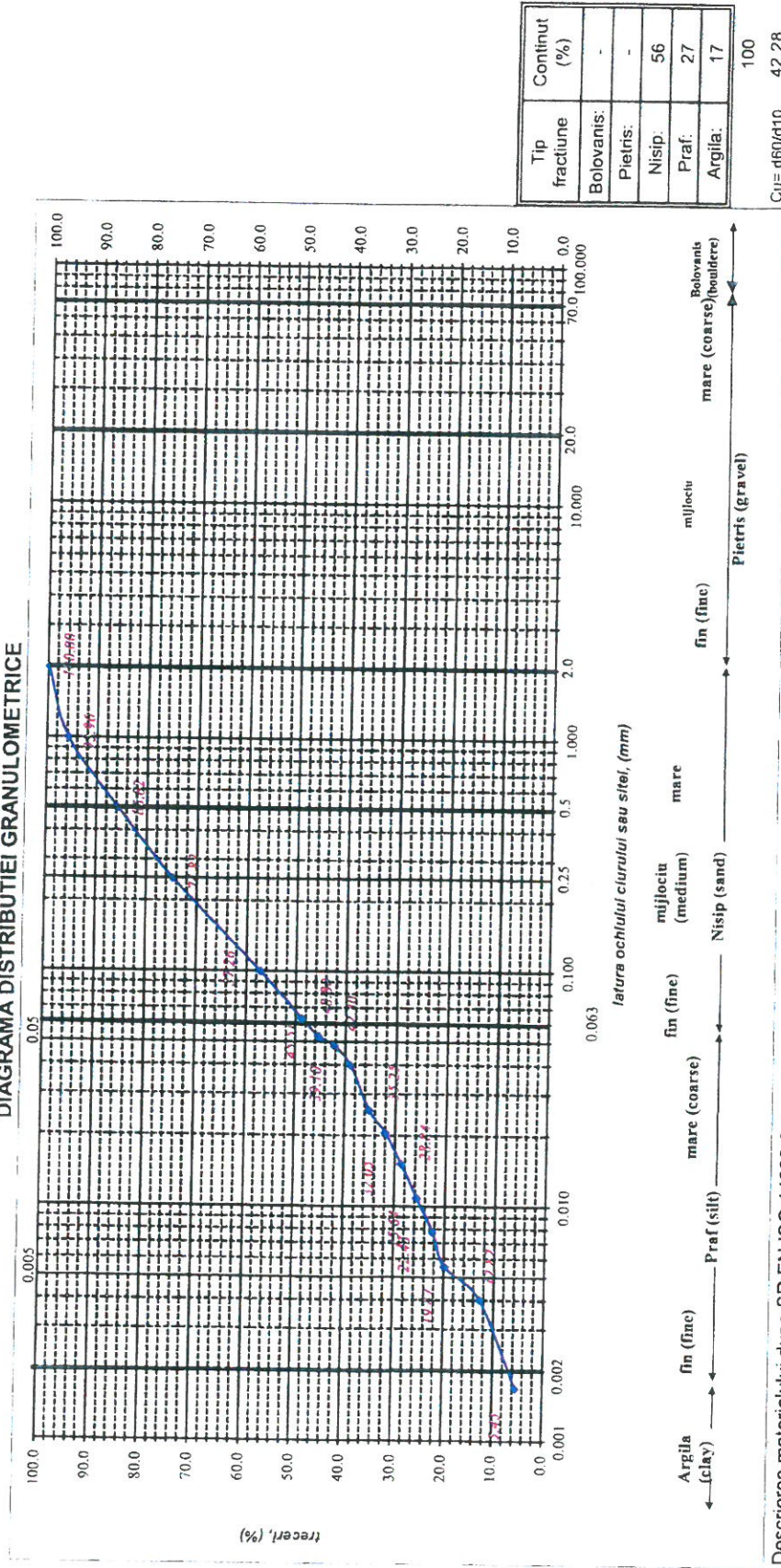
Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A.,
 reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de
 Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava -
 Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
 Cod L02

Foraj/Km: FS 401
 Proba P2
 Adancimea 6.0 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Descrierea materialului dupa SR EN ISO 14688-2 :

Pământ fin sacșii (Nisip argilos după STAS 1243 - 88), granulozitate neuniformă, procent de argila coloidală $d < d_{0.002} = 6.5\%$

Intocmit:
 Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat:
 Th. Maticiu Marinela

Data:
 24.01.2018-26.01.2018



Laboratorul de Analize si Incercari in Constructii

Beneficiar: Asociera BAICONS IMPEX S.R.L. - ACCIONA INGINERIA S.A.,
reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Santier: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de

Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord -
Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

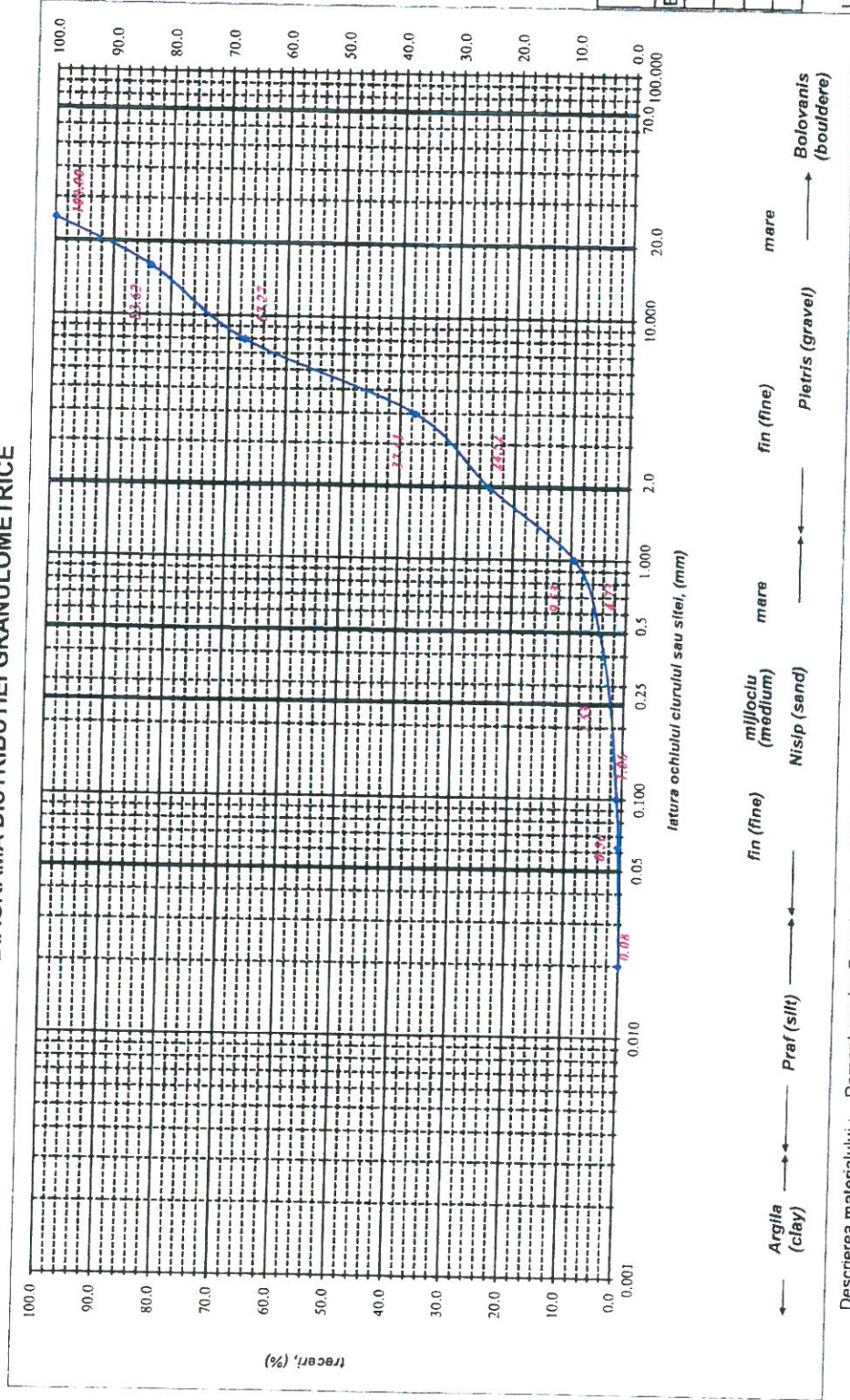
Raportul de incercare nr. 126 din 08.02.2018
Cod: L02

Foraj/Km: FS 400

Proba : P1

Adancimea: 2.50 m

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



Descrierea materialului : Pamant grosier Gravel and sand (Pietris si nisip dupa STAS 1243 - 88), granulozitate uniforma

Intocmit:

Ing. Mustatea Sebastian

Lucrat: Th. Dumitrascu Adriana

Data: 25.01.2018





GEOSTUD SRL

Reg. Com. J40/4048/2001 C I F RO13840425 , Cont RON: RO77RZBR0000060016993892, Cont Euro: RO44RZBR0000060016993904 Raiffeisen Bank Agentia Stirbei Voda, București, Str. Singerului, nr. 11, sector 1, cod 014617 Tel. 40-021-220.22.66; Fax: 40-021-220.22.67; E-mail: nicolae.petru@geostud.ro, office@geostud.ro; www. geostud.ro

Laborator de analize si incercari in constructii

RAPORT DE INCERCARE Nr. 127 din 08.02.2018

1. Client/adresa: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. – ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L. sediul in Bucuresti, sector 2, str. Zambilelor, nr. 6, Ansamblul Ramuri Tei, bl. 60, parter, ap. 1.
 2. Contractul/starea probelor la receptie: Nr. Contract (Contract no.) CONTRACT DE SUBCONTRACTARE nr. 9124 / 11.09.2017-Conform comenzii nr.12 din 14.01.2018-Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: “**Studiu de Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera**”/ tulburate,netulburate
 3. Identificarea Probelor: F505(P2),PdS307(P1),FS 405(P3)
 - 4.Data primirii probelor: 23.01.2018
 - 5.Cod proba : L02
 - 6.Responsabil esantionare/prelevare: Atelierul de foraje al SC GEOSTUD SRL
 - 7.Locul unde s-a efectuat incercarea: Laboratorul analize si incercari in constructii – GEOSTUD.
 - 8.Metoda utilizata: IL-GTF-01.06 - 04, "Determinarea limitelor de plasticitate", STAS 1913/4 – 86.
 - 9.Masurari, examinari, rezultate: Paginile 2 -4
- a) Rezultatele se refera numai la obiectele supuse incercarii precizate la pct 3 al prezentului raport de incercare.
- b) Raportul de incercare contine 4 pagini si se interzice reproducerea partiala/totala a raportului de incercare fara aprobarea Laboratorului din cadrul SC GEOSTUD SRL.

DIRECTOR
Ec.Nicolae Petru

SEF LABORATOR
Ing. Talos Liviu

Executant lucrare
Op. Ene Cristian-Sorin
Ing. Ghica Madalina



FPT – 4 Ed.2/Rev.1

Exemplar ½

Pag. 1/4

S.C. GEOSTUD S.R.L.

Laboratorul de incercari si analize in constructii

Contract nr 9124 / 11.09.2017

Beneficiar: Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. – ACCIONA INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

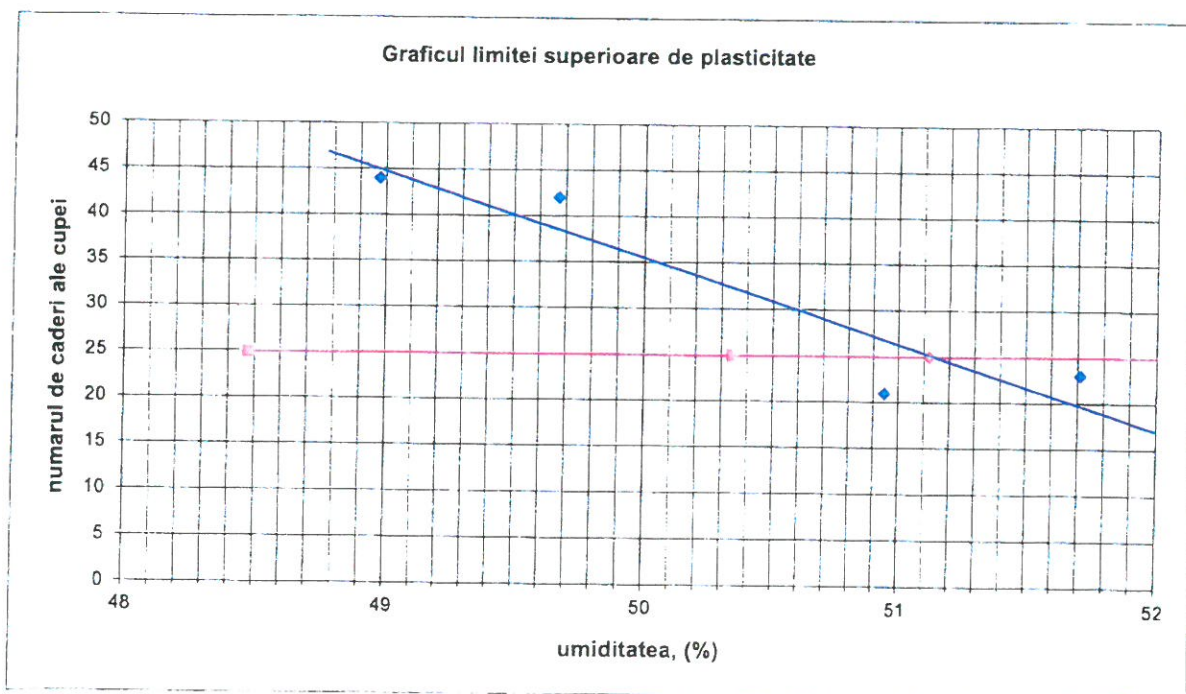
Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de Fezabilitate pentru Modernizarea liniei CF Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Santier:

Raportul de incercare nr.127 din 08.02.2018
Cod L02

Foraj PdS 307
Proba P1
Adancime 2.8 m

| Limita inferioara de plasticitate | | | | | Limita superioara de plasticitate | | | | | |
|-----------------------------------|----|-------|-------|-------|-----------------------------------|----|-------|-------|-------|-------|
| sticla nr. | UM | Pr1 | Pr2 * | Pr3 | sticla nr. | UM | Pr 1* | Pr 2 | Pr 3* | Pr 4 |
| pr. umeda+tara | g | 28.10 | 27.95 | 27.81 | pr. umeda+tara | g | 34.58 | 34.72 | 34.71 | 35.03 |
| tara | g | 17.26 | 17.08 | 16.98 | tara | g | 18.58 | 18.69 | 17.94 | 17.72 |
| pr. uscata+tara | g | 26.51 | 26.37 | 26.22 | pr. uscata+tara | g | 29.32 | 29.40 | 29.05 | 29.13 |
| w | % | 17.19 | 17.01 | 17.21 | w | % | 48.98 | 49.67 | 50.95 | 51.71 |
| w _p | % | 17.19 | 17.01 | 17.21 | N | - | 44 | 42 | 21 | 23 |
| | | | 17.13 | | w _L | % | 49.32 | | 51.33 | 25 |



Limita inferioara, w_p (%) = 17.13
 Limita superioara, w_L (%) = 51.12
 umiditatea naturala, w(%) = 22.73
 Indicele de plasticitate, I_p(%) = 33.99
 Indicele de consistenta, I_c = 0.835
 Indicele de lichiditate, I_L = 0.165



Intocmit:
Op. Ene Cristian-Sorin

Lucrat: Ing. Ghica Madalina
Data: 25.01.2018

S.C. GEOSTUD S.R.L.

Laboratorul de incercari si analize in constructii

Contract nr 9124 / 11.09.2017

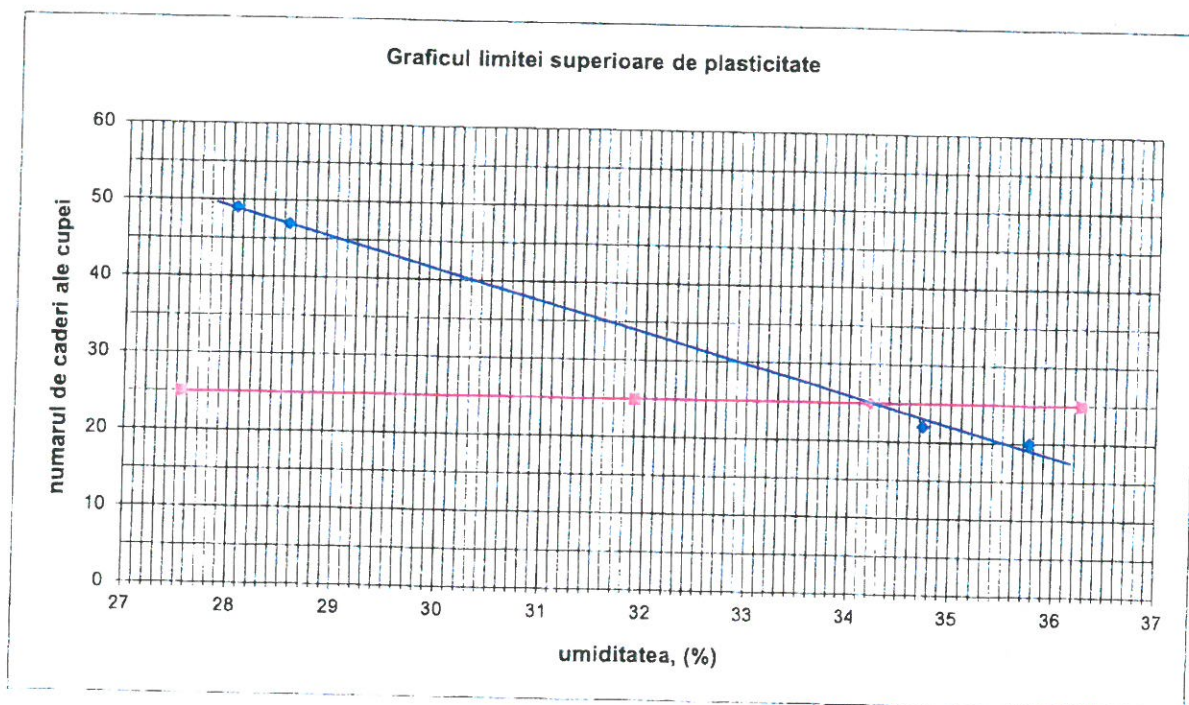
Asocierea BAICONS IMPEX S.R.L. – ACCIONA
Beneficiar: INGINERIA S.A., reprezentată de Liderul
Asocierii BAICONS IMPEX S.R.L.

Elaborare studii geotehnice pentru
proiectul: "Studiu de Fezabilitate
pentru Modernizarea liniei CF
Bucuresti Nord - Jilava - Giurgiu
Nord - Giurgiu Nord Frontiera"

Raportul de incercare nr.127 din 08.02.2018
Cod L02

Foraj FS 405
Proba P3
Adancime 5.00m

| Limita inferioara de plasticitate | | | | | Limita superioara de plasticitate | | | | | |
|-----------------------------------|----|-------|-------|-------|-----------------------------------|----|-------|-------|-------|-------|
| | UM | | | | | UM | | | | |
| sticla nr. | | Pr1 | Pr2 * | Pr3 | sticla nr. | | Pr 1* | Pr 2 | Pr 3* | Pr 4 |
| pr. umeda+tara | g | 25.44 | 25.29 | 25.15 | pr. umeda+tara | g | 36.00 | 36.14 | 36.09 | 36.41 |
| tara | g | 16.60 | 16.42 | 16.32 | tara | g | 18.51 | 18.62 | 18.71 | 18.49 |
| pr. uscata+tara | g | 24.30 | 24.16 | 24.01 | pr. uscata+tara | g | 32.17 | 32.25 | 31.61 | 31.69 |
| w | % | 14.81 | 14.60 | 14.82 | w | % | 28.04 | 28.54 | 34.73 | 35.76 |
| w _p | % | 14.81 | 14.60 | 14.82 | N | - | 49 | 47 | 22 | 20 |
| | | | 14.74 | | w _L | % | 28.29 | | 35.24 | 34.20 |
| | | | | | | | | | | 25 |



Limita inferioara, w_p (%) = 14.74
 Limita superioara, w_L (%) = 34.20
 umiditatea naturala, w (%) = 22.12
 Indicele de plasticitate, I_p (%) = 19.46
 Indicele de consistenta, I_c = 0.621
 Indicele de lichiditate, I_L = 0.379



Intocmit:
Op. Ene Cristian-Sorin

Lucrat: Ing. Ghica Madalina
Data: 25.01.2018



S.C. CARMEN
GEOPROIECT S.R.L.

Autorizatie ISC nr. 3070 24.09.2015
Str. Popa Nan nr. 22 B, sector 2, Bucuresti
Tel. 0731 334 384

RAPORT DE INCERCARI

Nr: 34/ 07-feb-18

pag 1 / 11

Client: SC BAICONS IMPEX SRL
Adresa:
Comanda/contract: ...

Denumire obiect de incercat: *Determinarea caracteristicilor fizico-mecanice pe pamanturi pentru un numar de 3 probe tulburate si 1 probe netulburate*
de la obiectivul: *Reabilitare linie CF Bucuresti-Giurgiu*
...

Raportul contine:

- prezentare 1 pag
- centralizator rezultate 1 pag
- anexe 9 pag

Identificare metoda utilizata:

| | | Anexa nr.: | Nr pagini: |
|--------------------------------|------------------------|------------|------------|
| - granulozitate | SR EN ISO 14688-2:2005 | | |
| | STAS 1913/5-85 | PTL 05 | 4 pag |
| - limite de plasticitate | STAS 1913/4-86 | PTL 04 | 4 pag |
| - compresibilitate in edometru | STAS 8942/1-84 | PTL 07 | 1 pag |

Data primirii obiectului incercat 05.02.2018

Perioada efectuarii incercarii: 05.02.2018-07.02.2018

Probele au fost prelevate de:

- * client, conform comanda nr. .../ ...
- * laborator, conform PV prelevare nr. 32/ 05.02.2018

Rezultatele obtinute sunt prezentate in anexele care sunt parte integranta din prezentul raport de incercari.
Reproducerea partiala este interzisa fara acordul scris al Laboratorului SC CARMEN GEOPROIECT SRL.
Prezentul raport se intocmeste in 2 exemplare pe suport de hartie si in format digital pentru arhiva SC CARMEN GEOPROIECT SRL.

Data emiterii:
07-feb-18

Responsabil Calitate
Bogdan Dumitriu

Sef Laborator

Constantin Carstea

ING. CONSTANTIN CĂRSTEA

Sef Laborator GTF

Autorizat: Grad II

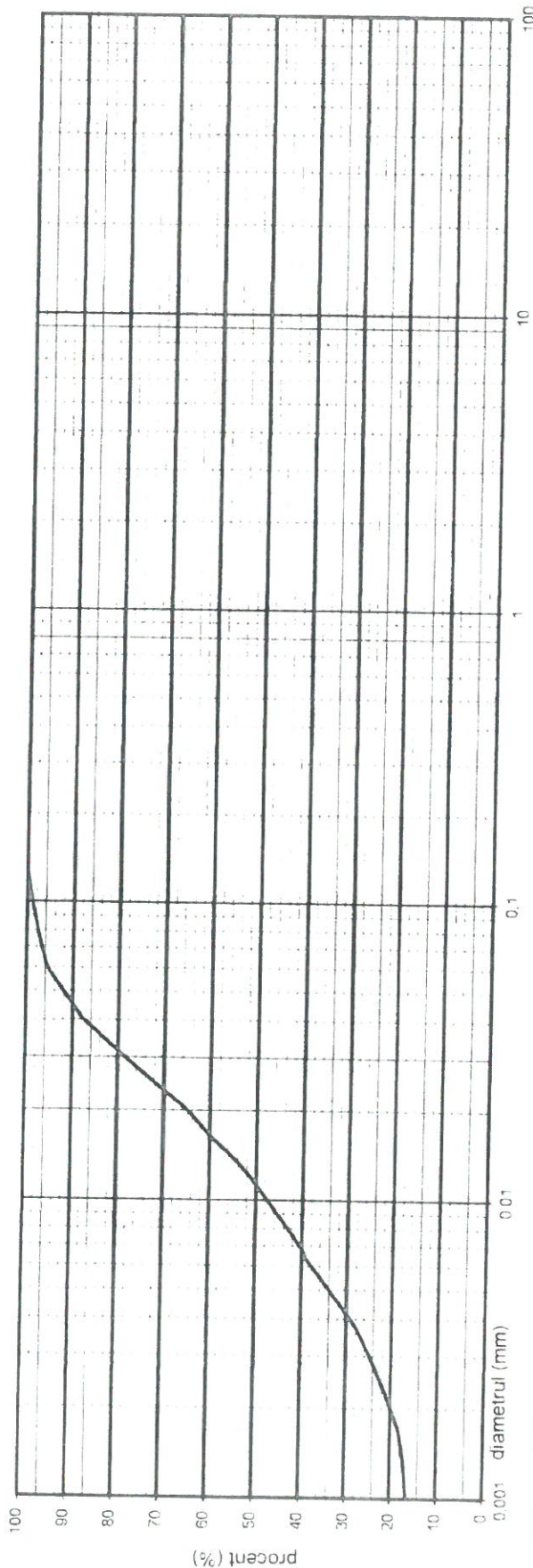
Autorizatie ISC Nr 3070/24.09.2015

Autorizatie ISC nr. 3070/24.09.2015
 Str. Popa Nan nr. 22 B sector 2, Bucuresti
 Tel. 0731 334 384

S.C. CARMEN
 GEOPROIECT S.R.L.

Raport: 34/07.02.2018
 Comanda: 32/05.02.2018
 Locatia: km 56+600 , reabilitare linie C.F. Bucuresti-Giurgiu
 Sondaj: Pd Adancime (m) 3.00-3.10
 Proba: 1 Tip proba: tuburata

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



| ARGILA (Cl) | FIN (FS) | MILOCIU (MS) | MARE (CS) | FIN (FS) | MILOCIU (MS) | MARE (CS) | MIC (CG) | MILOCIU (MG) | MARE (CU) | BOLOVANIS (Co) |
|---|----------|--------------|-----------|----------|--------------|-----------|----------|--------------|-----------|----------------|
| 20 | 19 | 26 | 31 | 4 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| ARGILA PRAFOSĂ (si,ci) | | | | | | | | | | |
| DENUMIREA MATERIALULUI - SR EN ISO 14688/2-2005 | | | | | | | | | | |

| ARGILA colorata | ARGILA PRAF | FIN (FS) | MILOCIU (MS) | MARE (CS) | MIC (CG) | MILOCIU (MG) | MARE (CU) | BOLOVANIS |
|---------------------------------------|-------------|----------|--------------|-----------|----------|--------------|-----------|-----------|
| 20 | 14 | 8 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| ARGILA PRAFOSĂ | | | | | | | | |
| DENUMIREA MATERIALULUI - STAS 1243-88 | | | | | | | | |

INTOCMIT
 Cătălina Tofan

VERIFICAT
 Sef Laborator
 Constantin Carstea

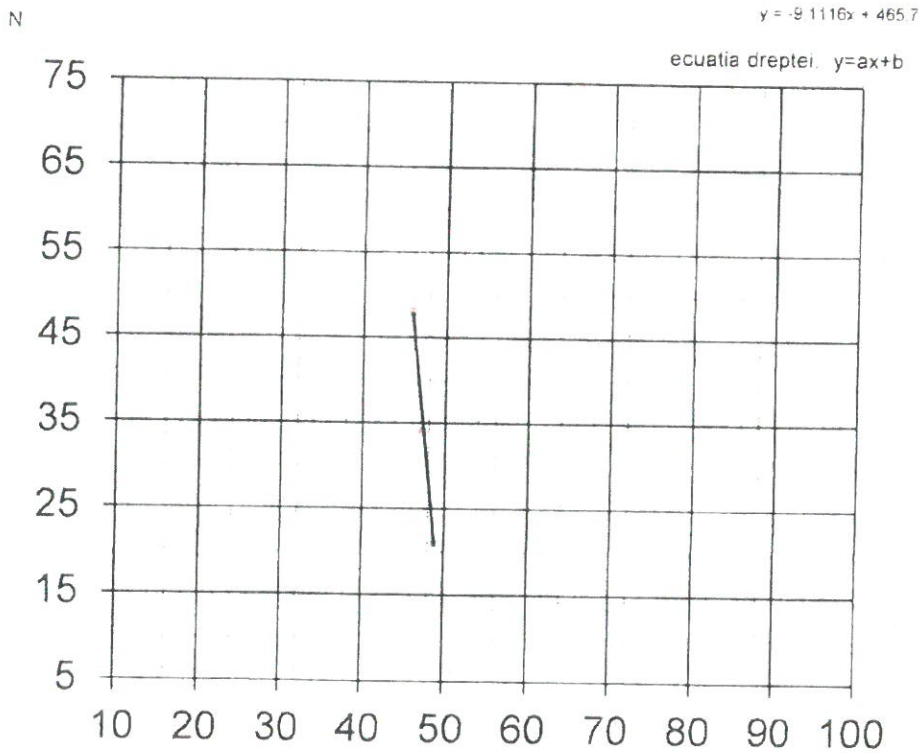
$d_{60} = -$
 $d_{10} = -$
 $U_n = #V:A:UE:$

LIMITE DE PLASTICITATE
STAS 1913/4-86

| Mersul determinarilor | Unitatea de masura | Umiditatea naturala W | | | Limita superioara de plasticitate Wl | | | Limita inferioara de plasticitate Wp | | |
|--|--------------------|-----------------------|---|---|--------------------------------------|--------|--------|--------------------------------------|--------|--------|
| | | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| Sticla de ceas nr | - | 2 | | | 15 | 17 | | 175 | 177 | 180 |
| Proba umeda+tara | A g | 560,5 | | | 38,453 | 39,694 | 36,202 | 25,153 | 22,506 | 24,601 |
| Proba uscata+tara | B g | 517,3 | | | 33,799 | 34,606 | 33,321 | 24,197 | 21,791 | 23,792 |
| Tara | C g | 335,9 | | | 23,651 | 24,185 | 23,011 | 17,831 | 17,032 | 16,419 |
| Umiditatea w= $\frac{A-B}{B-C} \times 100$ | % | 23,81 | | | 45,86 | 48,82 | 47,34 | 15,02 | 15,02 | 15,06 |
| Numarul de caderi ale cupei N | - | | | | 48 | 21 | 34 | | | |
| Media determinarilor | | 23,81 | | | Wl _{medie} = 48,37 | | | 15,03 | | |

| | |
|-------|-------|
| a | b |
| 9,111 | 465,7 |

DETERMINAREA GRAFICA A LIMITEI SUPERIOARE DE PLASTICITATE



Descriere material

Argila prafoasa plastic consistenta

Umiditatea naturala w= 23,81 %
Limita superioara de plasticitate wl= 48,37 %
Limita inferioara de plasticitate wp= 15,03 %
Indicele de plasticitate Ip= 33,34 %
Indicele de consistenta Ic= 0,74
Indicele de lichiditate Il= 0,26

INTOCMI
Catalina Tofan

[Signature]

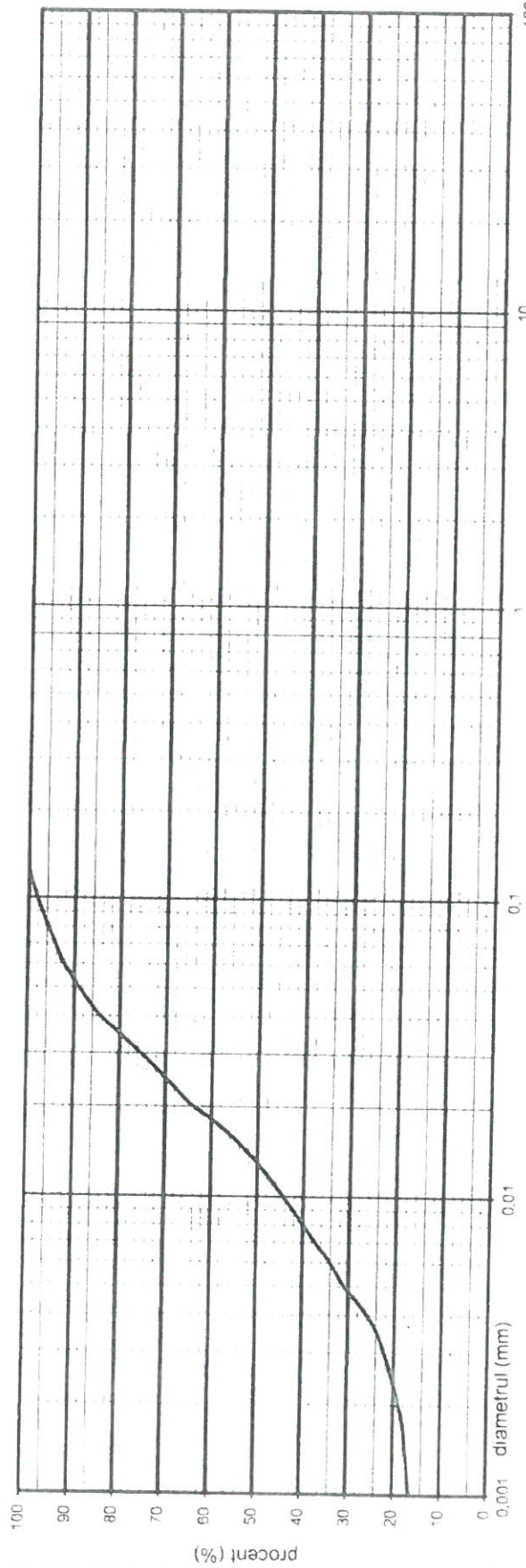
VERIFICAT
Sef Laborator
Constantin Carstea

[Signature]

Raport:
Comanda
Locatia
Sondaj
Proba

34/07.02.2018
32/05.02.2018
km 59+900, reabilitare linie C.F. Bucuresti-Giurgiu
Adancime (m) 3,00-3,10
Tip proba tuburata

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



| ARGILA (Cl) | 0.075 | 0.15 | 0.3 | 0.6 | 1.2 | 2.5 | 5 | 10 | 20 | 40 | 80 | 150 | 300 | 600 | 1200 | 2500 | BOLOVANIS (Cn) |
|---|-------|------|-----|-----|-----|-----|----|----|----|----|----|-----|-----|-----|------|------|----------------|
| 19 | 16 | 29 | 38 | 45 | 50 | 55 | 60 | 65 | 70 | 75 | 80 | 85 | 90 | 95 | 98 | 100 | 0 |
| DENUMIREA MATERIALULUI - SR EN ISO 14688/2-2005 ARGILA PRAFOSA (Cl,C) | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| ARGILA colorata | 0.075 | 0.15 | 0.3 | 0.6 | 1.2 | 2.5 | 5 | 10 | 20 | 40 | 80 | 150 | 300 | 600 | 1200 | 2500 | BOLOVANIS |
|--|-------|------|-----|-----|-----|-----|----|----|----|----|----|-----|-----|-----|------|------|-----------|
| 12 | 12 | 29 | 38 | 45 | 50 | 55 | 60 | 65 | 70 | 75 | 80 | 85 | 90 | 95 | 98 | 100 | 0 |
| DENUMIREA MATERIALULUI - STAS 1243-88 ARGILA PRAFOSA | | | | | | | | | | | | | | | | | |

INTOCMIT
Catalina Tojan

d₆₀ = -
d₁₀ = -
U_n = #VALU!

VERIFICAT
Scf. Laborator
Constantin Carvica

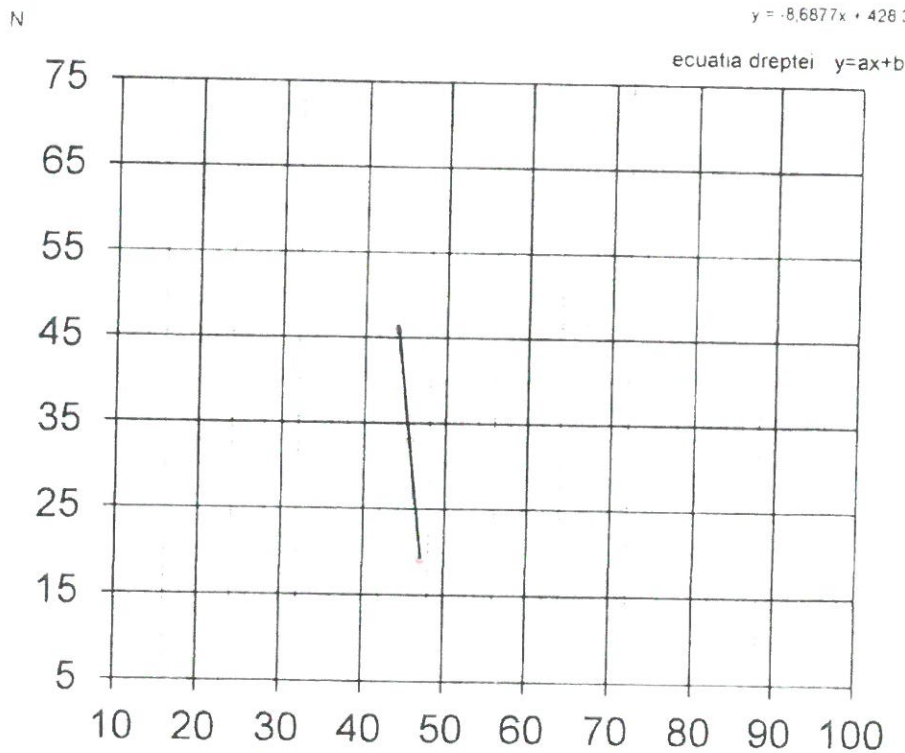
LIMITE DE PLASTICITATE
STAS 1913/4-86

| Mersul determinarilor | Unitatea de masura | Umiditatea naturala W | | | Limita superioara de plasticitate WI | | | Limita inferioara de plasticitate Wp | | |
|--|--------------------|-----------------------|-------|---|--------------------------------------|--------|--------|--------------------------------------|--------|--------|
| | | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| Sticla de ceas nr | - | 43 | | | 19 | 20 | | 181 | 182 | 183 |
| Proba umeda+tara | A g | 471,4 | | | 38,921 | 37,142 | 38,022 | 24,504 | 24,551 | 25,219 |
| Proba uscata+tara | B g | 449,2 | | | 34,467 | 32,119 | 33,321 | 23,691 | 23,797 | 24,362 |
| Tara | C g | 352,5 | | | 24,336 | 21,447 | 23,011 | 18,202 | 18,682 | 18,729 |
| Umiditatea $w = \frac{A-B}{B-C} \cdot 100$ | % | 22,96 | | | 43,96 | 47,07 | 45,60 | 14,81 | 14,74 | 14,81 |
| Numarul de caderi ale cupei | N | | | | 46 | 19 | 33 | | | |
| Media determinarilor | | | 22,96 | | WI $w_{lim sup} = 46,43$ | | | 14,79 | | |

| | |
|-------|-------|
| a | b |
| 8,687 | 428,3 |

DETERMINAREA GRAFICA A LIMITEI SUPERIOARE DE PLASTICITATE

$y = -8,6877x + 428,33$



Descriere material: *Argila prafoasa plastic consistenta*

Umiditatea naturala $w = 22,96$ %
 Limita superioara de plasticitate $wl = 46,43$ %
 Limita inferioara de plasticitate $wp = 14,79$ %
 Indicele de plasticitate $Ip = 31,64$ %
 Indicele de consistenta $Ic = 0,74$
 Indicele de lichiditate $Il = 0,26$

INTOCMIT
Catalina Tofan

[Signature]

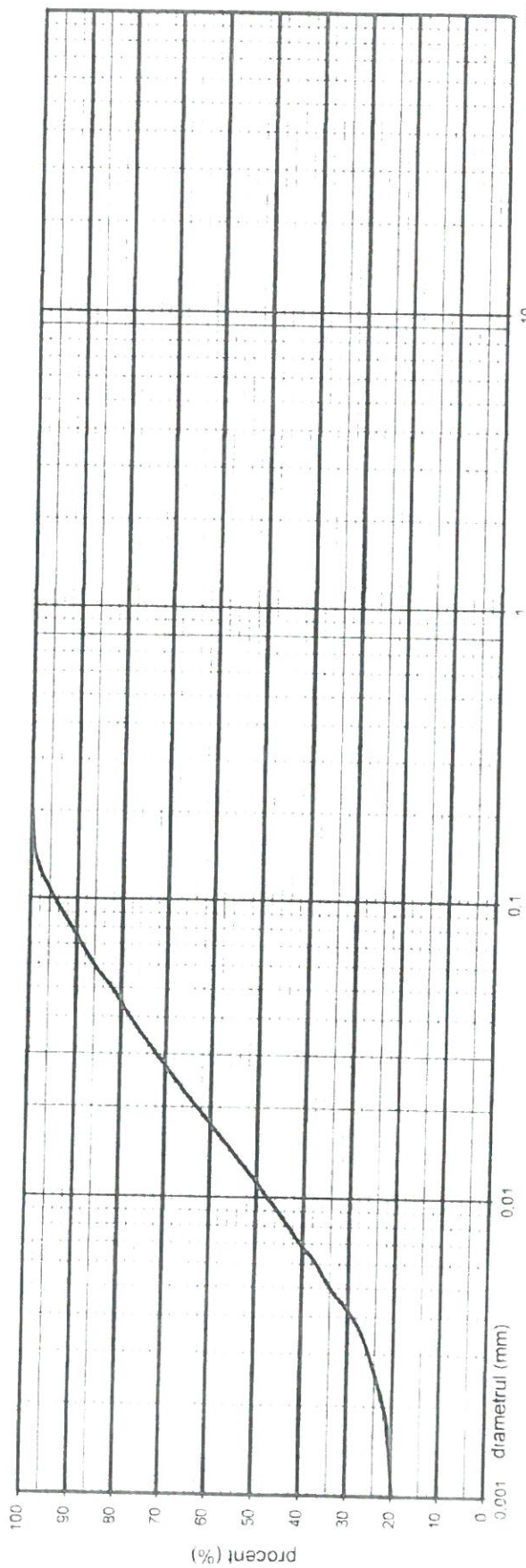
VERIFICAT
Sef Laborator
Constantin Carstea

[Signature]

S.C. CARMEN
 GEOPROIECT S.R.L.
 Autorizatie ISC nr. 3070/24.09.2015
 Str. Popea Nan nr. 22 B sector 2 Bucuresti
 Tel. 0731.334.384

Raport
 Comanda
 Locatia
 Sondaj
 Proba
 34/07.02.2018
 32/05.02.2018
 km 65+300 , reabilitare linie CF Bucuresti-Giurgiu
 Adancime (m) 6,00-6,10
 Pd
 1
 Tip proba talburata

DIAGRAMA DISTRIBUTIEI GRANULOMETRICE



| ARGILA (Cl) | FIN (FS) | MIJOCIU (MS) | MARE (CS) | FIN (FS) | MIJOCIU (MS) | MARE (CS) | MARE (CS) | MIC (CG) | MIJOCIU (MG) | MARE (CG) | BOLOVANIS (Co) |
|---|----------|--------------|-----------|----------|--------------|-----------|-----------|----------|--------------|-----------|----------------|
| 22 | 16 | 25 | 24 | 13 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| DENUMIREA MATERIALULUI - SR EN ISO 14688/2-2005 ARGILĂ PRĂFOASĂ (G.C.U) | | | | | | | | | | | |

| ARGILA colorata | ARGILA | PRAF | FIN | MIJOCIU | MARE | MIC | MARE | BOLOVANIS |
|---|--------|------|-----|---------|------|-----|------|-----------|
| 22 | 12 | 48 | 18 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| DENUMIREA MATERIALULUI - STAS 1243-88 ARGILĂ PRĂFOASĂ | | | | | | | | |

INTOCMII
 Cătălina Tojan
 VERIFICAT
 Sef Laborator
 Constantin Carstea



S.C. CARMEN
GEOPROIECT S.R.L.

Aut ISC nr 3070/24.09.2015
Str Popa Nan nr 22 B
sector 2 Bucuresti
Tel 0731 334 385

Raport 34/07.02.2018
Comanda 32/05.02.2018
Locatia km 65+300, reabilitare linie CF Bucuresti-Giurgiu
Sondaj Pd Adancime 6,00-6,10
Proba I Tip proba tulburata

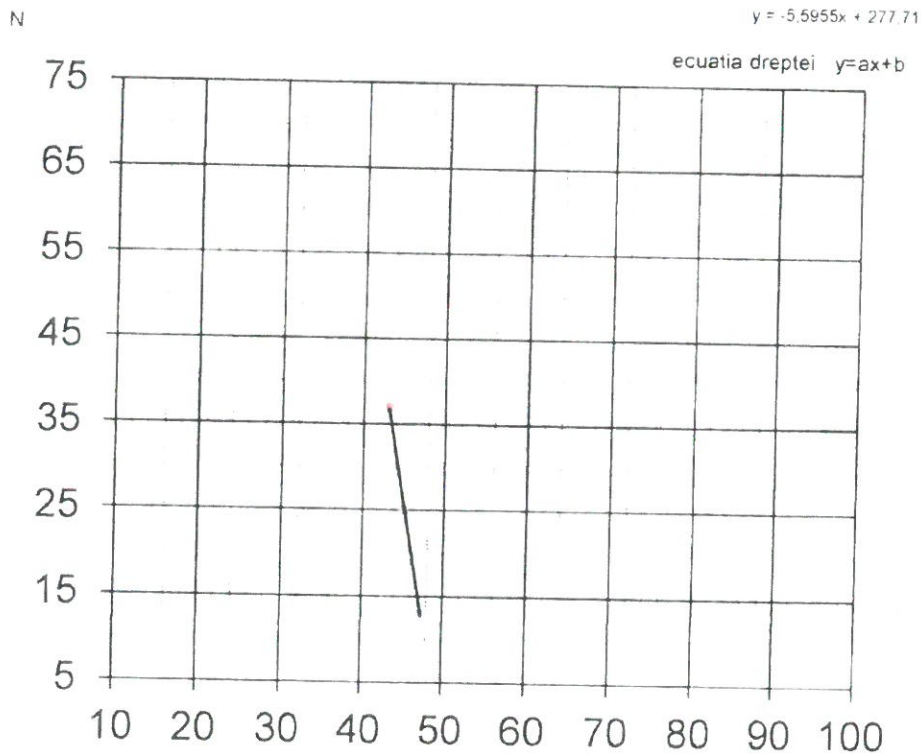
LIMITE DE PLASTICITATE

STAS 1913/4-86

| Mersul determinarilor | Unitatea de masura | Umiditatea naturala W | | | Limita superioara de plasticitate WI | | | Limita inferioara de plasticitate Wp | | |
|--|--------------------|-----------------------|-------|---|--------------------------------------|--------|--------|--------------------------------------|--------|--------|
| | | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| Sticla de ceas nr. | - | 115 | | | 11 | 12 | | 150 | 152 | 156 |
| Proba umeda+tara | A | g | 543 | | 36,965 | 40,518 | 38,685 | 18,108 | 20,403 | 20,905 |
| Proba uscata+tara | B | g | 516 | | 32,708 | 35,022 | 34,001 | 17,221 | 19,627 | 20,118 |
| Tara | C | g | 380,9 | | 22,82 | 23,412 | 23,615 | 11,849 | 14,933 | 15,438 |
| Umiditatea $w = \frac{A-B}{B-C} \cdot 100$ | % | | 19,99 | | 43,05 | 47,34 | 45,10 | 16,51 | 16,53 | 16,62 |
| Numarul de caderi ale cupei | N | - | | | 37 | 13 | 25 | | | |
| Media determinarilor | | | 19,99 | | WI _{medie} = 45,17 | | | 16,62 | | |

| a | b |
|-------|-------|
| 5,595 | 277,7 |

DETERMINAREA GRAFICA A LIMITEI SUPERIOARE DE PLASTICITATE



Descriere material *Argila prafoasa plastic vartoasa*

Umiditatea naturala $w = 19,99$ %
 Limita superioara de plasticitate $wl = 45,17$ %
 Limita inferioara de plasticitate $wp = 16,62$ %
 Indicele de plasticitate $Ip = 28,55$ %
 Indicele de consistenta $Ic = 0,88$
 Indicele de lichiditate $Il = 0,12$

IN LOCUL
Catalina Tofan

VERIFICAT
Sef Laborator
Constantin Carstea

LABORATOR DE MEDIU

BUCUREȘTI, Str.Singerului, nr.11, sector 1, tel.: 021.220.22.66/fax: 021.220.22.67

 SR EN ISO/CEI 17025:2005
 CERTIFICAT DE ACREDITARE
 nr. LI 922/2011

RAPORT DE ÎNCERCARE
Nr. 83 din 06.02.2018

Denumire și adresă client: ASOCIEREA BAICONS IMPEX S.R.L.- ACCIONA INGINERIA S.A., REPREZENTATĂ DE LIDERUL ASOCIERII BAICONS IMPEX S.R.L

Număr comandă/contract: 9124/11.09.2017 și Comanda nr. 12/22.01.2018

Denumire lucrare: Elaborare studii geotehnice pentru proiectul: "Studiu de fezabilitate pentru modernizarea liniei CF Bucuresti Nord- Jilava- Giurgiu Nord – Giurgiu Nord Frontiera"

Data primirii probelor: 24.01.2018

Perioada executării încercărilor: 24 - 25.01.2018

Date de identificare a probelor: tip proba – apă subterana, prelevată din PdS 306, Km 54+400, H = 1,30 m – agresivitate - cod intern: 83

Încercări executate: pH, CO₂ liber (bioxid de carbon liber), CO₂ agresiv (bioxid de carbon agresiv), bicarbonați, carbonați, hidroxil, alcalinitate totală, alcalinitate permanentă, duritate totală, duritate temporară, sumă de calciu și magneziu, calciu, magneziu, sulfatați, cloruri, azotați, amoniu, hidrogen sulfurat, reziduu filtrabil uscat la 105°C.

Modul de prelevare și conservare a probelor: Prelevarea probei a fost efectuată de către personalul Compartimentului de Studii Geotehnice în data de 23.01.2018, respectându-se indicațiile normativelor privind prelevarea, conservarea și transportul probelor de apă.

| Nr.crt. | Indicator analizat | U.M | Valori determinate | Metoda de analiză folosită |
|---------|----------------------------|--------------|--------------------|--|
| 1. | pH | unități pH | 7,7 [22,4°C] | SR EN ISO 10523:2012 |
| 2. | CO ₂ agresiv* | mg/l | 7,00 | SR EN 13577:2008 |
| 3. | CO ₂ liber | mg/l | 15,40 | STAS 3263-61 |
| 4. | Carbonați* | mg/l | 0,00 | calcul |
| 5. | Hidroxil* | mg/l | 0,00 | calcul |
| 6. | Alcalinitate totală | mmol/l | 3,30 | SR EN ISO 9963-1:2002 |
| | | mg/l | 201,30 | |
| | | grd. germane | 9,24 | |
| 7. | Alcalinitate permanentă | mmol/l | 0,00 | SR EN ISO 9963-1:2002 |
| 8. | Suma de calciu si magneziu | mmol/l | 1,78 | SR ISO 6059:2008 |
| | | grd. germane | 9,99 | |
| 9. | Calciu | mg/l | 69,34 | SR ISO 6058:2008 |
| 10. | Magneziu * | mg/l | 1,22 | calcul |
| 11. | Sulfatați* | mg/l | 22 | Metodă validată conform Metoda 931 292 |
| 12. | Cloruri | mg/l | 3,900 | SR ISO 9297:2001 |
| 13. | Azotați* | mg/l | 15,15 | Metodă validată conform Metoda LCK 339 |

| | | | | |
|-----|-------------------------------------|------|-------|--|
| 14. | Amoniu* | mg/l | 0,09 | SR ISO 7150-1:2001 |
| 15. | H ₂ S* | mg/l | <0,05 | Metodă validată conform Metoda 5941 |
| 16. | reziduu filtrabil uscat la 105°C | mg/l | 236 | STAS 9187-84 |

Notă: Încercările marcate cu * NU sunt acoperite de acreditarea RENAR.

Rezultatele notate cu „<” reprezintă valori situate sub limita de determinare a metodei: H₂S - 0,05 mg/l.

Observații privind încercările: Opiniile și interpretările conținute de prezentul document nu sunt acoperite de acreditarea RENAR.

Analizând rezultatele obținute (Raport de încercare nr. 83/06.02.2018), conform SR EN 206-2014 Beton. Specificație, performanță, producție și conformitate, proba de apă analizată nu prezintă agresivitate față de betoane și betoane armate.

În ceea ce privește agresivitatea probei de apă asupra metalelor, conform criteriului Mündlein, proba este slab corozivă.

Prezentul raport de încercări se referă numai la probele supuse analizei.

Se interzice reproducerea raportului de încercare în alte scopuri decât cel pentru care a fost eliberat sau reproducerea parțială a raportului de încercare fără acordul scris al S.C.GEOSTUD S.R.L. Copii ale prezentului raport de încercare sunt valabile numai cu semnătura și ștampila originală.

Executant încercare,
Chim. Marinela Matei

Executant încercare,
Ing. Mihaela Ciuplea

Șef laborator,
Ing. Iuliana Feclistov

Director General,
Ec. Nicolae Petru



Raport de încercare întocmit într-un singur exemplar predat clientului, o copie a acestuia fiind păstrată în laborator.