## ANÁLISE PRELIMINAR DE PARÂMETROS HIDROPEDOLÓGICOS DA BACIA HIDROGRÁFICA DO RIO GUAPI-MACACU

# Júlio César Feitosa Fernandes (1); Helena Saraiva Koenow Pinheiro (2) & Lúcia Helena Cunha dos Anjos (2)

1. Bolsista PIBIC, Discente do Curso de Agronomia, IA/UFRJ; 2. Professor do DS/IA/UFRRJ.

Palavras-chave: Condutividade hidráulica, Permeâmetro de Guelph, altura de carga.

### Introdução

A determinação da condutividade hidráulica *in situ* na zona não saturada é empregada em diversas áreas do conhecimento. Na hidrologia e geotecnia, pode ser utilizada em estudos de avanços de frente de infiltração em taludes, projetos de canais e reservatórios, modelagem de balanços hidrológicos e de transporte de solutos, entre outros.

Como exemplos de métodos de campo (descritos por Benson e Gribb, 1997) são: método da crosta (crust method), método do perfil instantâneo de campo, método do infiltrômetro de disco, método de penetrômetro de cone (CPT – Cone penetrometer). Além destes, também podem ser realizados ensaios de bombeamento de poços, para determinação da condutividade hidráulica regional de aquíferos e ensaios com permeâmetro de Guelph.

Em função do exposto e da carência de estudos com relação à determinação da condutividade hidráulica de solos não saturados, o presente trabalho teve por objetivo estimar a condutividade hidráulica por meio do permeâmetro de Guelph em diferentes classes de solo localizadas na bacia hidrográfica do rio Guapi-Macacu, no Estado do Rio de Janeiro.

#### Metodologia

A condutividade hidráulica foi determinada em diferentes classes de solo (Tabela 1) por meio do uso do permeâmetro de Guelph (modelo 2800 KI), que opera de acordo com o principio de Mariotte de carga hidráulica constante e serve para a medição da permeabilidade do solo até 0,75 m de profundidade.

A metodologia utilizada para o calculo da condutividade hidráulica baseou-se nas técnicas propostas por Reynolds, Erick e Clothier (1985), Reynalds e Elrick (1986) e Elrick, Reynald e Tan (1989), denominadas por técnicas de duas alturas de carga (H2) e técnica de uma altura de carga (H1), sendo altura de carga a coluna de água aplicada.

**Tabela 1.** Identificação dos diferentes perfis de solo <sup>(1)</sup> nos quais se determinou a condutividade hidráulica

Perfil	Classe de solo	Perfil	Classe de solo
1	Gleissolo Háplico tb Distrófico Típico	10	Planossolo Háplico Distrófico
2	Planossolo Háplico Distrófico Gleissólico	11	Latossolo Vermelho-Amarelo Distrófico
3	Gleissolo Háplico tb Distrófico	12	Latossolo Amarelo Distrófico Típico
4	Organossolo Háplico	13	Cambissolo Háplico tb Distrófico
5	Gleissolo Melânico	14	Latossolo Amarelo Distrófico
6	Argissolo Amarelo Distrófico	15	Latossolo Vermelho-Amarelo Distrófico Cambissólico
7	Neossolo Flúvico tb Distrófico	16	Latossolo Vermelho-Amarelo Distrófico
8	Gleissolo Háplico ta Eutrófico	17	Cambissolo Háplico ta Distrófico
9	Argissolo Amarelo Distrófico	18	Latossolo Amarelo Distrófico

<sup>(1)</sup> Segundo SiBCS 2013.

Os dados de análise granulométrica são apresentados na Tabela 2, onde pôde ser observado, de modo geral, um maior predomínio da fração areia, sendo maiores valores observados para o perfil 10 (Planossolo Háplico Distrófico Típico).

Tabela 2. Análise Granulométrica dos perfis estudados

	Tabola 217 thance Crahacinetica ace perio estadade										
Р	%A	%S	%G	Р	%A	%S	%G	Р	%A	%S	%G
1	37,5	21,9	40,6	7	63,5	25,0	11,5	13	28,5	37.0	34,5
2	73,2	26,8	0,0	8	56,8	23,0	20,2	14	50,9	28,9	20,2
3	45,6	54,4	0,0	9	64,3	26,8	8,9	15	36,0	35,5	28,5
4	35,6	57,7	6,7	10	77,5	16,1	6,4	16	26,7	42,2	31,1
5	65,1	20,9	14,0	11	20,6	47,7	31,8	17	69,9	18,1	11,9
6	39,6	36,2	24,1	12	24,1	41,4	34,5	18	44,6	45,7	9,8

Legenda: P = Perfil; %A = %areia; %S = %silte; %G = % argila

Quanto aos valores de condutividade hidráulica do solo em condição saturada, obtiveram-se nos testes a campo com o permeâmetro de Guelph os seguintes resultados (Tabela 3). Sendo observados valores negativos para a técnica de duas cargas em alguns perfis.

Tabela 3. Valores de condutividade Hidráulica do solo em condição saturada (Kfs- cm/min)

Р	H2	H1	Р	H2	H1	Р	H2	H1
1	1,10x10 <sup>-3</sup>	7,63 x10 <sup>-4</sup>	7	Negativo	2,82x10 <sup>-2</sup>	13	2,58x10 <sup>-2</sup>	4,20x10 <sup>-2</sup>
2	Negativo	3,21x10 <sup>-5</sup>	8	1,29x10 <sup>-4</sup>	6,41x10⁻⁵	14	6,76x10 <sup>-4</sup>	9,36x10 <sup>-4</sup>
3	6,42x10 <sup>-4</sup>	2,08x10 <sup>-4</sup>	9	5,92x10 <sup>-3</sup>	2,34x10 <sup>-3</sup>	15	2,55x10 <sup>-3</sup>	1,31x10 <sup>-3</sup>
4	6,24x10 <sup>-4</sup>	3,53x10 <sup>-4</sup>	10	Negativo	1,12x10 <sup>-3</sup>	16	1,94x10 <sup>-3</sup>	3,14x10 <sup>-3</sup>
5	Negativo	3,21x10 <sup>-5</sup>	11	3,65x10 <sup>-2</sup>	1,53x10 <sup>-2</sup>	17	1,94x10 <sup>-3</sup>	1,72x10 <sup>-2</sup>
6	4,51x10 <sup>-4</sup>	7,02x10 <sup>-4</sup>	12	Negativo	4,58x10 <sup>-3</sup>	18	Negativo	1,12x10 <sup>-3</sup>

**Legenda**: P = perfil; H1 = uma altura de carga; H2 = duas alturas de carga

O perfil 11 apresentou maiores valores de condutividade hidráulica (1,53x10<sup>-2</sup>, valor classificado como médio), o que poderia ser justificado pelas características intrínsecas à classe, como elevado grau de floculação (função do tipo e teor de argila) culminando a uma maior agregação e porosidade do solo, fatores responsáveis pela maior parte da movimentação de água no solo.

#### Conclusão

A técnica de duas cargas não se mostrou compatível para os perfis 2,5,7,10, 12 e 18, onde o ensaio apresentou valores negativos;

A condutividade hidráulica mostrou diferente resposta para as classes de solo avaliadas, sendo os maiores valores associados a solos de granulometria mais grosseira (7 e 17) quanto àqueles onde se observa um incremento significativo no teor de argila (11 e 13) fator essencial na gênese estrutural de um solo.

#### Referências Bibliográficas

- BENSON, C. H., GRIBB, M. M. Measuring Unsaturated Hydraulic Conductivity in the Laboratory and Field. In: Geotech.Special Publication no.68, ASCE, GeoInstitute, 1997, p. 113-168.
- ELRICK, D. E; REYNOLDS, W. D; TAN, K. A. Hydraulic conductivity measurements in the unsaturated zone using improved well analysis. Groundwater Monitoring & Remediation, v.9, p.184-193, 1989
- EMPRESA BRASILEIRA DE PESQUISA AGROPECUÁRIA EMBRAPA. Sistema brasileiro de classificação de solos. 3.ed. Brasília, 2013. 353p.
- REYNOLDS, W. D; ELRICK, D. E. A method for simultaneous in situ preassurement in the vadose zone of field saturated hydraulic conductivity, sorptivity and the conductivity- pressure head relationships. Ground Water Monitoring, v.6, n.1, p.84-95, 1986.
- REYNOLDS, W. D; ELRICK, D. E; CLOTHIER, B. E. The constand head well permeameter: effects of unsaturated flow. Soil Science, v.139, n.2, p.172-180, 1985.