

# O PERFIL DE VELOCIDADE NA CAMADA LIMITE ATMOSFÉRICA SOBRE COLINA EM ATMOSFERA INSTÁVEL

Moreira, L. Q., Pellegrini, C. C., Scola, L. A.

Depto. Ciências Térmicas e dos Fluidos, Univ. Federal de São João del-Rei.  
Pça. Frei Orlando 170, centro, São João del-Rei, 36.307-352, MG, pelle@funrei.br.

**Palavras-chave:** camada limite atmosférica, escoamento sobre colinas, atmosfera instável.

## RESUMO

O conhecimento do escoamento atmosférico sobre colinas sempre interessou a meteorologistas, ambientalistas, militares, engenheiros e esportistas, por diversos motivos. Para os engenheiros, a distribuição da quantidade de movimento da Camada Limite Atmosférica ao nível da superfície é essencial na quantificação dos recursos eólicos existentes. Em particular o efeito da topografia como fator ampliador da velocidade do vento é crucial para o desenvolvimento dos estudo dessa fonte renovável de energia pois a potência gerada é proporcional ao cubo da velocidade do vento. Outra aplicação, é em projetos de estruturas preferencialmente colocadas no topo de colinas, como torres de transmissão e antenas, onde a carga devido ao vento é proporcional ao quadrado da velocidade.

O presente trabalho propõe uma solução analítica para o perfil de velocidade média do vento sobre colinas com pequena inclinação, cobertas por vegetação e sob atmosfera fraca ou moderadamente instável. Num recente trabalho, Pellegrini (2001) deduz uma equação para a velocidade em escoamentos deste tipo, a partir do gradiente adimensional de velocidade, obtido no mesmo trabalho,  $\Phi_m^c = e^{(z-z_0)/R_h}$ , em que  $z$  a é coordenada perpendicular às linhas de corrente,  $R_h$  é o comprimento de raio da colina (que representa a influencia do formato da colina sobre o escoamento),  $z_0$  é a altura de rugosidade (a altura em que a velocidade média vale zero) e define-se o gradiente adimensional por

$$\Phi_m = (z\kappa/u_*) (\partial\bar{u}/\partial z), \quad (1)$$

em que  $\kappa$  é a constate adimensional de von Karman e  $u_*$  é a velocidade de atrito.

O gradiente adimensional de velocidade para a camada limite atmosférica sob atmosfera instável em terreno plano, foi proposto independentemente por Businger (1971) e Dyer (1974) e passou a ser conhecida como uma das Relações de Businger-Dyer:

$$\Phi_m^i = (1 + B_1 z/L_o)^{B_2}, \quad (2)$$

válida para  $-2 < z/L_o < 0$ , em que  $L_o$  é o comprimento de Obukhov (que representa o grau de não-neutralidade atmosférica) e  $B_1$  e  $B_2$  são constantes empíricas. Seus valores mais aceitos são  $B_1 = -19$  e  $B_2 = -1/4$ , de acordo com Högstrom (1996).

Pellegrini (2001) propôs que se calculasse o gradiente adimensional de velocidade no escoamento sobre o colina, sob atmosfera instável, como o produto do gradiente para atmosfera instável e terreno plano pelo gradiente para uma colina sob atmosfera neutra, isto é,

$$\Phi_m = e^{(z-z_0)/R_h} (1 + B_1 z/L_o)^{B_2}. \quad (3)$$

É possível obter uma equação para o cálculo da velocidade média substituindo-se a Eq. (3) na definição do gradiente adimensional de velocidade e integrando-se. O resultado é

$$\bar{u} = \frac{u_*}{\kappa} \int_{z_0}^z \frac{e^{(z-z_0)/R_h}}{z} (1 + B_1 z/L_o)^{B_2} dz . \quad (4)$$

Na equação (3), o termo exponencial representa a influencia da colina e o termo elevado a  $B_2$ , entre parênteses, representa a influencia da instabilidade sobre o escoamento. Diversas tentativas de integração analítica da Eq. (4) foram feitas, sem êxito, inclusive com o uso de pacotes computacionais como o Matlab. Devido ao óbvio interesse existente numa solução analítica pode-se substituir o termo de instabilidade por uma aproximação polinomial e manter o termo de curvatura. A integral passa a ter solução analítica na forma

$$\bar{u} = \frac{u_*}{\kappa} \left\langle d_0 Ei\left(\frac{z}{R_h}\right) + e^{z/R_h} \left\{ d_1 + d_2 \left[ \left(\frac{z}{R_h}\right) - 1 \right] + d_3 \left[ \left(\frac{z}{R_h}\right)^2 - 2\left(\frac{z}{R_h}\right) + 2 \right] + d_4 \left[ \left(\frac{z}{R_h}\right)^3 - 3\left(\frac{z}{R_h}\right)^2 + 6\left(\frac{z}{R_h}\right) - 6 \right] \right\} \right\rangle \quad (5)$$

para um polinômio de quarto grau, isto é,

$$(1 + B_1 z/L_o)^{B_2} \approx a_0 + a_1(z/L_o) + a_2(z/L_o)^2 + a_3(z/L_o)^3 + a_4(z/L_o)^4 , \quad (6)$$

em que  $Ei$  é a função integral exponencial, de propriedades conhecidas,  $d_0 = a_0$ ,  $d_1 = a_1(R_h/L_o)$ ,  $d_2 = a_2(R_h/L_o)^2$ ,  $d_3 = a_3(R_h/L_o)^3$ ,  $d_4 = a_4(R_h/L_o)^4$ ,  $a_0 = 0,9999$ ,  $a_1 = 1,948$ ,  $a_2 = 2,767$ ,  $a_3 = 1,699$ ,  $a_4 = 0,3661$ .

O ajuste polinomial do gradiente de velocidade aparece na Fig. 1, para polinômios do 3°. 4°. e 5°. graus.

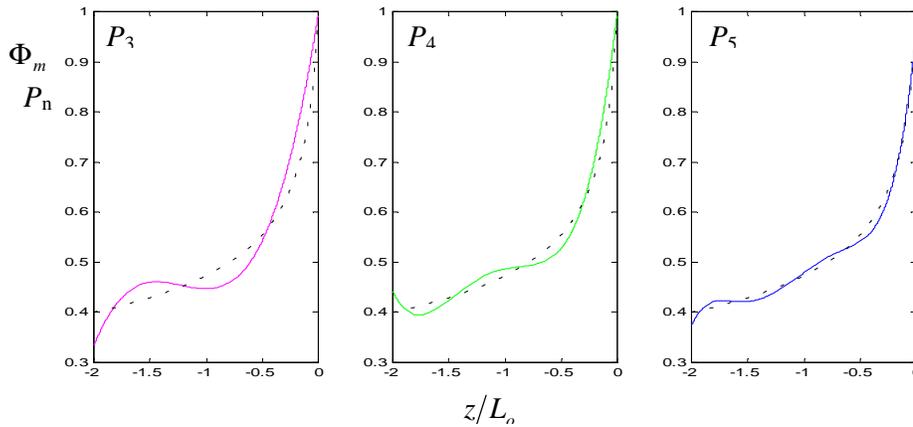


Fig. 1: — Aproximação polinomial do gradiente adimensional de velocidade.

Os resultados da Eq. (5) não podem ser comparados diretamente com o experimento, pois não existem dados disponíveis na literatura na forma adequada. Uma verificação preliminar pode ser feita comparando-a com a solução numérica da Eq. (4). O resultado aparece na Fig. 2. Todos resultados podem ser considerados bons.

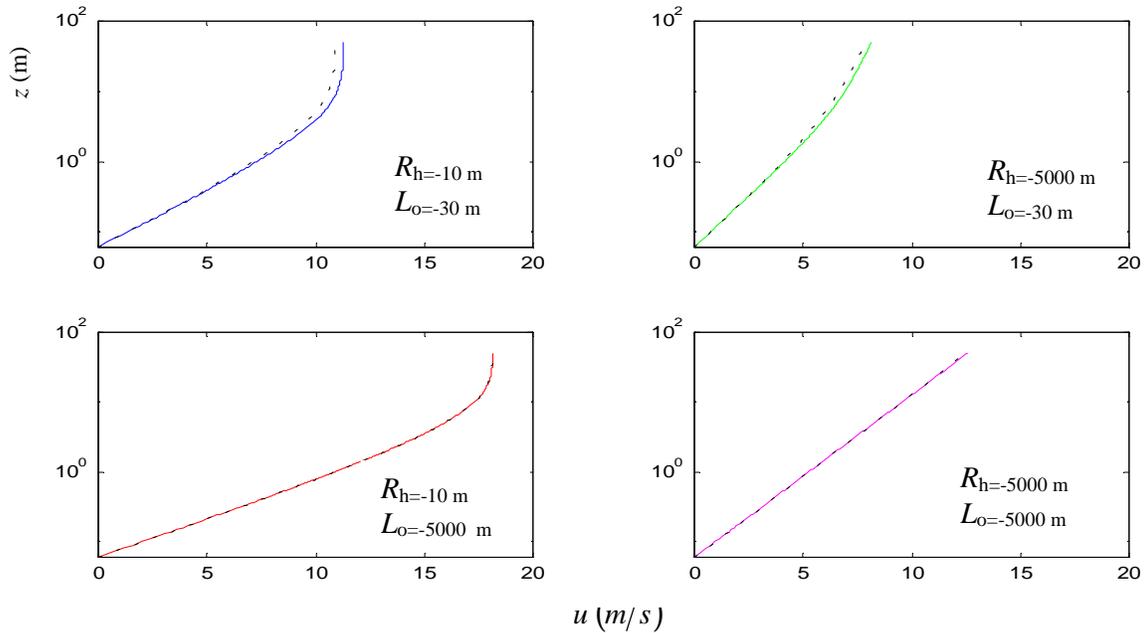


Fig. 2: Variação da velocidade com a altura. Escala mono-log. Eq. (5) ——. Integral numérica da Eq. (4) - - - -

A tabela 1 mostra que o polinômio de quarto proposto grau leva à melhor relação custo-benefício.

Tabela 1- Erro percentual na velocidade para polinômios de diferentes graus, com  $R_h=10$  m e  $L_o=30$  m.

$z$ (m)	$P_3$	$P_4$	$P_5$
10	5,31	3,61	2,39
30	5,11	3,40	2,25
50	5,07	3,36	2,21

## REFERENCIAS

- Businger, J. A.: 1982, 'Equations and concepts', in Nieuwstadt and van Dop (ed.), *Atmospheric turbulence and air pollution modeling*, chapter 1, Reidel, 385 pp.
- Dyer, A. J.: 1974, 'A review of flux-profile relations', *Boundary Layer Meteorol.* **7**, 363-372.
- Pellegrini, C. C.: 2001, *A modified logarithmic law for the atmospheric boundary layer over vegetated hills under non-neutral atmosphere* (in Portuguese), Ph.D dissertation, Federal University of Rio de Janeiro, RJ, Brazil, 142 pp.