

# COMPARAÇÃO DE DIFERENTES MÉTODOS DE INVERSÃO NUMÉRICA PARA A TRANSFORMADA DE LAPLACE NA EQUAÇÃO DE ADVECÇÃO-DIFUSÃO

KARINE RUI<sup>1</sup>; CAMILA PINTO DA COSTA<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Universidade Federal de Pelotas, PPGMMAT – karinerui@gmail.com

<sup>2</sup>Universidade Federal de Pelotas, IFM/DME – camiladacosta@gmail.com

## 1. INTRODUÇÃO

A dispersão e transporte de poluentes na atmosfera pode ser modelada pela equação de advecção-difusão e uma das formas de resolução é através da aplicação da transformada de Laplace. O uso dessa transformada leva a soluções que por vezes uma inversão analítica é difícil de obter, nesses casos métodos de inversão numéricos são fundamentais para a construção da solução final da equação.

Neste trabalho, apresentamos a resolução da equação bidimensional estacionária considerando a deposição seca do poluente no solo, através do método ADMM (*Advection Diffusion Multilayer Method*) (MOREIRA et al., 2006). São avaliados três métodos de inversão numérica da transformada de Laplace. O objetivo é avaliar o modelo para condições instáveis da atmosfera utilizando diferentes parametrizações para o perfil do vento e o coeficiente de difusão turbulento. Os resultados obtidos com os diferentes métodos de inversão são comparados com os dados experimentais.

## 2. METODOLOGIA

A equação de advecção-difusão bidimensional estacionária, que modela a dispersão de poluentes na atmosfera, considerando a velocidade de deposição seca do poluente como uma condição de fluxo não nulo na superfície, pode ser escrita da seguinte forma:

$$u \frac{\partial C}{\partial x} = \frac{\partial C}{\partial z} \left( K_z \frac{\partial C}{\partial z} \right) \quad (1)$$

com  $0 < z < h$  e  $x < 0$ , onde  $C(x, z)$  indica a concentração média,  $u$  a velocidade média do vento na direção horizontal e  $K_z$  é o coeficiente de difusão vertical, sujeita as seguintes condições de contorno:

$$K_z \frac{\partial C}{\partial z} = V_d C \quad \text{em } z = 0 \quad (1a)$$

$$K_z \frac{\partial C}{\partial z} = 0 \quad \text{em } z = h \quad (1b)$$

e condição de fonte contínua:

$$uC(0, z) = Q\delta(z - H_s) \quad \text{em } x = 0 \quad (1c)$$

onde  $V_d$  é a velocidade de deposição no solo,  $h$  é a altura da camada limite planetária (CLP),  $H_s$  é a altura da fonte,  $Q$  é a taxa de emissão contínua da fonte e  $\delta$  é a função delta de Dirac.

O problema (1) é resolvido pela aplicação do método ADMM (MOREIRA et al., 2006) e a Transformada de Laplace. Esse método consiste em discretizar a altura  $h$  da CLP em  $N$  subcamadas obtendo valores médios para a velocidade do vento e o coeficiente de difusão vertical em cada subcamada. Os  $N$  problemas obtidos são resolvidos aplicando a Transformada de Laplace, resultando na equação:

$$\overline{C}_n(s, z) = \left[ A_n e^{\left[ \left( \sqrt{\frac{u_n S}{K_{z_n}}} \right) z \right]} + B_n e^{-\left[ \left( \sqrt{\frac{u_n S}{K_{z_n}}} \right) z \right]} + \frac{Q}{2\sqrt{u_n K_{z_n} S}} \left( e^{-\left[ \left( \sqrt{\frac{u_n S}{K_{z_n}}} \right) (z - H_s) \right]} - e^{\left[ \left( \sqrt{\frac{u_n S}{K_{z_n}}} \right) (z - H_s) \right]} \right) H(z - H_s) \right] \quad (2)$$

onde  $H(z - H_s)$  é a função de Heaviside.

Para obter a concentração final de poluentes a equação (2) é invertida numéricamente. Foram utilizados três métodos de inversão para a transformada de Laplace: Quadratura Gaussiana, Algoritmo de *Fixed-Talbot* e um método baseado na série de Fourier.

Pelo método da Quadratura Gaussiana (STROUD; SECREST, 1966) obtemos a concentração final dada como:

$$C_n(x, z) = \sum_{k=1}^{N_p} \frac{p_k}{x} w_k \left[ A_n e^{R_{k,n}^* z} + B_n e^{-R_{k,n}^* z} + \frac{Q}{2K_{z_n} \cdot R_{k,n}^*} \left( e^{-R_{k,n}^*(z - H_s)} - e^{R_{k,n}^*(z - H_s)} \right) H(z - H_s) \right] \quad (3)$$

para  $n = 1:N$ . As constantes  $w_k$  e  $p_k$  são, respectivamente, os pesos e as raízes da quadratura de Gauss,  $R_{k,n}^* = \sqrt{\frac{u_n}{K_{z_n}} \frac{p_k}{x}}$  e  $N_p = 8$  o número de pontos da quadratura.

A concentração de poluentes pelo Algoritmo de *Fixed-Talbot* (ABATE; VALKÓ, 2004) é obtida por:

$$C_n(x, z) = \frac{r}{M} \left[ \frac{1}{2} \overline{C}_n(r, z) e^{rx} + \sum_{k=1}^{M-1} \operatorname{Re} \left[ e^{xS(\theta_k)} \overline{C}_n(S(\theta_k), z) (1 + i\bar{\omega}(\theta_k)) \right] \right], \quad (4)$$

onde  $S(\theta_k) = r\theta(\cot \theta + i)$ ,  $\bar{\omega}(\theta_k) = \theta_k + (\theta_k \cot \theta_k - 1)\cot \theta_k$ ,  $\theta_k = \frac{k\pi}{M}$ ,  $-\pi < \theta < +\pi$ ,  $i \in C$ ,

$M$  representa o número de termos do somatório e  $r$  é um parâmetro experimental. Os melhores resultados foram obtidos com  $M = 100$  e  $r = (2 \cdot M)/(101 \cdot x)$ .

E por fim, utilizamos o método baseado na série de Fourier (CRUMP, 1976):

$$C_n(x, z) = \frac{\exp(i\gamma x)}{T} \left[ \frac{1}{2} \overline{C}_n(\gamma, z) + \sum_{k=1}^{M^*} \left\{ \operatorname{Re} \left[ \overline{C}_n \left( \gamma + \frac{ik\pi}{T}, z \right) \cos \left( \frac{k\pi x}{T} \right) \right] - \operatorname{Im} \left[ \overline{C}_n \left( \gamma + \frac{ik\pi}{T}, z \right) \sin \left( \frac{k\pi x}{T} \right) \right] \right\} \right] \quad (5)$$

onde  $\gamma$ ,  $T$  são parâmetros livres e  $M^* = 100$  foi o número de termos utilizado.

Para simular a concentração de poluentes é preciso escolher parâmetros adequados para o perfil do vento e o coeficiente de difusão. Neste trabalho para o coeficiente de difusão turbulento utilizamos duas fórmulas válidas para condições convectivas da atmosfera:

$$\text{PLEIM; CHANG (1992): } K_z = kw_* z \left( 1 - \frac{z}{h} \right) \quad (6)$$

$$\text{DEGRAZIA et al. (1997): } \frac{K_z}{w_* h} = 0.22 \left( \frac{z}{h} \right)^{1/3} \left( 1 - \frac{z}{h} \right)^{1/3} \left[ 1 - \exp \left( -4 \frac{z}{h} \right) - 0.0003 \exp \left( \frac{8z}{h} \right) \right] \quad (7)$$

Para a velocidade média do vento utilizamos a fórmula de similaridade: PANOFSKY; DUTTON (1984):  $u = \frac{u_*}{k} \left[ \ln \left( \frac{z}{z_0} \right) - \Psi_m \left( \frac{z}{L} \right) \right]$  se  $z \leq z_b$  (8)

onde  $z_b = \min [|L|, 0.1h]$ ,  $k = 0.4$  é a constante de von Kármán,  $L$  é o comprimento de Monin-Obukov,  $u_*$  é a velocidade de fricção,  $z_0$  é o comprimento de rugosidade e  $\Psi_m$  é a função de estabilidade:

$$\Psi_m = \ln \left( \frac{1+A^2}{2} \right) + \ln \left( \frac{1+A}{2} \right)^2 - 2 \tan^{-1}(x) + \frac{\pi}{2} \text{ com } A \text{ definido por } A = \left( 1 - 15 \frac{z}{L} \right)^{1/4}.$$

E o perfil de vento potência (PANOFSKY; DUTTON 1984):  $\overline{\frac{u_z}{u_1}} = \left( \frac{z}{z_1} \right)^p$  (9)

onde  $\overline{u_z}$  e  $\overline{u_1}$  são as velocidades do vento médio nas alturas  $z$  e  $z_1$  e  $p$  é um expoente que está relacionado com a intensidade da turbulência (IRWIN, 1979).

As simulações foram realizadas sem considerar a deposição seca do poluente no solo. Para validar o modelo foram utilizados os dados observados no experimento de Copenhagen (GRYNING; LYCK, 2002) e uma análise estatística, descrita por HANNA (1989), foi realizada nos resultados obtidos.

### 3. RESULTADOS E DISCUSSÃO

Na Tabela 1 apresentamos os índices estatísticos da comparação dos dados observados no experimento de Copenhagen confrontado com os dados simulados no modelo para o perfil de vento potência e de similaridade e os diferentes coeficientes de difusão vertical. As comparações foram realizadas para os diferentes métodos de inversão numérica para a transformada de Laplace.

**Tabela 1:** Índices Estatísticos do modelo com diversas parametrizações para diferentes métodos de inversão numérica.

<b><math>u</math></b>	<b><math>K_z</math></b>	<b>Inversão</b>	<b>Nmse</b>	<b>Cor</b>	<b>Fa2</b>	<b>Fb</b>	<b>Fs</b>
Eq.(8)	Eq.(6)	Gauss Eq. (3)	0.07	0.883	1.000	0.044	0.064
		Fixed-Talbot Eq. (4)	0.06	0.889	1.000	0.022	0.062
		Fourier Eq. (5)	0.06	0.890	1.000	0.000	0.034
Eq.(9)	Eq.(6)	Gauss Eq. (3)	0.06	0.892	1.000	-0.040	0.000
		Fixed-Talbot Eq. (4)	0.06	0.896	0.957	-0.082	-0.017
		Fourier Eq. (5)	0.06	0.898	0.957	-0.078	-0.027
Eq.(8)	Eq.(7)	Gauss Eq. (3)	0.06	0.899	1.000	0.013	0.083
		Fixed-Talbot Eq. (4)	0.05	0.901	1.000	-0.005	0.091
		Fourier Eq. (5)	0.05	0.901	1.000	-0.023	0.061
Eq.(9)	Eq.(7)	Gauss Eq. (3)	0.05	0.911	1.000	-0.065	0.027
		Fixed-Talbot Eq. (4)	0.05	0.912	1.000	-0.081	0.032
		Fourier Eq. (5)	0.05	0.912	1.000	-0.097	0.006

Através da análise da Tabela 1 observamos que os três métodos de inversão apresentaram a mesma eficácia para o modelo e não há diferenças significativas nos resultados entre eles. Apenas ao simular o modelo utilizando um perfil potência para a velocidade do vento dado pela Eq. (9) e o coeficiente de difusão derivado

por PLEIM; CHANG (1992) dado pela Eq. (6), o método da Quadratura Gaussiana apresentou uma pequena melhora nos resultados quando comparados com os demais métodos de inversão.

#### 4. CONCLUSÕES

Resolvemos a equação de advecção-difusão através do método ADMM (MOREIRA et al., 2006) e utilizamos os métodos de inversão numérica da Quadratura Gaussiana, Fixed-Talbot e o método baseado na série de Fourier para a transformada de Laplace. Os dados simulados mostraram uma boa concordância entre as concentrações medidas e as concentrações preditas pelo modelo simulando satisfatoriamente as concentrações observadas. Os três métodos de inversão testados apresentaram bons resultados.

**AGRADECIMENTOS:** Os autores agradecem ao apoio financeiro recebido pela FAPERGS na realização deste trabalho.

#### 5. REFERÊNCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- ABATE, J.; VAIKÓ, P. Multi-precision Laplace transform inversion. **International Journal for Numerical Methods in Engineering**, v.60, p.979-993, 2004.
- CRUMP, K.S. Numerical Inversion of Laplace Transforms Using a Fourier Series Approximation. **J. ACM**, v.23, n.1, p.89-96, 1976.
- DEGRAZIA, G.A.; RIZZA, U.; MANGIA, C.; TIRABASSI, T. Validation of a New Turbulent Parameterization for Dispersion Models in Convective Conditions. **Boundary-Layer Meteorology**, Netherlands, v.85, p.243-254, 1997.
- GRYNING, S.E.; LYCK, E. The Copenhagen Tracer Experiments: Reporting of Measurements. **Riso National Laboratory**, 2002.
- HANNA, S.R. Confidence limits for air quality models, as estimated by bootstrap and jackknife resampling methods. **Atmospheric Environment**, v.23, p.1385-1395, 1989.
- IRWIN, J. S. A theoretical variation of the wind profile power-law exponent as a function of surface roughness and stability. **Atmospheric Environment**, v.13, n.1, p.191-194, 1979.
- MOREIRA, D.M.; VILHENA, M.T.; TIRABASSI, T.; COSTA, C.P.; and BODMANN, B. Simulation of Pollutant Dispersion in the Atmosphere by the Laplace Transform: The ADMM Approach, **Water, Air, & Soil Pollution**, v.177, p.411-439, 2006.
- PANOFSKY, A.H.; DUTTON, J.A. **Atmospheric Turbulence**. New York: John Wiley & Sons, 1984.
- PLEIM, J.E.; CHANG, J.S. A Non-local Closure Model for Vertical Mixing in the Convective Boundary Layer, **Atmospheric Environment**, v.26A, n.6, p.965-981, 1992.
- STROUD, A. H.; SECREST, D. **Gaussian Quadrature Formulas**. Prentice Hall, Inc., Englewood Cliffs, N. J., 1966.