

# EQUAÇÃO DE ORR-SOMMERFELD

Preparado por: Leon Lima

4 de Março de 2015

## 1 Introdução

Escoamentos turbulentos são gerados por perturbações introduzidas no regime laminar. Em escoamentos laminares instáveis, eventuais perturbações geram oscilações crescentes que conduzem à turbulência. A estabilidade hidrodinâmica do regime transicional entre o escoamento laminar e o turbulento é, portanto, de grande relevância, tendo sido alvo de muitos estudos desde o início do século XX [1].

A equação de Orr-Sommerfeld modela o comportamento de um escoamento laminar paralelo incompressível quanto às oscilações geradas a partir de uma perturbação.

O texto que segue busca apresentar passo a passo o procedimento matemático para se chegar à equação de Orr-Sommerfeld, abrindo mão do rigor matemático. Parte deste texto teve como base o livro de Schlichting and Gersten [1].

## 2 Desenvolvimento

Seja  $\mathbf{v} = u\mathbf{i} + v\mathbf{j}$  o campo de velocidade de um escoamento incompressível, em duas dimensões, com propriedades constantes e sem o termo de forças. As equações de Navier-Stokes para este escoamento é expressa por

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0 \quad (1)$$

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) \quad (2)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} + \nu \left( \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} \right) \quad (3)$$

Seja  $\Psi$  a função de corrente deste escoamento, i.e.,

$$u = \frac{\partial \Psi}{\partial y} \quad (4a)$$

$$v = -\frac{\partial \Psi}{\partial x} \quad (4b)$$

Na sequência do desenvolvimento, as derivadas parciais de um dado campo serão denotadas através de um subscrito indicando a variável em relação à qual o campo foi derivado, e.g.,  $\partial \Psi / \partial t$  será denotada por  $\Psi_t$ , e  $\partial / \partial x (\partial \Psi / \partial t)$  será  $\Psi_{tx}$ .

As equações de Navier-Stokes (eqs. 1-3) podem ser escritas em termos da função de corrente, resultando em

$$\Psi_{yt} + \Psi_y \Psi_{yx} - \Psi_x \Psi_{yy} = -\frac{1}{\rho} p_x + \nu [\Psi_{yxx} + \Psi_{yyy}] \quad (5a)$$

$$-\Psi_{xt} - \Psi_y \Psi_{xx} + \Psi_x \Psi_{xy} = -\frac{1}{\rho} p_y + \nu [-\Psi_{xxx} - \Psi_{xyy}] \quad (5b)$$

Derivando a equação 5a em relação a  $y$  e a equação 5b em relação a  $x$ , obtemos

$$\Psi_{yty} + \Psi_{yy} \Psi_{yx} + \Psi_y \Psi_{yxy} - \Psi_{xy} \Psi_{yy} - \Psi_{yyy} \Psi_x = -\frac{1}{\rho} p_{xy} + \nu [\Psi_{yxyy} + \Psi_{yyyy}] \quad (6a)$$

$$-\Psi_{xtx} - \Psi_{yx} \Psi_{xx} - \Psi_y \Psi_{xxx} + \Psi_{xx} \Psi_{xy} + \Psi_{xyx} \Psi_x = -\frac{1}{\rho} p_{yx} + \nu [-\Psi_{xxxx} - \Psi_{xyyx}] \quad (6b)$$

Subtraindo a equação 6b da 6a, chegamos a

$$\nabla^2 \Psi_t + \Psi_{yx} \nabla^2 \Psi + \Psi_y \nabla^2 \Psi_x - \Psi_{xy} \nabla^2 \Psi - \Psi_x \nabla^2 \Psi_y = \nu [\nabla^2 \Psi_{xx} + \nabla^2 \Psi_{yy}] \quad (7)$$

onde  $\nabla^2$  representa o operador laplaciano. Considerando que  $\Psi_{yx} \nabla^2 \Psi = \Psi_{xy} \nabla^2 \Psi$ , a equação 7 pode ser reescrita como

$$\nabla^2 \Psi_t + \Psi_y \nabla^2 \Psi_x - \Psi_x \nabla^2 \Psi_y = \nu \nabla^2 (\nabla^2 \Psi) \quad (8)$$

Considere agora a introdução de uma perturbação no escoamento através da função de corrente, a qual pode ser decomposta num campo base  $\bar{\Psi}$  e uma flutuação  $\hat{\Psi}$ , i.e.,

$$\Psi = \bar{\Psi} + \hat{\Psi} \quad (9)$$

Substituindo na equação 8, obtemos

$$\nabla^2 \bar{\Psi}_t + \nabla^2 \hat{\Psi}_t + (\bar{\Psi}_y + \hat{\Psi}_y) \nabla^2 (\bar{\Psi}_x + \hat{\Psi}_x) - (\bar{\Psi}_x + \hat{\Psi}_x) \nabla^2 (\bar{\Psi}_y + \hat{\Psi}_y) = \nu \nabla^2 (\nabla^2 \bar{\Psi}) + \nu \nabla^2 (\nabla^2 \hat{\Psi}) \quad (10)$$

Considere agora a hipótese de que o escoamento base, com campo de velocidade  $\mathbf{V} = U\mathbf{i} + V\mathbf{j}$ , seja desenvolvido, i.e.,  $U = U(y)$ , resultando em  $\partial U / \partial x = 0$ . Supondo condição de não-deslizamento na parede, pela conservação de massa, temos que  $V = 0$ , o que implica em  $\bar{\Psi}_x = 0$ . Levando em conta que o escoamento base  $\bar{\Psi}$  é solução para a equação 8, a equação 10 pode ser dada por

$$\nabla^2 \hat{\Psi}_t + \bar{\Psi}_y \nabla^2 \hat{\Psi}_x + \hat{\Psi}_y \nabla^2 \bar{\Psi}_x - \hat{\Psi}_x \nabla^2 \bar{\Psi}_y - \hat{\Psi}_x \nabla^2 \hat{\Psi}_y = \nu \nabla^2 (\nabla^2 \hat{\Psi}) \quad (11)$$

Uma outra hipótese é a de pequenas perturbações. Isso faz com que os dois termos da equação 11 com produto entre flutuações possam ser desprezados, resultando em

$$\nabla^2 \hat{\Psi}_t + \bar{\Psi}_y \nabla^2 \hat{\Psi}_x - \hat{\Psi}_x \nabla^2 \bar{\Psi}_y = \nu \nabla^2 (\nabla^2 \hat{\Psi}) \quad (12)$$

o que, levando em conta que  $\bar{\Psi}_y = U$  e que  $\nabla^2 U = U''$  (uma vez que  $\partial U / \partial x = 0$ ), pode ser reescrito como

$$\nabla^2 \hat{\Psi}_t + U \nabla^2 \hat{\Psi}_x - \hat{\Psi}_x U'' = \nu \nabla^2 (\nabla^2 \hat{\Psi}) \quad (13)$$

Considere que a perturbação  $\hat{\Psi}$  consista de uma onda simples (único modo) propagando na direção  $x$ , dada por

$$\hat{\Psi}(x, y, t) = \phi(y) e^{i(kx - \omega t)} \quad (14)$$

onde  $k$  é um número real tal que  $2\pi/k$  é o comprimento de onda da perturbação, e  $\omega$  é um número complexo cuja parte real  $\omega_r$  é a frequência do modo e a parte imaginária  $\omega_i$  é o fator de amplificação. Se  $\omega_i > 0$ , o escoamento laminar é instável, enquanto que, se  $\omega_i < 0$ , ele é estável.

Vamos agora escrever cada uma das parcelas da equação 13 introduzindo a perturbação definida por 14.

$$\nabla^2 \hat{\Psi}_t = (k^2 \phi - \phi'') i \omega e^{i(kx - \omega t)} \quad (15a)$$

$$U \nabla^2 \hat{\Psi}_x = U(\phi'' - k^2 \phi) i k e^{i(kx - \omega t)} \quad (15b)$$

$$\hat{\Psi}_x U'' = i k U'' \phi e^{i(kx - \omega t)} \quad (15c)$$

$$\nu \nabla^2 (\nabla^2 \hat{\Psi}) = (-2k^2 \phi'' + k^4 \phi + \phi'''' ) e^{i(kx - \omega t)} \quad (15d)$$

Como  $e^{i(kx - \omega t)}$  é comum a todos os termos, a equação 13 resulta em

$$(k^2 \phi - \phi'') i \omega + U(\phi'' - k^2 \phi) i k - U'' i k \phi = \nu(-2k^2 \phi'' + k^4 \phi + \phi'''' ) \quad (16)$$

dividindo a equação 16 por  $i k$ , obtemos

$$(k\phi - \phi''/k)\omega + U(\phi'' - k^2\phi) - U''\phi = \frac{\nu}{ik}(-2k^2\phi'' + k^4\phi + \phi'''' ) \quad (17)$$

Definindo  $c = w/k$  e rearranjando, chegamos a

$$(U - c)(\phi'' - k^2\phi) - U''\phi = \frac{\nu}{ik}(-2k^2\phi'' + k^4\phi + \phi'''' ) \quad (18)$$

Esta equação diferencial de perturbação é o ponto de partida para a teoria de estabilidade de escoamentos laminares, e é chamada de Equação de Orr-Sommerfeld, em honra a William McFadden Orr (1907) e Arnold Sommerfeld (1908). Em sua forma adimensional, ela é dada por

$$(U - c)(\phi'' - k^2\phi) - U''\phi = \frac{1}{ik \text{Re}}(-2k^2\phi'' + k^4\phi + \phi'''' ) \quad (19)$$

Aqui, evidentemente, as variáveis devem ser interpretadas como adimensionalizadas.

### 3 Problema de auto-valor

É usual que se possa controlar o comprimento de onda da perturbação  $2\pi/k$ , e que o  $\text{Re}$  seja um parâmetro conhecido do escoamento, de maneira que a solução da equação de Orr-Sommerfeld forneça, para um par  $(k, \text{Re})$ , o valor de  $\omega$ , através do qual a estabilidade do escoamento laminar base é avaliada.

A equação de Orr-Sommerfeld pode ser rearranjada de tal forma que obtemos

$$-\frac{1}{ik \text{Re}} \phi'''' + \left( U - c + \frac{2k}{i \text{Re}} \right) \phi'' + \left( ck^2 - Uk^2 - U + \frac{2k}{i \text{Re}} \right) \phi = 0 \quad (20)$$

Discretizando o domínio de  $U$  e  $\phi$ , as derivadas  $\phi''''$  e  $\phi''$  podem ser aproximadas, em diferenças finitas centradas

de 2ª ordem, respectivamente por

$$\phi''' \approx \frac{\phi_{i-2} - 4\phi_{i-1} + 6\phi_i - 4\phi_{i+1} + \phi_{i+2}}{\Delta y^4} \quad (21)$$

$$\phi'' \approx \frac{\phi_{i-1} - 2\phi_i + \phi_{i+1}}{\Delta y^2} \quad (22)$$

onde  $i$  é o índice identificador do nó. A forma discreta da equação 20 pode ser expressa na forma matricial da seguinte forma:

$$-\frac{1}{ik \text{Re}} \mathbf{M} \phi + \left( U - c + \frac{2k}{i \text{Re}} \right) \mathbf{N} \phi + \left( ck^2 - Uk^2 - U + \frac{2k}{i \text{Re}} \right) \phi = 0 \quad (23)$$

Definindo a matriz  $\mathbf{A}$  tal que

$$\mathbf{A} = -\frac{1}{ik \text{Re}} \mathbf{M} + \left( U - c + \frac{2k}{i \text{Re}} \right) \mathbf{N} \quad (24)$$

e o campo escalar  $\lambda$  tal que

$$\lambda = - \left( ck^2 - Uk^2 - U + \frac{2k}{i \text{Re}} \right) \quad (25)$$

podemos estabelecer o problema de auto-valor expresso por

$$\mathbf{A} \phi = \lambda \phi \quad (26)$$

em que  $\lambda$  são os auto-valores da matriz  $\mathbf{A}$ .

## Referências

- [1] H. Schlichting and K. Gersten. *Boundary Layer Theory*. Springer, 2000.