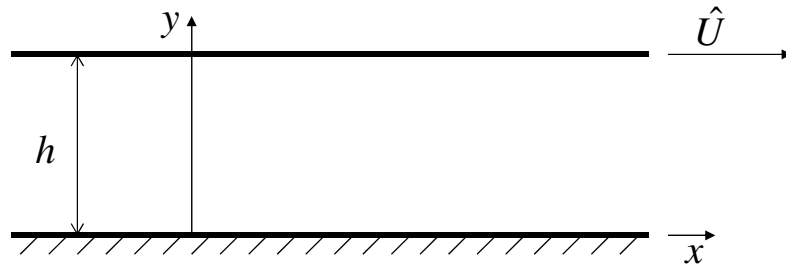


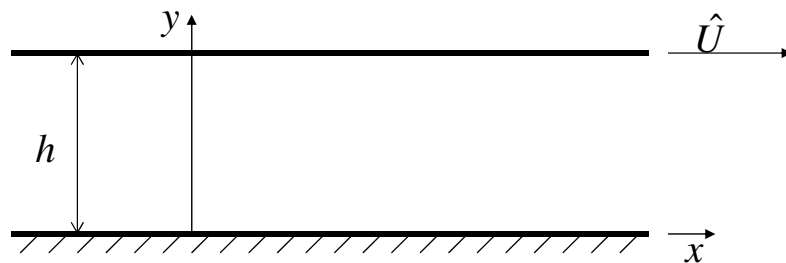
## Escoamento Couette Laminar e Incompressível



- Escoamento permanente,  $\frac{\partial}{\partial t} = 0$
- Escoamento independente da direcção  $z$ ,  $\frac{\partial}{\partial z} = 0$   
(bi-dimensional)
- Escoamento completamente desenvolvido,  $\frac{\partial \vec{v}}{\partial x} = 0$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível



- Condições de Fronteira
  - Impermeabilidade das paredes:  
 $y = 0 \Rightarrow v = 0$      $y = h \Rightarrow v = 0$
  - Não escorregamento:  
 $y = 0 \Rightarrow u = 0$      $y = h \Rightarrow u = \hat{U}$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível

- Equação da continuidade

$$\frac{\partial v}{\partial y} = 0 \Leftrightarrow v = \text{const.}$$

- Condição de fronteira

$$v = 0$$

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível

- Balanço de quantidade de movimento,  $x$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}$$

- Balanço de quantidade de movimento,  $y$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}$$

- A pressão só pode variar com  $x$

$$\frac{dp}{dx} \text{ tem de ser independente de } x \left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial x} = 0 \right)$$

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível

- Balanço de quantidade de movimento,  $x$

$$\nu \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dx} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \tau_{yx}}{\partial y}$$

$$\tau_{yx} = \mu \frac{\partial u}{\partial y}$$

- Condições de fronteira

$$y = 0 \Rightarrow u = 0$$

$$y = h \Rightarrow u = \hat{U}$$

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível

- Solução

$$u = \frac{y}{h} \hat{U} - \frac{1}{2\mu} \frac{dp}{dx} y(h-y)$$

$$\tau_{yx} = \mu \frac{\hat{U}}{h} + \frac{dp}{dx} \left( y - \frac{h}{2} \right)$$

- Comprimento e velocidade de referência

$$L_{ref} = h$$

$$U_{ref} = \hat{U}$$

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível

- Solução com variáveis adimensionais

$$\frac{u}{\hat{U}} = \frac{y}{h} \left[ 1 - \Lambda \left( 1 - \frac{y}{h} \right) \right]$$

$$\frac{\tau_{yx}}{1/2 \rho \hat{U}^2} = \frac{2}{\text{Re}} \left[ 1 - 2\Lambda \left( \frac{1}{2} - \frac{y}{h} \right) \right]$$

- Números adimensionais

$$R_e = \frac{\hat{U}h}{\nu} \quad \text{Número de Reynolds}$$

$$\Lambda = \frac{h^2}{2\mu U} \frac{dp}{dx} \quad \text{Parâmetro do gradiente de pressão}$$

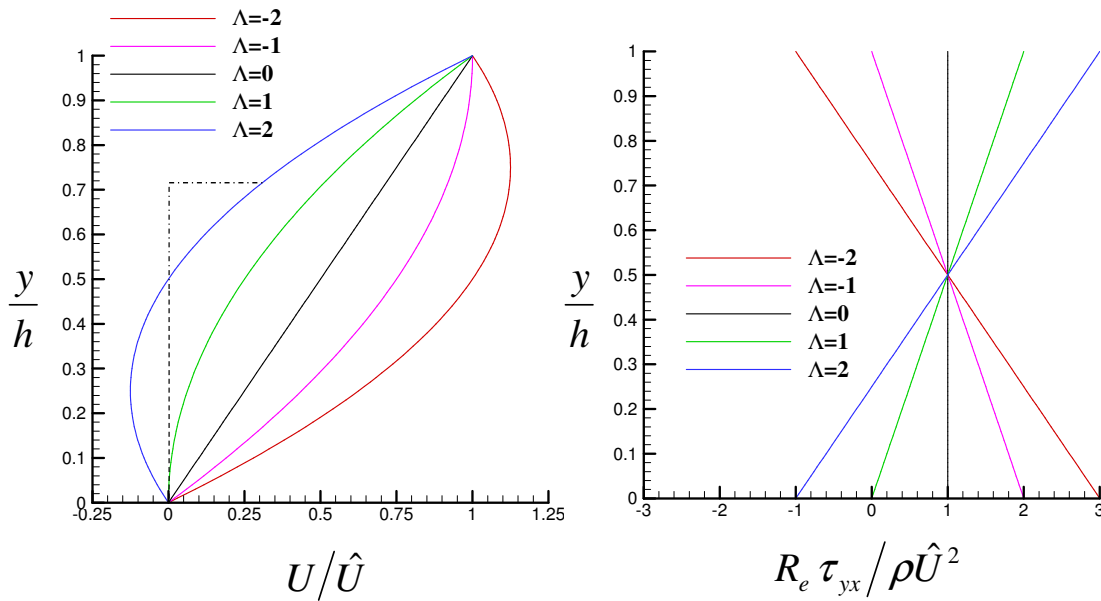
## Escoamento Couette Laminar e Incompressível

- Números adimensionais

$$R_e \propto \frac{\rho \hat{U}^2 h}{\mu \hat{U}} \quad \text{Número de Reynolds}$$

$$\Lambda = \frac{dp}{dx} \frac{h^2}{\mu \hat{U}} \quad \text{Parâmetro do gradiente de pressão}$$

## Escoamento Couette Laminar e Incompressível



Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

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

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

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

Viscosidade constante,  $\nu = \text{constante}$

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

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

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

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

### Adimensionalização das equações

Valores de referência

Velocidade  $U_e \rightarrow u = U_e u^*, v = U_e v^*$

Comprimento  $L \rightarrow x = Lx^*, y = Ly^*$

Pressão  $\rho U_e^2 \rightarrow p = \rho U_e^2 p^*$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

$$\frac{\partial u^*}{\partial x^*} + \frac{\partial v^*}{\partial y^*} = 0$$

$$u^* \frac{\partial u^*}{\partial x^*} + v^* \frac{\partial u^*}{\partial y^*} = -\frac{\partial p^*}{\partial x^*} + \frac{1}{Re} \left( \frac{\partial^2 u^*}{\partial (x^*)^2} + \frac{\partial^2 u^*}{\partial (y^*)^2} \right)$$

$$u^* \frac{\partial v^*}{\partial x^*} + v^* \frac{\partial v^*}{\partial y^*} = -\frac{\partial p^*}{\partial y^*} + \frac{1}{Re} \left( \frac{\partial^2 v^*}{\partial (x^*)^2} + \frac{\partial^2 v^*}{\partial (y^*)^2} \right)$$

$$Re = \frac{\rho U_e L}{\mu} = \frac{U_e L}{\nu} = \frac{\rho U_e \frac{U_e}{L}}{\mu \frac{U_e}{L^2}} = \mathcal{O} \left[ \frac{\text{efeitos convectivos}}{\text{efeitos difusivos}} \right]$$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

$$\tau = \mu \frac{\partial u}{\partial y} \quad (\text{tensão de corte em uni-dimensional})$$

$$\text{Ar} \quad \mu \simeq 1,8 \times 10^{-5} \text{kgm}^{-1}\text{s}^{-1} \quad \nu \simeq 1,1 \times 10^{-5} \text{m}^2\text{s}^{-1}$$

$$\text{Água} \quad \mu \simeq 1,0 \times 10^{-3} \text{kgm}^{-1}\text{s}^{-1} \quad \nu \simeq 1,0 \times 10^{-6} \text{m}^2\text{s}^{-1}$$

- Aplicações práticas são normalmente escoamentos a números de Reynolds,  $Re$ , elevados

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

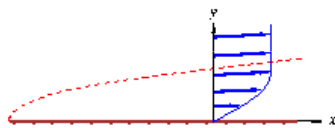
## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

- Efeito das tensões de corte restritos a pequenas regiões em que existem grandes variações de velocidade em pequenas distâncias
- Camadas de corte delgadas (*thin shear layers*)
  - Espessura da camada de corte delgada,  $\delta$ , é muito inferior a  $L$ ,  $\delta/L \ll 1$

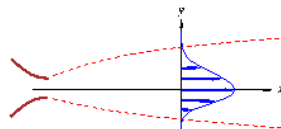
Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

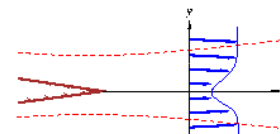
Camada Limite  
(*Boundary-layer*)



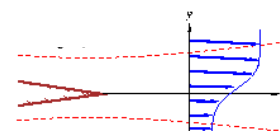
Jacto  
(*Jet*)



Esteira  
(*Wake*)



Camada de Mistura  
(*Mixing layer*)



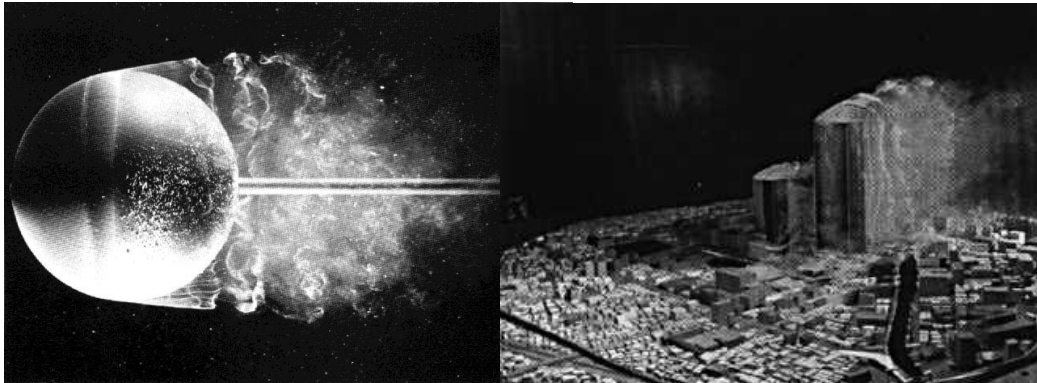
Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica



Aerodinâmica

## Escoamento Incompressível Bi-dimensional em regime permanente

Camadas de corte espessas (corpos não fuselados)  
(*Bluff body*)



Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

Aerodinâmica

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

Simplificações de Prandtl(1904)

Análise da ordem de grandeza dos termos das equações da continuidade e de balanço de quantidade de movimento

Hipótese de partida  $R_e \gg 1$ . ( $\delta/L \ll 1$ )  $R_e = \frac{U_e x}{\nu}$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

## Simplificações de Prandtl(1904)

Ordem de grandeza da variável  $\xi$ ,  $\mathcal{O}[\xi]$ , é dada pelo limite superior de variação de  $\xi$

## Ordens de grandeza conhecidas

$$\mathcal{O}[x] \rightarrow L$$

$$\mathcal{O}[y] \rightarrow \delta$$

$$\mathcal{O}[u] \rightarrow U_e$$

Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

## Equação da continuidade

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

$$\frac{U_e}{L} + \frac{\mathcal{O}[v]}{\delta} = 0$$

$$\mathcal{O}[v] = \frac{U_e \delta}{L}$$

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

### Equação de Bernouilli aplicada ao escoamento exterior (fluido perfeito)

$$p + \frac{1}{2} \rho U_e^2 = \text{const.}$$

$$\frac{dp_e}{dx} + \rho U_e \frac{dU_e}{dx} = 0$$

$$\circ \left[ \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dx} \right] = \frac{1}{\rho} \frac{p_e}{L} = \frac{U_e^2}{L}$$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

### Balanço de quantidade de movimento na direcção $x$

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

$$\frac{U_e^2}{L} + \frac{U_e^2}{L} = \frac{U_e^2}{L} + \nu \left( \frac{U_e}{L^2} + \frac{U_e}{\delta^2} \right)$$

$$\frac{U_e^2}{L} + \frac{U_e^2}{L} = \frac{U_e^2}{L} + \frac{U_e^2}{L} \frac{\nu}{U_e L} \left[ 1 + \left( \frac{L}{\delta} \right)^2 \right]$$

$$1 + 1 = 1 + \frac{1}{Re} \left[ 1 + \left( \frac{L}{\delta} \right)^2 \right]$$

Mestrado Integrado em Engenharia Mecânica

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

Balanço de quantidade de movimento na direcção  $x$

Análise do termo difusivo  $\frac{1}{R_e} \left[ 1 + \left( \frac{L}{\delta} \right)^2 \right]$

$$\mathcal{O} \left[ \nu \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right] = \frac{1}{R_e} \cong 0$$

$$\mathcal{O} \left[ \nu \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right] = \frac{1}{R_e} \left( \frac{L}{\delta} \right)^2 \Rightarrow \frac{\delta}{L} = \frac{1}{\sqrt{R_e}} \ll 1$$

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

Balanço de quantidade de movimento na direcção  $y$

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

$$\frac{U_e^2 \delta}{L^2} + \frac{U_e^2 \delta}{L^2} = \mathcal{O} \left[ -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} \right] + \nu \left( \frac{U_e \delta}{L^3} + \frac{U_e}{L \delta} \right)$$

$$\frac{U_e^2 \delta}{L^2} + \frac{U_e^2 \delta}{L^2} = \mathcal{O} \left[ -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} \right] + \frac{\nu}{U_e L} \left[ \frac{U_e^2 \delta}{L^2} + \frac{U_e^2 \delta}{L^2} \left( \frac{L}{\delta} \right)^2 \right]$$

Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)Balanço de quantidade de movimento na direcção  $y$ 

Como  $\left(\frac{L}{\delta}\right)^2 = R_e$

$$1+1 = \frac{L^2}{U_e^2 \delta} \mathcal{O} \left[ -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} \right] + \frac{1}{R_e} + 1$$

$$\mathcal{O} \left[ -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} \right] = \frac{U_e^2 \delta}{L^2}$$

Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)Balanço de quantidade de movimento na direcção  $y$ 

Através da camada limite

$$\mathcal{O} \left[ \int_0^\delta \frac{\partial p}{\partial y} dy \right] = \left(\frac{\delta}{L}\right)^2 \rho U_e^2 = \frac{1}{R_e} \rho U_e^2 \ll \frac{1}{2} \rho U_e^2$$

pelo que

$$\frac{\partial p}{\partial y} \cong 0$$

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

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

- O sistema de coordenadas tem de respeitar as seguintes condições:
  1. A coordenada  $x$  tem de estar alinhada com o escoamento exterior
  2. A coordenada  $y$  é normal à superfície

## Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

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

- A pressão estática é independente da coordenada  $y$ . A variação de pressão com  $x$  ( $dp/dx$ ) pode ser obtida a partir do escoamento exterior,  $p(x) \approx p_e(x)$ , pelo que a pressão não faz parte das incógnitas.

**A pressão é um dado do problema**

Aproximações de Camada Limite (*Boundary-Layer*)

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

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

- As equações deixam de exibir carácter elíptico na direcção  $x$ . Para um valor de  $x$  qualquer, o escoamento depende apenas do que se passa a montante. Nestas condições, é possível obter a solução através de um processo de marcha na direcção  $x$  (problema de valor inicial).

## Formas simplificadas das equações de Navier-Stokes

- Equações de camada limite ou camadas de corte delgadas (*Boundary layer, thin shear layer equations*)

— Pressão determinada pelo escoamento exterior à região viscosa,

$$\frac{\partial p}{\partial y} \cong 0$$

— Difusão na direcção principal do escoamento desprezada,

$$\nu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) \cong 0$$

## Formas simplificadas das equações de Navier-Stokes

- Equações de Navier-Stokes parabolizadas  
(*Parabolized Navier-Stokes equations*)

— Pressão na direcção principal do escoamento imposta a partir das condições exteriores à região viscosa,

$$\frac{\partial p}{\partial x} \cong \frac{\partial p_e}{\partial x}$$

— Difusão na direcção principal do escoamento desprezada,

$$\nu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) \cong 0$$

## Formas simplificadas das equações de Navier-Stokes

- Equações de Navier-Stokes reduzidas  
(*Reduced Navier-Stokes equations*)

— Difusão na direcção principal do escoamento desprezada,

$$\nu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right) \cong 0$$