

# FLUJOS CANÓNICOS

---

Mecánica de fluidos

Adrián Navas Montilla (anavas@unizar.es)

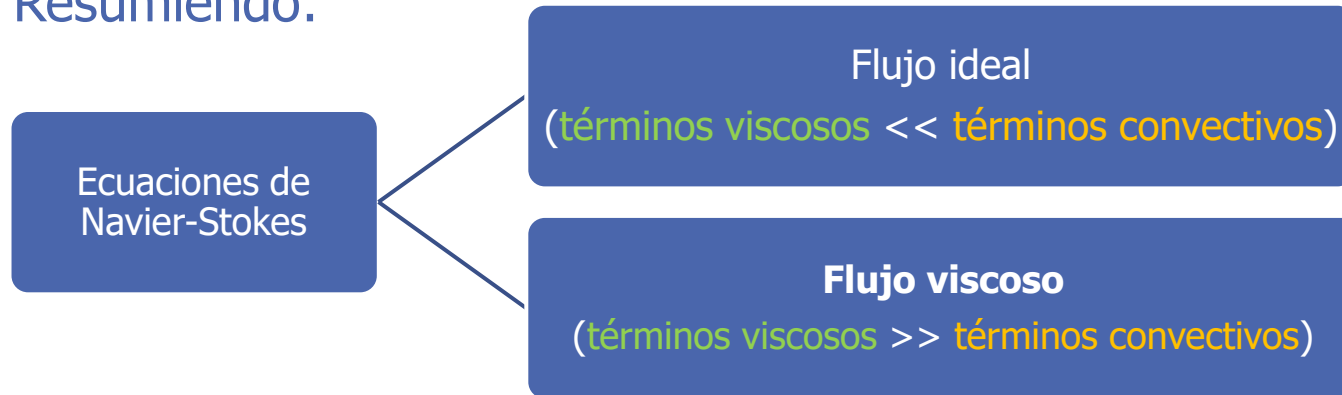
# CONTENIDOS

- Fluidostática
  - Ecuación fundamental de la fluidostática y ley de Pascal
  - Medidas de presión (barómetros)
  - Fuerzas y momentos sobre superficies
- Flujo ideal
- **Flujo viscoso: flujo de Couette y de Hagen-Poiseuille**

# Modelo de flujo viscoso 1D

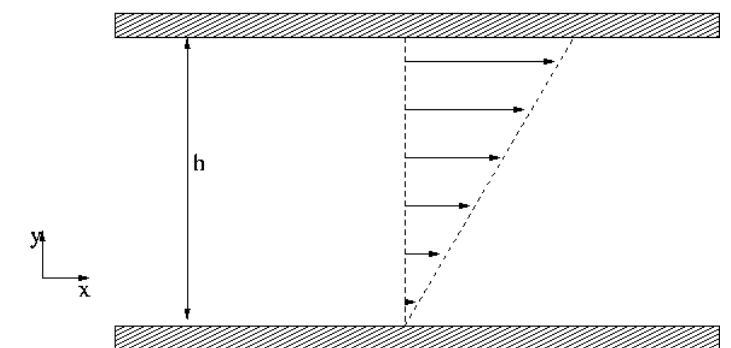
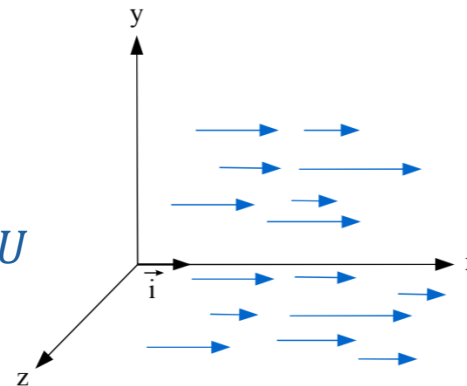
- En el modelo de flujo ideal considerábamos que la viscosidad era despreciable ( $\mu = 0$ ).
- Ahora vamos a considerar lo contrario, que los efectos viscosos son dominantes.

Resumiendo:



$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \vec{v}) = 0 \\ \rho \left( \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla \vec{v} \right) = -\nabla p + \nabla \cdot \vec{\tau}_v + \rho \vec{f}_m \\ \rho \left( \frac{\partial e}{\partial t} + \vec{v} \cdot \nabla e \right) = \nabla \cdot \vec{q} - p \nabla \cdot \vec{v} + \phi_v + \dot{q}_v \end{array} \right.$$

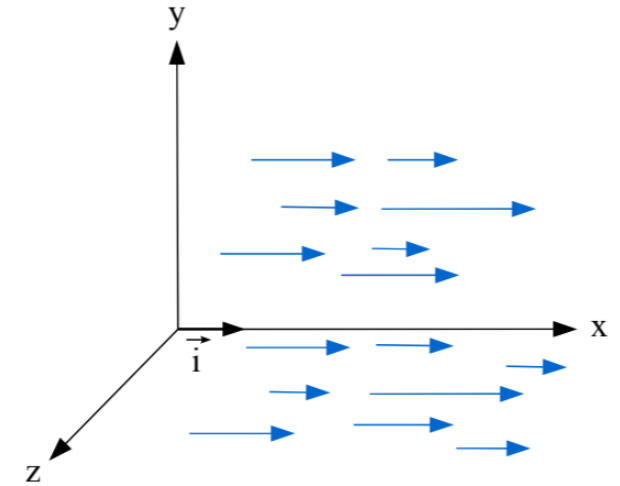
- Hipótesis
  - Flujo incompresible,  $\rho = \text{cte}$  y  $\nabla \cdot \vec{v} = 0$
  - Flujo unidireccional,  $\vec{v} = (u, 0, 0)$
  - Fuerzas másicas conservativas,  $\vec{f}_m = -\nabla U$



# Obtención de las ecuaciones

- Hipótesis

- Flujo incompresible:  $\rho = \text{cte}$  y  $\nabla \cdot \vec{v} = 0$
- Flujo unidireccional:  $\vec{v} = (u, 0, 0)$ ,
- Fuerzas másicas conservativas:  $\vec{f}_m = -\nabla U$



- Ec. Conservación masa:

$$\nabla \cdot \vec{v} = 0 \Rightarrow \frac{\partial u}{\partial x} + \overset{0}{\frac{\partial v}{\partial y}} + \overset{0}{\frac{\partial w}{\partial z}} = 0 \Rightarrow \frac{\partial u}{\partial x} = 0 \Rightarrow u(y, z, t)$$

Observación 1: La velocidad  $u$  no varía en  $x$

- Ec. Cantidad movimiento en x:

$$\rho \frac{\partial u}{\partial t} + \rho u \overset{0}{\frac{\partial u}{\partial x}} + \rho v \overset{0}{\frac{\partial u}{\partial y}} + \rho w \overset{0}{\frac{\partial u}{\partial z}} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \mu \left( \overset{0}{\frac{\partial^2 u}{\partial x^2}} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) - \rho \frac{\partial U}{\partial x}$$

$$\rho \frac{\partial u}{\partial t} = -\frac{\partial p^*}{\partial x} + \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right)$$

Presión motriz:  $p^* = p + \rho U$

- Ec. Cantidad movimiento en  $y, z$ :

$$\frac{\partial p^*}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial p^*}{\partial z} = 0 \Rightarrow p^* = p^*(x, t)$$

Observación 2: La presión motriz  $p^*$  no varía en  $y, z$

# Flujo viscoso estacionario entre placas paralelas

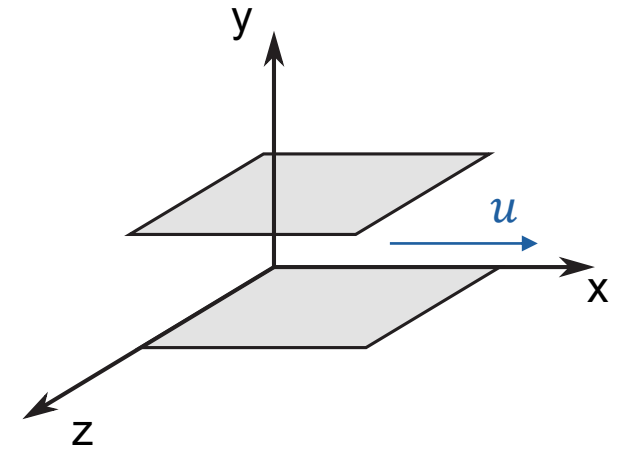
- Hipótesis adicionales a las anteriores:

- Problema en el plano x-y:  $\frac{\partial(\cdot)}{\partial z} = 0$
- Problema estacionario:  $\frac{\partial(\cdot)}{\partial t} = 0$

- Ec. Cantidad movimiento en x:

$$\rho \frac{\partial u}{\partial t} = -\frac{\partial p^*}{\partial x} + \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right)$$

$$-\frac{dp^*}{dx} + \mu \frac{d^2 u}{dy^2} = 0$$



- De las **observaciones 1 y 2**, vemos que la presión motriz sólo podría variar en la dirección x:

$$p^* = p^*(x)$$

# Flujo viscoso estacionario entre placas paralelas: flujo de Couette

- Condiciones:
  - La presión motriz es constante:  $p^* = cte$
  - Condiciones de contorno pared fija/movil:  $u(y = 0) = 0$ ,  $u(y = h) = V$
- Aplicamos ec. cantidad movimiento en x:

$$-\cancel{\frac{dp^*}{dx}} + \mu \frac{d^2 u}{dy^2} = 0$$

$$\mu \frac{d^2 u}{dy^2} = 0 \quad \xrightarrow{\text{integrando}} \quad u(y) = Ay + B$$

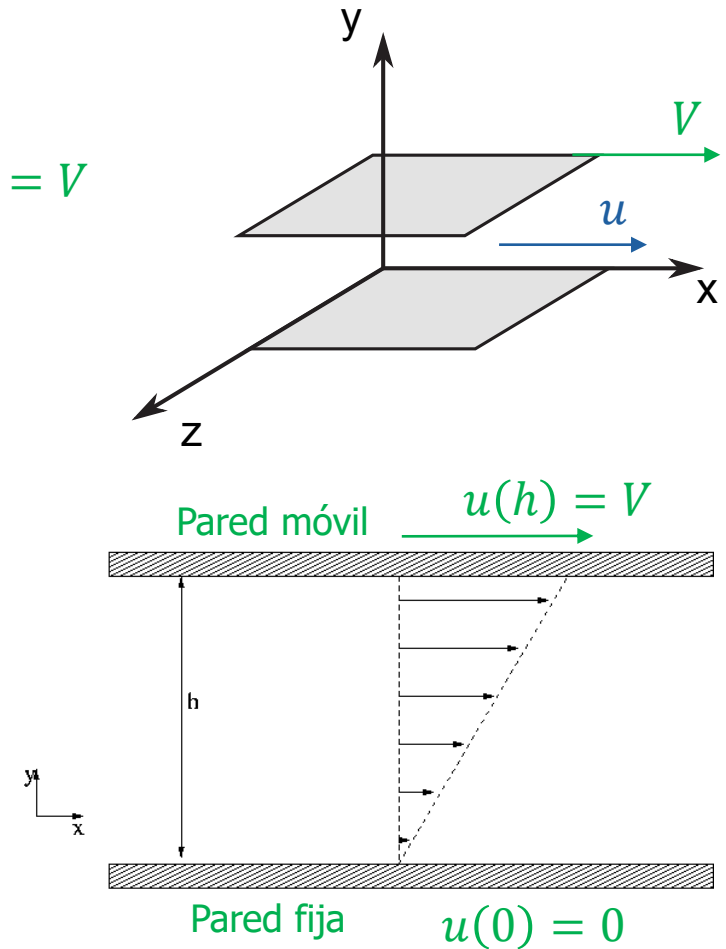
Aplicando c.c.:

$$u(y = 0) = 0 \rightarrow B = 0$$

$$u(y = h) = V \rightarrow A = V/h$$

Obtenemos:

$$u(y) = V \frac{y}{h}$$

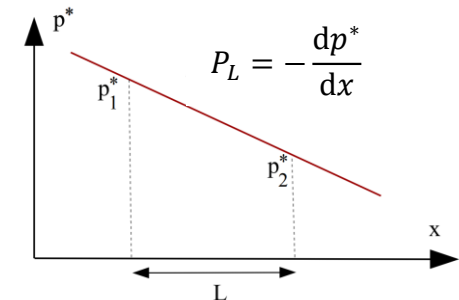


# Flujo viscoso estacionario entre placas paralelas: flujo de Hagen-Poiseuille

- Condiciones:
  - La presión motriz no es constante:  $\frac{dp^*}{dx} \neq 0$
  - Condiciones de contorno paredes reposo:  $u(y = 0) = 0, u(y = h) = 0$
- Aplicamos ec. cantidad movimiento en x:

Esta igualdad solo es posible si ambos términos son constantes. Llamaremos a esta constante:

$P_L$  = gradiente de presión motriz, y lo ponemos con signo negativo:



$$\mu \frac{d^2 u}{dy^2} = \frac{dp^*}{dx}$$

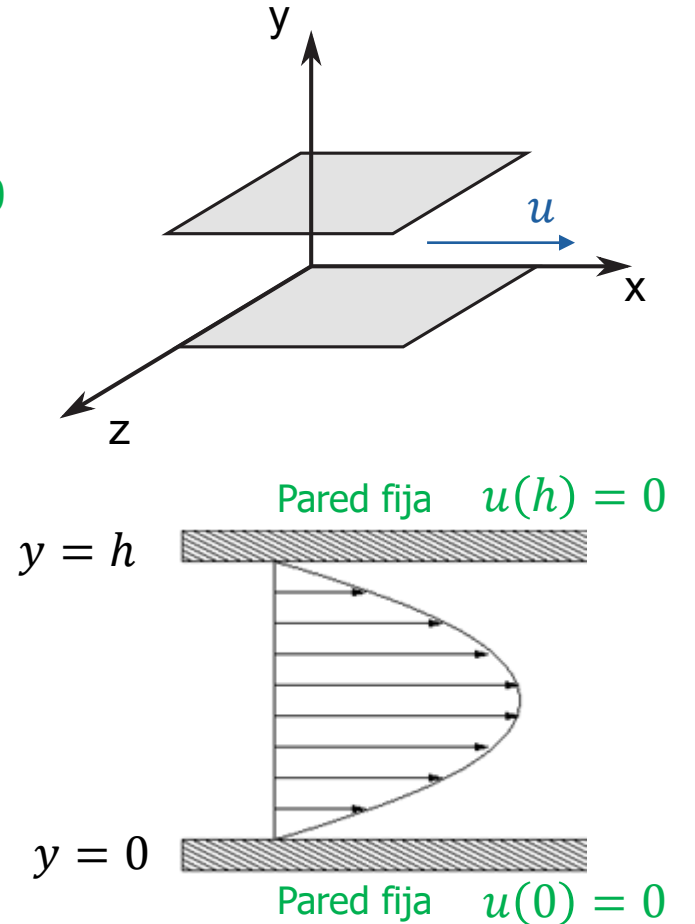
Reescribimos la ec. anterior como:

$$\mu \frac{d^2 u}{dy^2} = -P_L$$

Integrando y aplicando c.c.:

$$u(y) = \frac{P_L}{2\mu} y(h - y)$$

$$p^*(x) = P_0 - P_L x$$



# Algunas cantidades relevantes (I)

- Caudal unitario (por ud. de anchura): consideramos anchura unitaria e integramos en  $y$ :

$$Q = \int_S u dS = \int_0^h u(y) dy$$

- Couette:  $Q = V \frac{h}{2}$
- Hagen-Poiseuille:  $Q = P_L \frac{h^3}{12\mu}$
- Velocidad media:
  - Couette:  $Q = V/2$
  - Hagen-Poiseuille:  $Q = P_L \frac{h^2}{12\mu}$
- Presión:
  - Couette:  $p^* = cte \rightarrow p(y) = p^* - \rho g y \rightarrow$  La presión motriz es constante, la presión estática cambia con  $y$ .
  - Hagen-Poiseuille:  $p^* = p^*(x) \rightarrow p(x, y) = p^*(x) - \rho g y \rightarrow$  La presión motriz varia en  $x$ , la presión estática cambia con  $x, y$ .



# Algunas cantidades relevantes (II)

- Fuerzas superficiales:

$$\vec{F}_s = \int_S \vec{f}_s dS = \int_S -p \hat{n} dS + \int_S \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} dS$$

- Con la presión  $p$  calculada en la diapositiva anterior
- Con  $\tilde{\tau}_v \approx 2\mu\tilde{e}$  donde

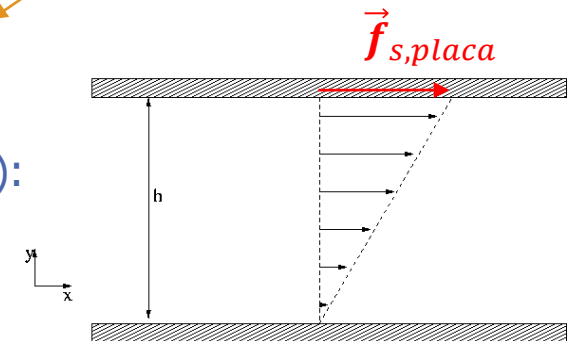
$$\tilde{e} = \begin{pmatrix} \frac{\partial u}{\partial x} & \frac{1}{2}\left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}\right) & \frac{1}{2}\left(\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x}\right) \\ \frac{1}{2}\left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}\right) & \frac{\partial v}{\partial y} & \frac{1}{2}\left(\frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y}\right) \\ \frac{1}{2}\left(\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x}\right) & \frac{1}{2}\left(\frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y}\right) & \frac{\partial w}{\partial z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & \frac{1}{2}\left(\frac{\partial u}{\partial y}\right) & 0 \\ \frac{1}{2}\left(\frac{\partial u}{\partial y}\right) & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \Rightarrow \tilde{\tau}_v = \mu \begin{pmatrix} 0 & \frac{\partial u}{\partial y} \\ \frac{\partial u}{\partial y} & 0 \end{pmatrix}$$

*Ejemplo:* flujo de Couette, fuerza viscosa que ejerce la placa móvil (superior) sobre el fluido: Es un esfuerzo en x!

$$\tilde{\tau}_v = \mu \begin{pmatrix} 0 & \frac{V}{h} \\ \frac{V}{h} & 0 \end{pmatrix} \Rightarrow \vec{f}_{s,v,placa} = \tilde{\tau}_v \cdot \hat{n} = \mu \begin{pmatrix} 0 & \frac{V}{h} \\ \frac{V}{h} & 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mu \frac{V}{h} \\ 0 \end{pmatrix}$$

Potencia por ud. de superficie requerida en la placa móvil (potencia transferida al flujo):

$$\dot{w}_{placa} = f \cdot V = \mu \frac{V^2}{h}$$



# Algunas cantidades relevantes (III)

- Disipación viscosa:

Producto doblemente contraído (ver Tema 2)

$$\Phi = \int_V \phi_v dV$$

con

$$\phi_v = \tilde{\tau}_v : \nabla \vec{v} = 2\mu \left[ \left( \frac{\partial u}{\partial x} \right)^2 + \left( \frac{\partial v}{\partial y} \right)^2 + \left( \frac{\partial w}{\partial z} \right)^2 \right] + \mu \left( \frac{\partial u}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial x} \right)^2 + \mu \left( \frac{\partial v}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial y} \right)^2 + \mu \left( \frac{\partial w}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial z} \right)^2 + \frac{2}{3} \mu (\nabla \cdot \vec{v})^2$$

En un flujo unidireccional con  $u = u(y)$ , se reduce a:

$$\phi_v = \mu \left( \frac{\partial u}{\partial y} \right)^2$$

*Ejemplo:* Flujo de Couette, con  $u(y) = V \frac{y}{h}$

$$\phi_v = \mu \left( \frac{V}{h} \right)^2 \Rightarrow \Phi = \int_V \phi_v dV = \int_0^h \mu \left( \frac{V}{h} \right)^2 dy = \mu \frac{V^2}{h} \equiv \dot{w}_{placa}$$

Cálculo por unidad de superficie,  
 $dV = dy \cdot 1 \cdot 1$

## Algunas cantidades relevantes (IV)

- Disipación viscosa:

*Ejemplo:* Flujo de Hagen-Poiseuille, con  $u(y) = \frac{P_L}{2\mu} y(h - y)$

$$\phi_v = \mu \left( \frac{\partial u}{\partial y} \right)^2 = \frac{P_L^2}{4\mu^2} (h^2 + 4y^2 - 4hy)$$
$$\Rightarrow \Phi = \int_V \phi_v dV = \int_0^h \frac{P_L^2}{4\mu^2} (h^2 + 4y^2 - 4hy) dy = \frac{P_L^2 h^3}{12\mu}$$

↖ Cálculo por unidad de superficie,  $dV = dy \cdot 1 \cdot 1$

$$\Phi = \frac{P_L^2 h^3}{12\mu} = P_L Q$$

→ Potencia requerida para mover el caudal

Corolario: La potencia invertida en mover el caudal,  $P_L Q$ , se disipa por efectos viscosos (disipación viscosa).