## Mecánica de Fluidos

Apellidos, Nombre: Grupo:



## Problema 2

Un fluido Newtoniano de viscosidad  $\mu$  y densidad  $\rho$ , está contenido entre dos cilindros concéntricos infinitamente largos. El cilindro de fuera tiene un radio  $r_o$  y gira con velocidad angular  $\omega$ . El interior tiene un radio  $r_i$  y está en reposo. Si el flujo es laminar, estacionario e incompresible, y supondremos que la componente radial de la velocidad del fluido es nula. Se pide:

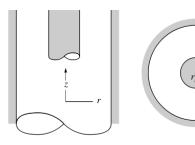
- a) Encontrar, por análisis dimensional, una relación entre el esfuerzo cortante que realiza el fluido sobre el cilindro interior y los demás parámetros relevantes del problema.
- b) Utilizando las ecuaciones de continuidad y Navier-Stokes, escribir la ecuación diferencial ordinaria que satisface  $u_{\theta}$ . Simplificar la relación adimensional anterior eliminando los grupos adimensionales que no sean relevantes para el problema a la luz de dicha ecuación.
- c) Buscar soluciones de la ecuación diferencial del apartado b) de la forma:

$$u_{\theta} = \frac{c_1 r}{2} + \frac{c_2}{r},$$

donde  $c_1$  y  $c_2$  son constantes de integración. Calcular el campo de velocidades en el interior de los dos cilindros y la distribución de presiones.

**AYUDA:** Asimismo, las ecuaciones de continuidad y Navier-Stokes en cilíndricas son:

$$\begin{split} \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(ru_{r}\right) + \frac{1}{r}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial \theta} + \frac{\partial u_{z}}{\partial z} &= 0. \\ \rho\left(\frac{\partial u_{r}}{\partial t} + u_{r}\frac{\partial u_{r}}{\partial r} + \frac{u_{\theta}}{r}\frac{\partial u_{r}}{\partial \theta} + u_{z}\frac{\partial u_{r}}{\partial z} - \frac{u_{\theta}^{2}}{r}\right) &= -\frac{\partial p}{\partial r} + \mu\left[\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial u_{r}}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^{2}}\frac{\partial^{2}u_{r}}{\partial \theta^{2}} + \frac{\partial^{2}u_{r}}{\partial z^{2}} - \frac{u_{r}}{r^{2}} - \frac{2}{r^{2}}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial \theta}\right] + \rho g_{r} \\ \rho\left(\frac{\partial u_{\theta}}{\partial t} + u_{r}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial r} + \frac{u_{\theta}}{r}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial \theta} + u_{z}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial z} + \frac{u_{r}u_{\theta}}{r}\right) &= -\frac{1}{r}\frac{\partial p}{\partial \theta} + \mu\left[\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial u_{\theta}}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^{2}}\frac{\partial^{2}u_{\theta}}{\partial \theta^{2}} + \frac{\partial^{2}u_{\theta}}{\partial z^{2}} + \frac{2}{r^{2}}\frac{\partial u_{r}}{\partial \theta} - \frac{u_{\theta}}{r^{2}}\right] + \rho g_{\theta} \\ \rho\left(\frac{\partial u_{z}}{\partial t} + u_{r}\frac{\partial u_{z}}{\partial r} + \frac{u_{\theta}}{r}\frac{\partial u_{z}}{\partial \theta} + u_{z}\frac{\partial u_{z}}{\partial \theta} + u_{z}\frac{\partial u_{z}}{\partial z}\right) &= -\frac{\partial p}{\partial z} + \mu\left[\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial u_{z}}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^{2}}\frac{\partial^{2}u_{z}}{\partial \theta^{2}} + \frac{\partial^{2}u_{z}}{\partial z^{2}}\right] + \rho g_{z} \end{split}$$



a) Hay que encontrar una relación funcional entre la variable dependiente  $\tau$  y los demás parámetros, o variables independientes, del problema:  $\rho$ ,  $r_o$ ,  $r_i$ ,  $\omega$ .

$$\tau = f(\mu, \rho, r_o, r_i, \omega)$$

- $\bullet \quad [\tau] = [ML^{-1}T^{-2}]$
- $[\mu] = [ML^{-1}T^{-1}]$
- $\bullet \quad [\rho] = [ML^{-3}]$
- $[r_o] = [L]$
- $[r_i] = [L]$
- $[\omega] = [T^{-1}]$

El número de variables es n = 6 y el número de dimensiones 3, por lo que j = 3.

Se busca el grupo de j variables que formen un grupo dimensional.

1) Se escoge:  $\mu \omega r_o$ 

$$\mu^a \omega^b r_o^c = [ML^{-1}T^{-1}]^a [T^{-1}]^b [L]^c = M^0 L^0 T^0 \to a = b = c = 0$$

Por tanto, los grupos adimensionales (k = n - j = 6 - 3 = 3) son:

$$\mu^a \omega^b r_o^c \tau = [ML^{-1}T^{-1}]^a [T^{-1}]^b [L]^c [ML^{-1}T^{-2}] \to \frac{\tau}{\mu \omega}$$

$$\mu^a \omega^b r_o^c \rho = [ML^{-1}T^{-1}]^a [T^{-1}]^b [L]^c [ML^{-3}] \to \frac{\rho r_o^2 \omega}{\mu}$$

$$\mu^{a}\omega^{b}r_{o}^{c}r_{i} = [ML^{-1}T^{-1}]^{a}[T^{-1}]^{b}[L]^{c}[L] \rightarrow \frac{r_{i}}{r_{o}}$$

$$\frac{\tau}{\mu\omega} = f\left(\frac{\rho r_o^2 \omega}{\mu}, \frac{r_i}{r_o}\right)$$

Otros grupos dimensionales serían:

2) μρω

$$\mu^a \rho^b \omega^c = [ML^{-1}T^{-1}]^a [ML^{-3}]^b [T^{-1}]^c = M^0 L^0 T^0 \to a = b = c = 0$$

Por tanto,

$$\mu^{a}\rho^{b}\omega^{c}\tau = [ML^{-1}T^{-1}]^{a}[ML^{-3}]^{b}[T^{-1}]^{c}[ML^{-1}T^{-2}] \to \frac{\tau}{\mu\omega}$$

$$\mu^{a}\rho^{b}\omega^{c}r_{o} = [ML^{-1}T^{-1}]^{a}[ML^{-3}]^{b}[T^{-1}]^{c}[L] \rightarrow \frac{r_{o}^{2}\rho\omega}{\mu}$$

$$\frac{\tau}{\mu\omega} = f\left(\frac{r_o^2\rho\omega}{\mu}, \frac{r_i^2\rho\omega}{\mu}\right)$$

$$\mu^a \rho^b r_o^c = [ML^{-1}T^{-1}]^a [ML^{-3}]^b [L]^c = M^0 L^0 T^0 \to \alpha = b = c = 0$$

Por tanto,

$$\begin{split} \mu^{a}\rho^{b}r_{o}^{c}\tau &= [ML^{-1}T^{-1}]^{a}[ML^{-3}]^{b}[L]^{c}[ML^{-1}T^{-2}] \to \frac{\tau r_{o}^{2}\rho}{\mu^{2}} \\ \mu^{a}\rho^{b}r_{o}^{c}\omega &= [ML^{-1}T^{-1}]^{a}[ML^{-3}]^{b}[L]^{c}[T^{-1}] \to \frac{\omega r_{o}^{2}\rho}{\mu} \\ \mu^{a}\rho^{b}r_{o}^{c}r_{i} &= [ML^{-1}T^{-1}]^{a}[ML^{-3}]^{b}[L]^{c}[L] \to \frac{r_{i}}{r_{o}} \\ &\frac{\tau r_{o}^{2}\rho}{\mu^{2}} = f\left(\frac{\omega r_{o}^{2}\rho}{\mu}, \frac{r_{i}}{r_{o}}\right) \end{split}$$

4)  $\rho \omega r_0$ 

$$\rho^a \omega^b r_o^c = [ML^{-3}]^a [T^{-1}]^b [L]^c = M^0 L^0 T^0 \to a = b = c = 0$$

Por tanto,

$$\begin{split} \rho^{a}\omega^{b}r_{o}^{c}\tau &= [ML^{-3}]^{a}[T^{-1}]^{b}[L]^{c}[ML^{-1}T^{-2}] \to \frac{\tau}{\rho\omega^{2}r_{o}^{2}} \\ \rho^{a}\omega^{b}r_{o}^{c}\mu &= [ML^{-3}]^{a}[T^{-1}]^{b}[L]^{c}[ML^{-1}T^{-1}] \to \frac{\mu}{\rho\omega r_{o}^{2}} \\ \rho^{a}\omega^{b}r_{o}^{c}r_{i} &= [ML^{-3}]^{a}[T^{-1}]^{b}[L]^{c}[L] \to \frac{r_{i}}{r_{o}} \\ &\frac{\tau}{\rho\omega^{2}r_{o}^{2}} = f\left(\frac{\mu}{\rho\omega r_{o}^{2}}, \frac{r_{i}}{r_{o}}\right) \end{split}$$

- b) Según el enunciado, el fluido es Newtoniano, tiene propiedades constantes, el flujo es laminar y estacionario ( $\partial/\partial t=0$ ). Además, se pueden realizar las siguientes hipótesis:
- Debido a la simetría cilíndrica, las derivadas con respecto a la componente azimutal son nulas:  $\frac{\partial}{\partial \theta}=0$
- Según el enunciado la componente radial de la velocidad es nula:  $u_r=0$
- La componente de la velocidad en la dirección vertical es nula:  $u_z=0$
- La no existencia de efectos de borde hace que la variación de la velocidad con respecto a la dirección vertical sea nula:  $\frac{\partial u_i}{\partial z}=0$

Aplicando la ecuación de continuidad:

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}(ru_r) + \frac{1}{r}\frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} + \frac{\partial u_z'}{\partial z} = 0.$$

$$\frac{\partial(u_{\theta})}{\partial\theta} = 0 \to u_{\theta} = u_{\theta}(r)$$

Aplicando la ecuación de Navier-Stokes en las diferentes direcciones se tiene:

Componente radial

$$\rho\left(\frac{\partial \vec{h}_r}{\partial t} + u_r \frac{\partial u_r}{\partial r} + \frac{u_\theta}{r} \frac{\partial \vec{h}_r}{\partial \theta} + u_z \frac{\partial \vec{h}_r}{\partial z} - \frac{u_\theta^2}{r}\right) = -\frac{\partial p}{\partial r} + \mu \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial \vec{h}_r}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \vec{h}_r}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 \vec{h}_r}{\partial z^2} - \frac{u_r^2}{r^2} - \frac{2}{r^2} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta}\right] + \rho g_r$$

$$-\rho \frac{u_{\theta}^{2}}{r} = -\frac{\partial p}{\partial r}$$

Componente azimutal:

$$\rho\left(\frac{\partial \cancel{y_{\theta}}}{\partial t} + \cancel{y_{\theta}}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial r} + \frac{u_{\theta}}{r}\frac{\partial \cancel{y_{\theta}}}{\partial \theta} + u_{z}\frac{\partial u_{\theta}}{\partial z} + \frac{u_{x}u_{\theta}}{r}\right) = -\frac{1}{r}\frac{\partial \cancel{y}}{\partial \theta} + \mu\left[\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(r\frac{\partial u_{\theta}}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^{2}}\frac{\partial^{2}\cancel{u_{\theta}}}{\partial \theta^{2}} + \frac{\partial^{2}\cancel{u_{\theta}}}{\partial z^{2}} + \frac{2}{r^{2}}\frac{\partial \cancel{y_{r}}}{\partial \theta} - \frac{u_{\theta}}{r^{2}}\right] + \cancel{y_{\theta}}$$

$$0 = \mu \left[ \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial (u_{\theta})}{\partial r} \right) - \frac{u_{\theta}}{r^2} \right] \to \frac{u_{\theta}}{r^2} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial (u_{\theta})}{\partial r} \right)$$

Componente vertical:

$$\rho\left(\frac{\partial y_z'}{\partial t} + u_r \frac{\partial y_z'}{\partial r} + \frac{u_\theta}{r} \frac{\partial u_z}{\partial \theta} + u_z \frac{\partial u_z}{\partial z}\right) = -\frac{\partial p}{\partial z} + \mu \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial u_z}{\partial r}\right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \mu_z}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 y_z}{\partial z^2}\right] + \rho g_z$$

$$\frac{\partial p}{\partial z} = \rho g_z$$

La ecuación diferencial a resolver es:

$$\frac{u_{\theta}}{r^2} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial (u_{\theta})}{\partial r} \right)$$

Según la primera relación adimensional:

$$\frac{\tau}{\mu\omega} = f\left(\frac{\rho r_o^2 \omega}{\mu}, \frac{r_i}{r_o}\right)$$

Dado que el perfil de velocidad no depende de ho, se podría cancelar el grupo:  $\frac{
ho r_0^2 \omega}{\mu}$ 

c) Partiendo de la solución de la ecuación diferencial, el campo de velocidades es:

$$u_{\theta} = \frac{c_1 r}{2} + \frac{c_2}{r}$$

Aplicando las condiciones de contorno:

$$u_{\theta}(r_i) = 0 \to 0 = \frac{c_1 r_i}{2} + \frac{c_2}{r_i}$$
  
 $u_{\theta}(r_o) = \omega r_o \to \omega r_o = \frac{c_1 r_o}{2} + \frac{c_2}{r_o}$ 

Resolviendo:

$$\begin{split} c_1 &= \frac{2\omega r_o^2}{r_o^2 - r_i^2} \\ c_2 &= -\frac{\omega r_o^2 r_i^2}{r_o^2 - r_i^2} \\ u_\theta &= \frac{\omega r_o^2}{r_o^2 - r_i^2} r - \frac{\omega r_o^2 r_i^2}{(r_o^2 - r_i^2)r} = \frac{\omega r_o^2}{r_o^2 - r_i^2} \left(r - \frac{r_i^2}{r}\right) \end{split}$$

La distribución de presiones se obtiene a partir de las ecuaciones de Navier-Stokes en las componentes radial y vertical:

Componente radial:

$$-\rho \frac{u_{\theta}^{2}}{r} = -\frac{\partial p}{\partial r}$$

$$dp = \int \rho \frac{u_{\theta}^{2}}{r} dr = \int dp \to \int \rho \frac{\omega^{2} r_{0}^{4}}{(r_{o}^{2} - r_{i}^{2})^{2}} \left( r - \frac{2r_{i}^{2}}{r} + \frac{r_{i}^{4}}{r^{3}} \right) dr \to$$

$$p = \rho \frac{\omega^{2} r_{0}^{4}}{(r_{o}^{2} - r_{i}^{2})^{2}} \left( \frac{r^{2}}{2} - 2r_{i}^{2} \ln(r) - \frac{r_{i}^{4}}{2r^{2}} \right) + g(z)$$

Derivando la expresión anterior respecto a la componente vertical *z*, y teniendo en cuenta la proyección en dicha dirección de la ecuación de Navier-Stokes:

$$\frac{dp}{dz} = g'(z) = -\rho g \to g(z) = -\rho gz + A$$

Por tanto, quedaría la expresión:

$$p = \rho \frac{\omega^2 r_0^4}{(r_0^2 - r_i^2)^2} \left(\frac{r^2}{2} - 2r_i^2 \ln(r) - \frac{r_i^4}{2r^2}\right) - \rho g z + A$$