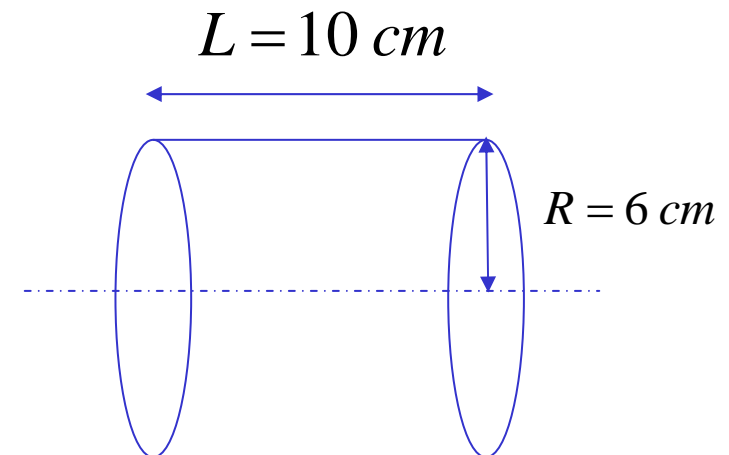
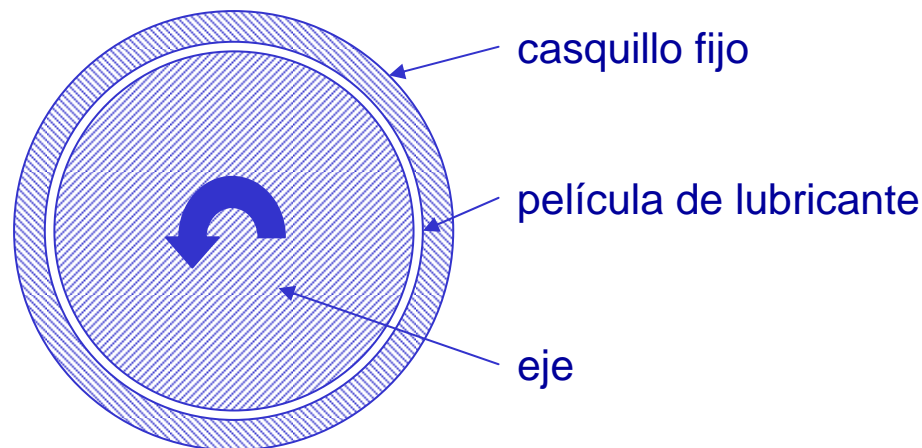


# Problema 07\_06\_01

En la mayoría de los lubricantes sintéticos, se añade un polímero como aditivo a un aceite. La adición del polímero hace que el lubricante tenga una viscosidad variable y dependiente de la velocidad de deformación  $\dot{\gamma}$  :

$$\eta(\dot{\gamma}) = 5 \times 10^3 \dot{\gamma}^{-0.6} \text{ Pa.s}$$

Este aceite se usa como lubricante entre un casquillo fijo y un eje de las dimensiones que se indican en la figura. El eje gira a una velocidad de 120 rpm y se considera que es concéntrico con el casquillo<sup>1</sup>. La holgura entre ambos es de  $\delta = 200 \mu\text{m}$



<sup>1</sup> en realidad el eje debe ser excéntrico para conseguir el efecto de lubricación hidrodinámica. En el problema del eje excéntrico el material lubricante no está sometido a un gradiente de velocidad espacialmente uniforme, es decir, no es un problema homogéneo y por tanto no pertenece a esta asignatura, sino a Mecánica de Fluidos o Mecánica.

# Problema 07\_06\_01

---

El lubricante polimérico es no newtoniano y obedece a la ley constitutiva del fluido newtoniano generalizado:

$$\underline{\underline{\tau}} = -\eta(\dot{\gamma})\underline{\underline{\dot{\gamma}}}$$

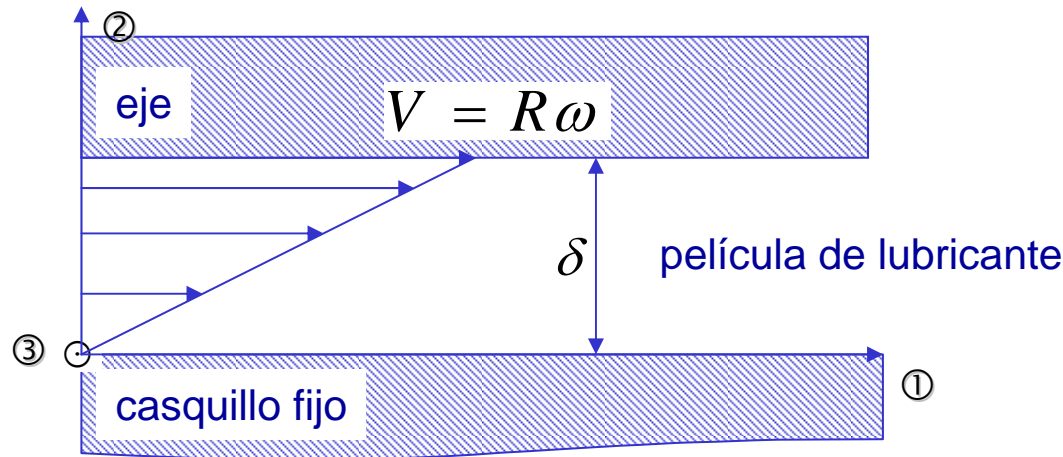
Teniendo en cuenta que  $\delta \ll R$ , calcular:

- el par resistente necesario para hacer girar el eje en estado estacionario,
- la potencia consumida por disipación viscosa.



# Problema 07\_06\_01

Puesto que la holgura es mucho menor que el radio del eje o del casquillo, se puede despreciar la curvatura. El campo de velocidad en estado estacionario es por tanto ( $v$  en m/s y  $\omega$  en rad/s):



$$\begin{cases} v_1(x_1, x_2, x_3) = R\omega \frac{x_2}{\delta} \\ v_2(x_1, x_2, x_3) = 0 \\ v_3(x_1, x_2, x_3) = 0 \end{cases}$$

y el gradiente de velocidad simetrizado:  $\underline{\underline{\dot{\gamma}}} = \underline{\underline{\nabla v}} + (\underline{\underline{\nabla v}})^T$   $\underline{\underline{\dot{\gamma}}} = \begin{bmatrix} 0 & R\omega / \delta & 0 \\ R\omega / \delta & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$

cuyo módulo es:  $\dot{\gamma} = |\underline{\underline{\dot{\gamma}}}| = \sqrt{\frac{1}{2} \underline{\underline{\dot{\gamma}}} : \underline{\underline{\dot{\gamma}}}^T} = \sqrt{\frac{1}{2} \dot{\gamma}_{ij} \dot{\gamma}_{ij}} = \frac{R\omega}{\delta} = 3770 \text{ s}^{-1}$

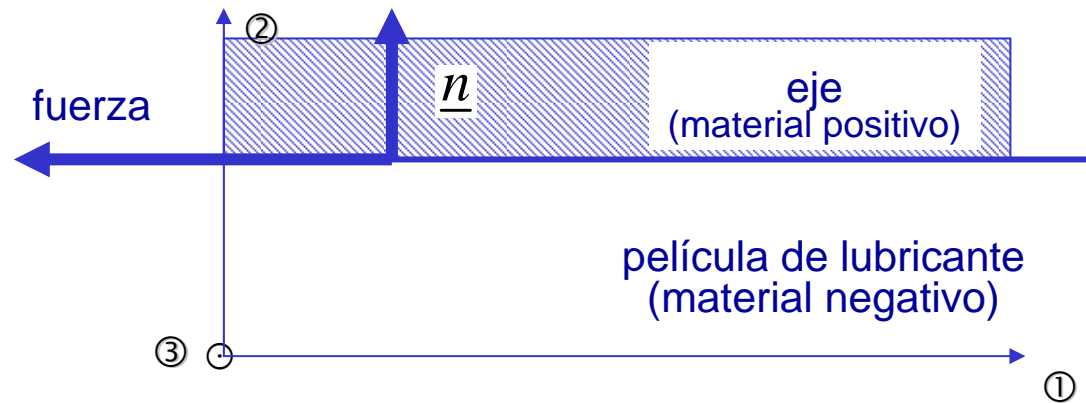
Por tanto a la velocidad de giro dada, la viscosidad del lubricante polimérico es:

$$\eta(\dot{\gamma}) = 5 \times 10^3 \times 3770^{-0.6} = 35.7 \text{ Pa.s}$$

# Problema 07\_06\_01

El tensor de esfuerzos o de tensiones es:  $\underline{\underline{\tau}} = -\eta(\dot{\gamma})\underline{\underline{\dot{\gamma}}} = \begin{bmatrix} 0 & -\eta(\dot{\gamma})R\omega/\delta & 0 \\ -\eta(\dot{\gamma})R\omega/\delta & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$

De acuerdo con la definición de esfuerzo para fluidos,  $\tau_{21}$  es negativo, lo que es consistente con que la fuerza de resistencia viscosa del lubricante al giro del eje actúa en sentido -① sobre una superficie cuya normal exterior apunta en sentido +②



Puesto que toda la superficie exterior del eje está sometida a este mismo esfuerzo cortante, y la fuerza de resistencia viscosa es perpendicular al radio del eje, el par resistente total es:

$$M = 2\pi R^3 L \eta(\dot{\gamma}) \omega / \delta = 306 \text{ N.m}$$

Y la potencia disipada por viscosidad del lubricante:  $M \omega = 2\pi R^3 L \eta(\dot{\gamma}) \omega^2 / \delta = 3.85 \text{ kW}$