

1.-INTRODUCCIÓN

El Flujo de Couette describe el comportamiento de un fluido cuando se encuentra entre dos superficies que se mueven una respecto a la otra.

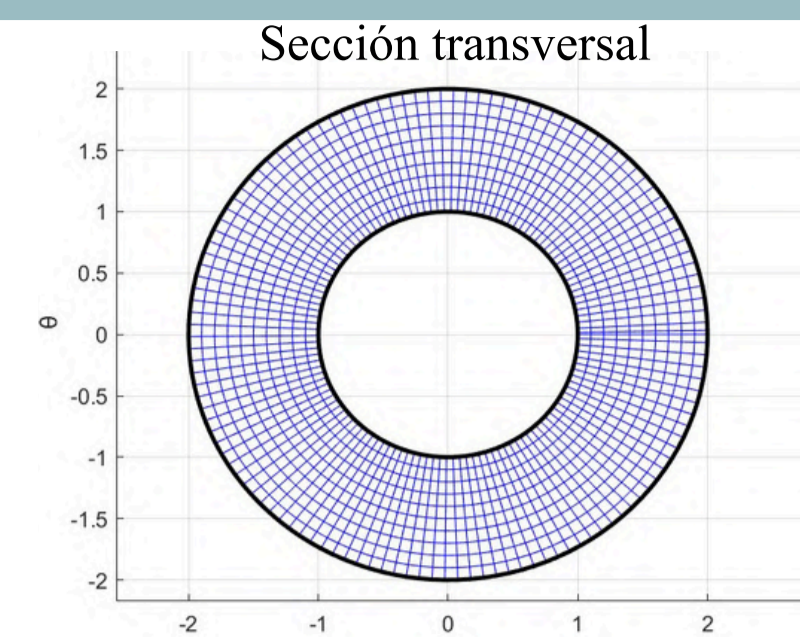
En nuestro caso:

- El cilindro exterior gira con velocidad angular constante en sentido horario.
- El cilindro interior gira con velocidad angular constante en sentido contrario.

Las proyecciones de los cilindros corresponden a circunferencias de radios y velocidades angulares:

$$\rho_{ext} = 2; \omega_e = 1$$

$$\rho_{int} = 1; \omega_e = -1$$



2.-ECUACIÓN NAVIER-STOKES

La velocidad de las partículas viene definida por: $\vec{u}(\rho, \theta) = f(\rho) \vec{e}_\theta$

Dicho fluido sigue la **ecuación Navier-Stokes**, describiendo el movimiento de un fluido viscoso.

$$(\vec{u} \cdot \nabla) \vec{u} + \nabla p = \mu \Delta \vec{u}$$

Su presión "p" es constante, por ello, su campo gradiente es 0 y se desprecia la parte convectiva ya que no se produce aceleración en el fluido.

Por tanto, la **ecuación obtenida** es: $\mu \Delta \vec{u} = 0$ donde μ es el coeficiente de viscosidad del fluido y

$$\Delta \vec{u} = \frac{1}{\rho} \left[-\frac{f(\rho)}{\rho} + \frac{\partial(f(\rho))}{\partial \rho} + \rho \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\frac{\partial(f(\rho))}{\partial \rho} \right) \right] \vec{e}_\theta$$

Si igualamos y reorganizamos la expresión, obtenemos así la ecuación diferencial de segundo orden:

$$\frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial f(\rho)}{\partial \rho} \right) = \frac{f(\rho)}{\rho}, \quad f(\rho) = a\rho + \frac{b}{\rho}, \quad a, b \in \mathbb{R}$$

Se ha podido comprobar la anterior igualdad, en la que: $\frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \left(a - \frac{b}{\rho^2} \right) \right) = \frac{\partial}{\partial \rho} \left(a\rho - \frac{b}{\rho} \right) = a + \frac{b}{\rho^2}$

Y el segundo término: $\frac{1}{\rho} \left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) = a + \frac{b}{\rho^2}$

Posteriormente procedemos al cálculo de las constantes a y b, para de tal forma que la velocidad en la frontera coincida con la del tubo exterior e interior.

$$a = \frac{4\omega_e - \omega_i}{3}, \quad b = \frac{4(\omega_i - \omega_e)}{3}$$

Debemos conocer si el campo de velocidades del **fluido es incompresible**, para ello, se calculará la divergencia, si el resultado es 0, será incompresible, ya que su densidad es constante.

$$\nabla \cdot \vec{u} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial(\rho u_\rho)}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} + \frac{\partial u_z}{\partial z} \quad \text{donde} \quad u_\rho = 0, \quad u_z = 0, \quad u_\theta = f(\rho)$$

$$\nabla \cdot \vec{u} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial(0)}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} (0) + 0 = 0$$

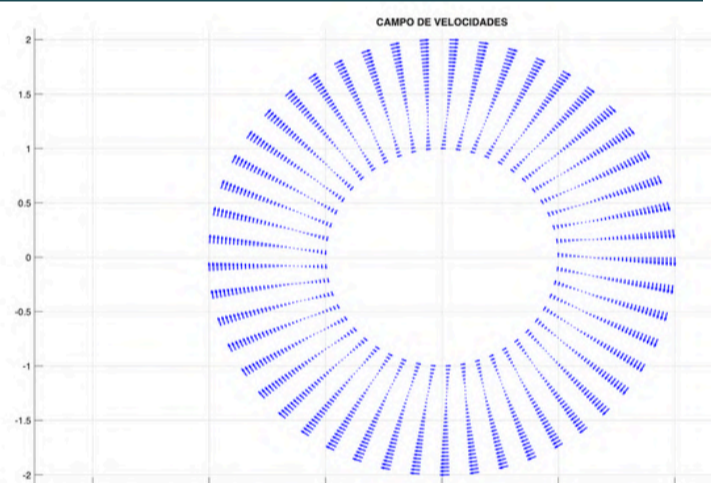
3.-CAMPO DE VELOCIDADES

Consideramos por el sentido, $\omega_i = 1$ y $\omega_e = -1$.

Suponiendo que $|\vec{\omega}_e| = |\vec{\omega}_i| = 1$ y $\mu = 1$

Con las constantes calculadas en el apartado anterior, el campo de velocidades queda de la forma:

$$\vec{u}(\rho, \theta) = \left(-\frac{5}{3}\rho + \frac{8}{3\rho} \right) \vec{e}_\theta$$



4.-LÍNEAS DEL CAMPO DE CORRIENTE

Para calcular y dibujar las líneas de corriente del campo de velocidades obtenido en el apartado 2:

$$\vec{u}(\rho, \theta) = f(\rho) \vec{e}_\theta, \quad \text{donde} \quad f(\rho) = a\rho + \frac{b}{\rho} \quad \text{y} \quad \vec{e}_\theta = (-\sin \theta, \cos \theta)$$

Se calcula un campo v, ortogonal a él, donde el vector k es el unitario correspondiente al eje Z en base cartesiana, para así obtener las líneas de corriente de forma más sencilla.

$$\vec{v}(\rho, \theta) = f(\rho) (\vec{k} \times \vec{e}_\theta) = -f(\rho) \vec{e}_\rho = -\left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) \vec{e}_\rho$$

Quedando en coordenadas cartesianas de la siguiente manera:

$$\vec{v}(x, y) = \left(-\left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) \frac{x}{\rho}, -\left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) \frac{y}{\rho} \right)$$

Con el fin de comprobar la irrotacionalidad de este último campo, el cual es radial apuntando hacia $-\vec{e}_\rho$, es necesario cumplir la siguiente condición.

$$\nabla \times \vec{u}(\rho, \theta, z) = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \vec{e}_\rho & \rho \vec{e}_\theta & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial z} \\ u_\rho & \rho u_\theta & u_z \end{vmatrix} = 0$$

En referencia a la función de corriente, existe un potencial escalar ψ tal que: $\nabla \psi = \vec{v}$

Resultando en coordenadas cilíndricas:

$$\nabla \psi = \frac{\partial \psi}{\partial \rho} \vec{e}_\rho + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \psi}{\partial \theta} \vec{e}_\theta + \frac{\partial \psi}{\partial z} \vec{e}_z$$

Como se ha visto anteriormente, el flujo es radial, por lo que obtenemos:

$$\frac{\partial \psi}{\partial \rho} = -f(\rho), \quad \frac{\partial \psi}{\partial \theta} = 0, \quad \frac{\partial \psi}{\partial z} = 0$$

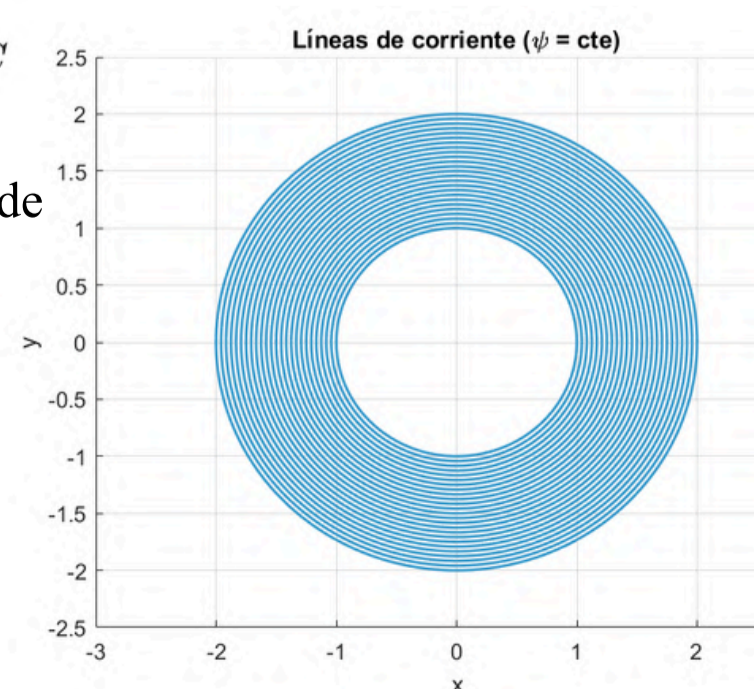
Si $f(\rho) = a\rho + b/\rho$, entonces:

$$\psi(\rho) = -\int f(\rho) d\rho = -\int \left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) d\rho = -\left(\frac{a}{2}\rho^2 + b \ln \rho \right) + C$$

Obteniendo finalmente la siguiente expresión para las líneas de campo:

$$\psi(\rho) = -\frac{a}{2}\rho^2 - b \ln \rho + C$$

Por último, se comprueba que estas líneas son constantes. Basta con observar que ψ depende solo de ρ , por lo que las curvas ψ son constantes y se tratan de circunferencias concéntricas con un radio ρ constante.



5.-MÓDULO DE LA VELOCIDAD

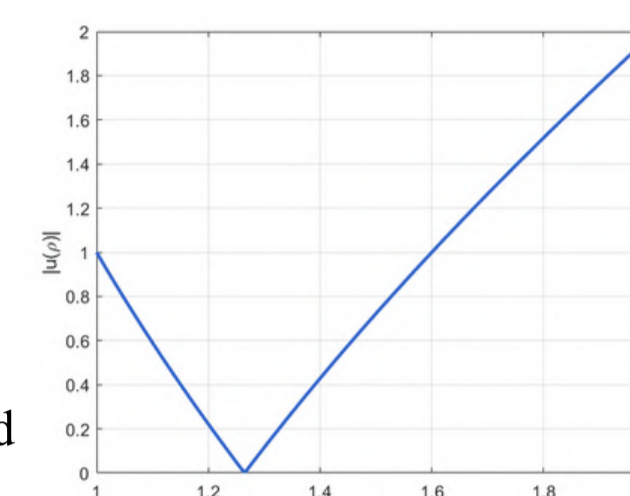
Para hallar los puntos donde el módulo de la velocidad del fluido es máxima, debemos de derivar la función para ver la monotonía.

$$\frac{d}{d\rho} f(\rho) = -\frac{5}{3} - \frac{8}{3\rho^2}$$

Calculamos los máximos en los extremos del intervalo:

$$|f(1)| = 1 \quad |f(2)| = 2$$

Se observa gráfica y analíticamente que el módulo de la velocidad es máximo en $\rho=2$ con: $|u|=2$.



6.-ROTACIONAL DE U

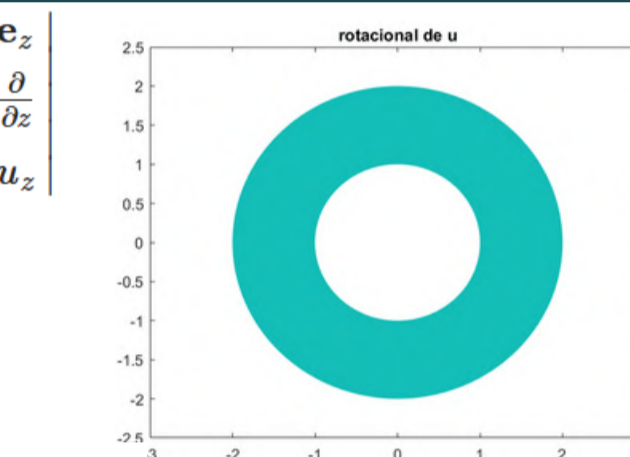
Por definición el rotacional se calcula como: $\nabla \times \vec{u} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \vec{e}_\rho & \rho \vec{e}_\theta & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial z} \\ u_\rho & \rho u_\theta & u_z \end{vmatrix}$

En nuestro caso: $\nabla \times \vec{u} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \vec{e}_\rho & \rho \vec{e}_\theta & \vec{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial z} \\ 0 & \rho \left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) & 0 \end{vmatrix}$

Obtenemos: $(\nabla \times \vec{u}) = \frac{1}{\rho} (2a\rho) \vec{e}_z = 2a \vec{e}_z \quad \nabla \times \vec{u} = (0, 0, 2a)$

Con $a = -\frac{5}{3}$, obtenemos que el rotacional es: $\nabla \times \vec{u} = (0, 0, -\frac{10}{3}) \approx (0, 0, -3.33)$.

Todos los puntos tienen el mismo rotacional, porque el flujo depende únicamente de θ en la base de coordenadas cilíndricas y la derivada radial genera un valor constante.



7.-CAMPO DE TEMPERATURAS Y CURVAS DE NIVEL.

Trabajaremos en la sección transversal y dentro del fluido (anillo $1 \leq \rho \leq 2$).

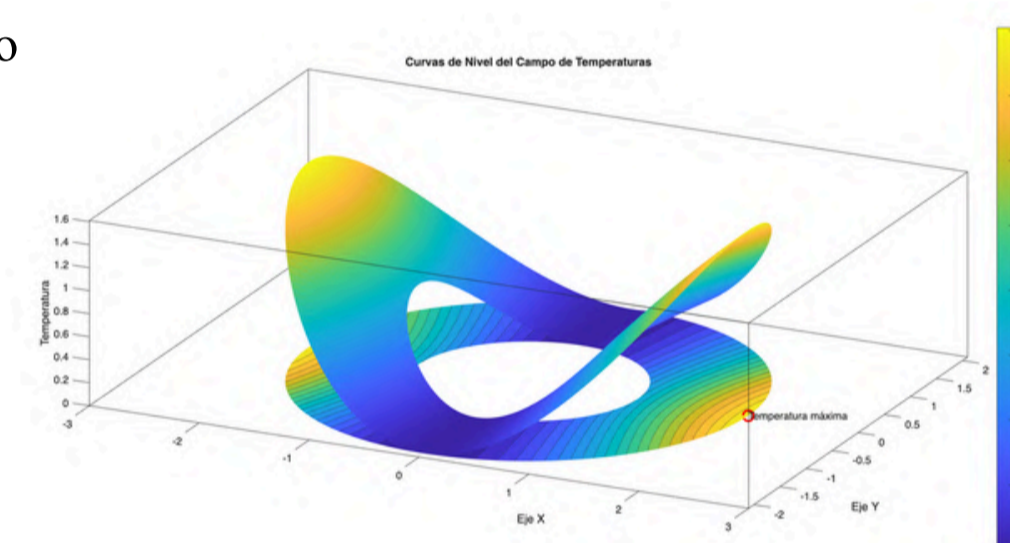
La temperatura viene dada por la función:

$$T(\rho, \theta) = \log(1 + \rho^2) \cos^2 \theta$$

Debido a la complejidad de derivación de la expresión resulta más sencillo analizar los componentes que la conforman.

- Tomamos el mayor valor radial permitido: $\rho=2$ porque $\log(1+\rho^2)$ crece con ρ .
- Tomamos el mayor valor angular: $\cos^2 \theta = 1$ que ocurre únicamente en los valores $\theta=0$ o $\theta=\pi$

Por tanto, el punto máximo de T en el anillo se da en $\rho=2$, este se aprecia gráficamente.

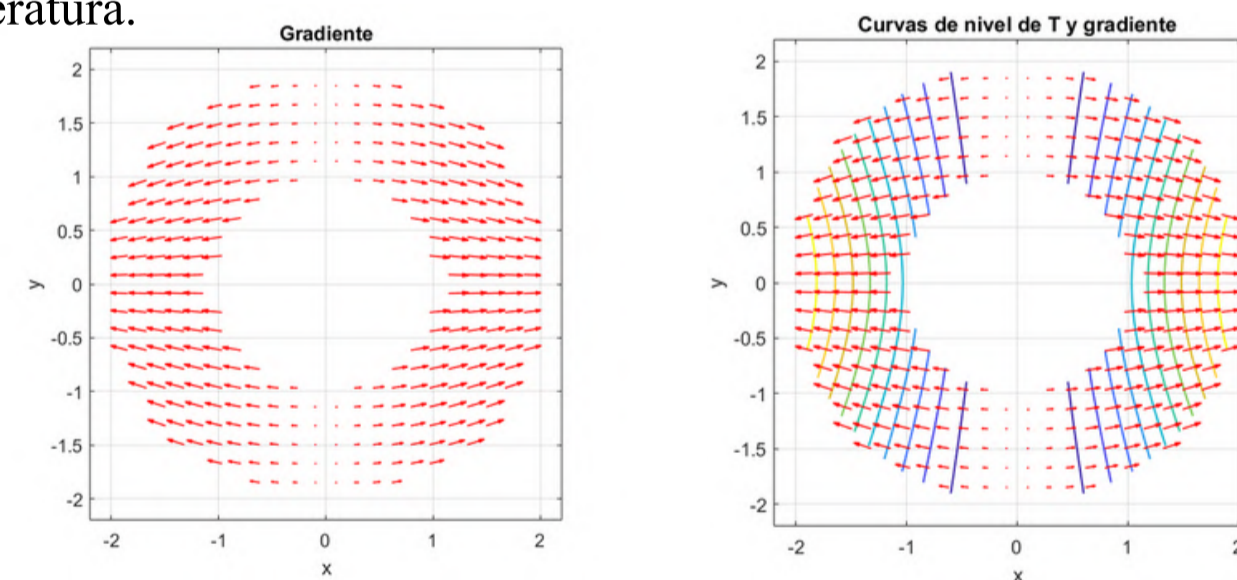


8.-GRADIENTE DE LA TEMPERATURA

El cálculo del gradiente de la temperatura da como resultado:

$$\nabla T = T_\rho \vec{e}_\rho + T_\theta \vec{e}_\theta = (2\rho(1 + \rho^2 \cos 2\theta)) \vec{e}_\rho + \left(-\frac{1}{\rho} \log(1 + \rho^2) \sin(2\theta) \right) \vec{e}_\theta$$

Se comprueba gráficamente la perpendicularidad del campo gradiente con respecto a las líneas de nivel de la temperatura.



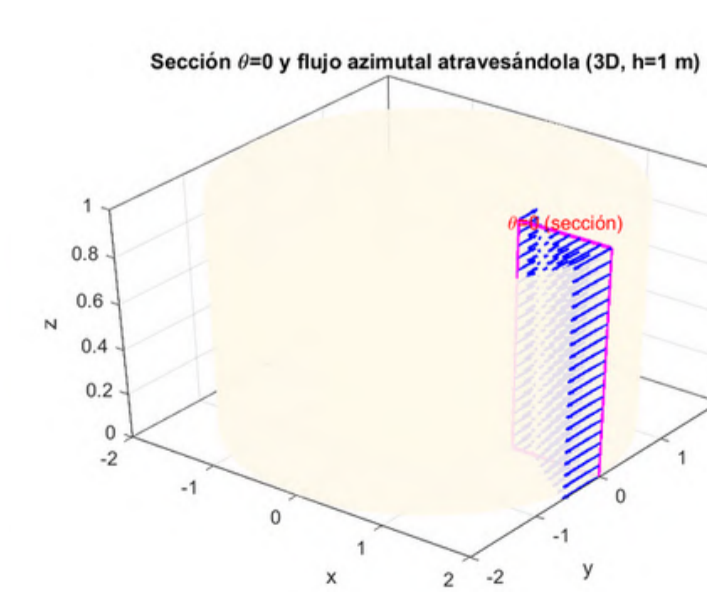
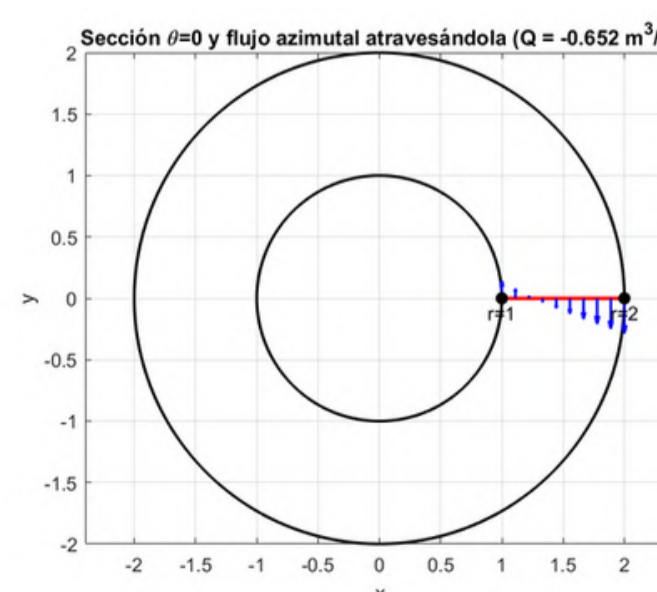
9.-CAUDAL QUE PASA POR UNA SECCIÓN $\theta = 0$

Supongamos que la velocidad está en m/s y que los cilindros tienen una profundidad de 1m.

El caudal se calcula como: $Q = \int_{\rho=1}^{\rho=2} u_\theta(\rho) h d\rho$

Quedando el caudal final = $-0.652 \text{ m}^3/\text{s}$. $Q = \int_1^2 \left(a\rho + \frac{b}{\rho} \right) d\rho$

El signo negativo indica que el flujo atraviesa la sección en sentido horario



10.-BIBLIOGRAFÍA

- Microsoft. (2025). Microsoft Copilot. Recuperado de <https://copilot.microsoft.com>
- Wikimedia Foundation. (2025). Wikipedia. Recuperado de <https://www.wikipedia.org>
- Apuntes Tema 2. Campos tensoriales y operadores diferenciales. Proporcionados por los profesores de la asignatura