Projeto 1 – Equações Analíticas e Resultado Numérico

Perfil de Poiseuille

2025.1: Tópicos especiais de mecânica dos fluidos

Professora: RAQUEL JAHARA LOBOSCO

Aluno: Quentin Devorsine



1. Introdução

O objetivo do projeto é de comparar as soluções analíticas com os resultados obtidos por métodos numéricos aplicados a problemas clássicos da Mecânica dos Fluidos. O problema escolhido é o perfil de Poiseuille. Primeiramente indicaremos com o desenvolvimento a solução analítica do problema, com todos os passos matemáticos devidamente apresentados. Seguido da implementação duma solução numérica utilizando OpenFoam e da comparação dos resultados analíticos com os resultados numéricos, analisando a convergência, o erro relativo e possíveis fontes de discrepância.

Sumário

1.	Introdução	2
2.	Simulação Openfoam	5
3.	Resultados	7
Fig	gura 1 : escoamento de Poiseuille	4
Figura 2 : O blockmesh no paraview		6
Fig	gura 3 : perfil de velocidade ao longo do raio	7
Fig	gura 4 : comparação entre o perfil analítico e o perfil da simulação	7

1. Solução analítica

O perfil de Poiseuille representa o perfil de velocidade dum escoamento dum fluido num tubo, sua solução é :

$$u(r) = 2. u_m. \left[1 - \left(\frac{r}{R}\right)^2 \right]$$

Com:

• u(r): A velocidade em \vec{x}

• u_m : A velocidade media em \vec{x}

• r: A distancia ao eixo do tubo

• R: O raio do tubo

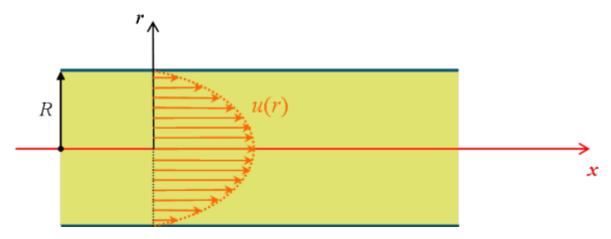


Figura 1 : escoamento de Poiseuille

Essa solução funciona com algumas condições:

- Em regime permanente.
- O escoamento é laminar e é hidrodinamicamente desenvolvido.
- O fluido tem propriedades constante.
- As forças de campo são desprezíveis.
- A condição de contorno : velocidade nula nas paredes

Vamos partir das equações do momentum:

$$\operatorname{Em} \vec{x} : \rho \left(u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \right) = Fx - \frac{dP}{dx} + \mu \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right)$$
 (1a)

$$\operatorname{Em} \vec{r}: \rho\left(u\frac{\partial v}{\partial x} + v\frac{\partial v}{\partial r}\right) = \operatorname{Fr} - \frac{dP}{dr} + \mu\left(\frac{\partial^2 v}{\partial r^2} + \frac{1}{r}\frac{\partial v}{\partial r} + \frac{\partial^2 v}{\partial x^2}\right) \quad \text{(1b)}$$

As forças de campo são desprezíveis então Fr = Fx = 0

O escoamento é laminar e é hidrodinamicamente desenvolvido então $\begin{cases} v=0 \\ u\equiv u(r) \end{cases}$

$$(1b): \frac{\partial p}{\partial r} = 0 (2)$$

(1a):
$$-\frac{dP}{dx} + \mu \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) = 0 \Leftrightarrow \begin{cases} -\frac{dP}{dx} + \mu \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial u}{\partial r} \right) = 0 \ (3a) \\ u(r = R) = 0 \ (3b) \end{cases}$$

Balanço de forças em \vec{x} , em um elemento do de comprimento dx do cilindro :

$$P(x)\frac{\pi D^{2}}{4} = P(x + dx)\frac{\pi D^{2}}{4} - \tau_{\omega}\pi Ddx$$
 (4)

Com:
$$P(x + dx) = P(x) + \frac{dP}{dx}dx$$
 (5) $e \tau_{\omega} = -\mu \frac{\partial u}{\partial r_{r-P}}$ (6)

(5) e (6) em (4)
$$\Leftrightarrow \frac{dP}{dx} = \frac{4\mu}{D} \frac{\partial u}{\partial r_{r=R}}$$
 (7)

Como o escoamento é hidrodinamicamente desenvolvido, $\frac{dP}{dx} = constante$ (8).

Integrando (3a) com (8):

$$\left(r\frac{\partial u}{\partial r}\right) = \frac{dP}{dx}\frac{r^2}{2\mu} + C1 \Leftrightarrow u(r) = \frac{1}{\mu}\frac{dP}{dx}\frac{r^2}{4} + C1\ln r + C2$$
(9)

Para a solução ser limitada em r=0, C1=0 e com a equação (3b), deduzimos C2:

$$C2 = -\frac{1}{\mu} \frac{dP}{dx} \frac{R^2}{4}$$
 (10) então $u(r) = \frac{1}{4\mu} \frac{dP}{dx} (r^2 - R^2)$ (11)

Definindo a velocidade media como:

$$u_m = \frac{1}{\pi R^2} \int_{r=0}^R u(r) 2\pi r dr$$
 (12) e usando (11) : $u_m = -\frac{1}{8\mu} R^2 \frac{dP}{dx}$ (12)

Então:
$$\frac{dP}{dx} = -\frac{8\mu u_m}{R^2} (13)$$

Usando (13) em (11):

$$u(r) = 2. u_m. \left[1 - \left(\frac{r}{R}\right)^2\right]$$

2. Simulação Openfoam

Vamos usar o solver simpleFoam, porque é um bom solver para problemas em regime permanente, com fluidos incompressíveis.

Como nosso problema tem uma simetria axial, podemos simplificar a geometria trabalhando sobre só no plano (\vec{x}, \vec{r}) . Assim fazemos uma simulação em 2D.

Para ter um escoamento laminar e hidrodinamicamente desenvolvido, é precisado ter:

$$\begin{cases} R_e = \frac{Du_m}{v} < 2300 \\ L > 0.05 R_e D \end{cases}$$

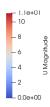
Vamos considerar um escoamento de agua ($\nu=10^{-6}~m^2/s$) com uma velocidade de 0.05 m/s, um diâmetro de 20 cm :

$$R_e = \frac{0.02 * 0.05}{10^{-6}} = 1000$$

$$L > 0.05 * 1000 * 0.02 = 1m$$

Vamos simular com um comprimento de L = 1.5m.

O blockmesh no paraview:



У 2 х



X Y

Figura 2 : O blockmesh no paraview

3. Resultados

Usando um plotoverline no final do modelo (x=1.5m), podemos observar o perfil de velocidade ao longo do raio :

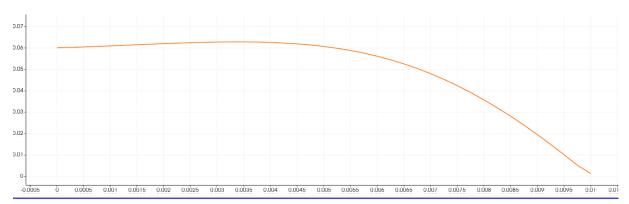


Figura 3 : perfil de velocidade ao longo do raio

O perfil de velocidade não parece a solução analítica.

Vamos exportar os dados em CSV para comparar eles com a solução analítica com um programo python.

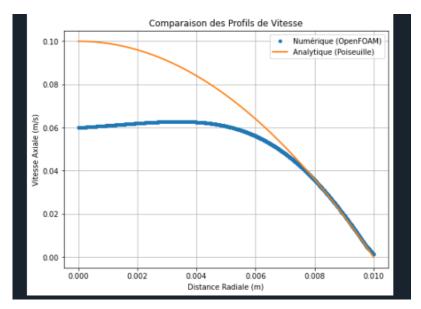


Figura 4 : comparação entre o perfil analítico e o perfil da simulação

Calculamos também a velocidade media da nossa simulação e o erro relativo:

velocidade media da simulaçao : 0.04996373936063936 erro relativo : 0.07252127872128811 %

Podemos ver que o perfil de velocidade é muito diferente mas a velocidade media é quase igual.

4. Conclusão

Pudemos observar resultados bem diferentes entre a solução analítica e a simulação. Não sei porque deu esse resultado mas parece que o escoamento começa a ficar turbulento com a velocidade que baixa no centro do duto. Mas é estranho porque calculamos o Reynolds bem inferior à limite de 2300. Então talvez pode ser um erro no pré-processamento.