

## Séance 2

# Ecoulements incompressibles stationnaires établis

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0$$

$$\rho(\mathbf{v} \cdot \nabla)\mathbf{v} = -\nabla p + \nabla \cdot (2\mu\mathbf{d}) + \rho\mathbf{g}$$

$$\rho c(\mathbf{v} \cdot \nabla)T = 2\mu\mathbf{d} : \mathbf{d} + \nabla \cdot (k\nabla T) + r$$

4

Considérons l'écoulement incompressible stationnaire et établi d'un fluide newtonien entre deux plaques situés en  $y = h$  et  $y = -h$ . Le gradient de pression  $dp/dx$ , et la viscosité  $\mu$  du fluide sont connus.

1. Calculer le profil de vitesse  $u(y)$  et la vitesse moyenne  $u_m$ .
2. En effectuant un bilan de quantité de mouvement sur une tranche de conduite, identifier l'équation liant la tension à la paroi  $\tau_w$  et le gradient de pression.
3. Calculer le coefficient de frottement  $C_f$  et les pertes de charges  $\lambda$ .  
Comment exprimer le bilan de quantité de mouvement en termes de ces deux coefficients ?
4. Calculer l'énergie dissipée par le travail des efforts internes dans l'écoulement.

### Quelques ordres de grandeur de viscosité

Matériau	$\mu$ [kg/ms]
verre (à température ambiante)	$10^{40}$
verre (à 500°C)	$10^{12}$
bitume	$10^8$
polymères fondus	$10^3$
miel	$10^1$
glycérine	10
huile d'olive	$10^{-1}$
huile industrielle	$10^{-2}$
eau	$10^{-3}$
air	$10^{-5}$

**5**

On considère deux écoulements en conduite circulaire pour lesquels nous connaissons la masse densité  $\rho$ , la viscosité  $\mu$ , le rayon de la conduite  $R$  et le débit massique  $Q$ . En identifiant les deux écoulement par les indices  $A$  et  $B$ , on a observé les relations suivantes :

$$\begin{aligned}\rho_A &= 10 \rho_B, \\ \mu_A &= 10 \mu_B, \\ R_A &= 10 R_B, \\ Q_A &= 10 Q_B.\end{aligned}$$

L'écoulement identifié par l'indice  $A$  est turbulent.

Est-ce que le second écoulement est également turbulent?

Justifier brièvement votre réponse.

**6**

De la pulpe de papier est pompée dans une filière horizontale de hauteur  $2h$  et de longueur  $L$  en imposant en gradient de pression  $dp/dx$ . La largeur de la filière étant très grande, on supposera que l'écoulement est bidimensionnel. Comme la pulpe n'est pas un fluide Newtonien, son profil de vitesse est donné par l'expression :

$$u(y) = \frac{n}{n+1} \left( \frac{1}{m} \frac{dp}{dx} \right)^{1/n} \left( h^{(n+1)/n} - |y|^{(n+1)/n} \right)$$

où  $m$  et  $n$  sont des paramètres matériels strictement positifs. Les composantes diagonales de  $\boldsymbol{\tau}$  sont nulles, tandis que l'unique composante de cisaillement  $\tau_{xy}$  est indépendante de  $x$ .

1. Donner les unités des paramètres matériels  $n$  et  $m$ .
2. Calculer le gradient de pression requis pour transporter  $V$  un volume de pulpe par unité de temps et par unité de largeur de la filière.
3. En supposant que l'énergie interne et l'énergie cinétique restent constantes dans la filière, calculer la puissance calorifique par unité de largeur à évacuer en raison du travail de forces de surface.