

Mécanique des fluides - S3

I Equations de bilans

Definition I.1. Bilan de masse (continuité)

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{v}) = 0$$

On en déduit l'équivalence : écoulement incompressible $\Leftrightarrow \text{div}(\vec{v}) = 0$

Definition I.2. Bilan de quantité de mouvement

$$\rho \frac{d\vec{v}}{dt} = -\text{grad}(p) + \mu \Delta \vec{v} + \vec{f}$$

en développant la dérivée droite et en introduisant la viscosité cinématique ($\nu = \frac{\mu}{\rho}$) :

$$\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + \text{grad} \cdot \vec{v} = -\frac{\text{grad}(p)}{\rho} + \nu \Delta \vec{v} + \frac{\vec{f}}{\rho}$$

Definition I.3. Loi de Newton

- Tenseur de contraintes : $\bar{\bar{\sigma}} = -p \bar{\bar{I}} + \bar{\bar{\tau}}$
- Tenseur de contraintes visqueuses : $\bar{\bar{\tau}} = 2 \mu \bar{\bar{D}} + \eta \text{div}(\vec{v}) \bar{\bar{I}} = 2 \eta (\bar{\bar{D}} - \frac{\text{div}(\vec{v})}{3} \bar{\bar{I}})$
- Tenseur du taux de déformation : $\bar{\bar{D}} = \text{sym}(\text{grad}(\vec{v}))$
- Taux de variation de volume : $\text{div}(\vec{v}) = \text{tr}(\bar{\bar{D}})$
- Hypothèse de Stokes sur les coefficients de viscosité (viscosité de volume nulle) : $2\mu + 3\eta = 0$

On en déduit la force totale appliquée sur un solide immergé : $\vec{F} = \int_S \bar{\bar{\sigma}} \vec{n} dS$

II Analyse des écoulements incompressibles

II.1 Echelles caractéristiques

Definition II.1. Temps caractéristiques

- Temps caractéristiques de transport **advectif** (transport sur L à la vitesse V) : $T_a = \frac{L}{V}$
- Temps caractéristiques de transport **diffusif** (affectation de la ligne σ par la viscosité) : $T_d = \frac{\sigma^2}{\nu}$

Avec **L** la distance caractéristique, **T** le temps caractéristique et **V** la vitesse caractéristique.

Definition II.2. Nombres caractéristiques

- **Nombre de Strouhal** : Caractérise l'instationnarité
$$St = \frac{T_a}{T} = \frac{L}{VT} \begin{cases} St \ll 1 \Rightarrow \text{quasi-permanent} \\ St \approx 1 \Rightarrow \text{instationnaire} \\ St \gg 1 \Rightarrow \text{fortement instationnaire} \end{cases}$$
- **Nombre de Reynolds** : Caractérise les effets visqueux (matériaux géologiques, bactéries, lubrification ...)
$$Re = \frac{T_d}{T_a} = \frac{VL}{\nu} \approx \frac{\text{force d'inertie}}{\text{force de viscosité}} \begin{cases} Re \ll 1 \Rightarrow \text{écoulement rampant} \\ Re \approx 1 \Rightarrow \text{diffusion et advection du même ordre de grandeur} \\ Re \gg 1 \Rightarrow \text{effets de viscosité négligeables} \end{cases}$$
- **Nombre de Froude** : $Fr = \frac{V^2}{Lg} \approx \frac{\text{force d'inertie}}{\text{force de pesanteur}}$

Definition II.3. Couche limite (approfondie par la suite)

Distance à la paroi, notée σ , sur laquelle le milieu est affecté par la diffusion.

$$\sigma \approx \sqrt{\nu T_a} \approx \sqrt{\nu T_d}$$

II.2 Rotation dans les écoulements

Definition II.4. Theoreme de Kelvin

$$\frac{\vec{\Omega}}{2} = \frac{rot(\vec{V})}{2}$$

Remarque : Par le théoreme de Stokes, on obtient un lien avec la circulation $\Theta(C) = \oint_C \vec{v} \cdot d\vec{l} = \int_S \vec{\Omega} \cdot \vec{n} dS$

Definition II.5. Taux de rotation local

Si les effets visqueux sont négligeables au voisinage d'un domaine matériel dans le fluide (fluide parfait) : La circulation sur un **contour matériel fermé** reste constante au cours du temps. *Remarque :* Proche de la paroi (omniprésence des phénomènes visqueux), la condition d'adhérence fait apparaître un rotationnel non nul.

Definition II.6. Loi de Biot et Savart

$$\vec{V}(M) = - \int_V \frac{\vec{\Omega}(M') \wedge \vec{r}}{4\pi r^3} dV \text{ avec } \vec{r} = M\vec{M}'$$

La vortécité dans l'élément de volume dV **induit une rotation** de tout le fluide à la distance r de vitesse de rotation $\frac{\Omega}{4\pi r^3} dV$

III Couche limite laminaire

Definition III.1. Présence d'une couche limite et estimation

Dans les écoulements à $Re \gg 1$ les effets inertiels dominent mais il existe une zone proche des parois où la viscosité ne peut être négligée. On peut caractériser l'épaisseur sur la quelle les deux effets sont présents :

$$T_a = T_d \Leftrightarrow \frac{L}{V} = \frac{\delta^2}{\nu} \Leftrightarrow \delta = \sqrt{\frac{\nu L}{V}} = \frac{L}{\sqrt{Re_L}}$$

Definition III.2. Epaisseur conventionnelle de couche limite

Soit $U_e(x)$ la vitesse en fluide parfait, $U(x, y)$ la vitesse en considérant la viscosité.

$$U(x, \delta(x)) = 0.99 U_e(x)$$

Remarque : cette longueur sera utilisée dans les bilans intégraux.

Definition III.3. Epaisseur de déplacement de couche limite

Caractérise l'écart à la situation du fluide parfait concernant le débit à travers l'épaisseur de la couche limite.

$$\delta^* = \int_0^\infty \left(1 - \frac{U}{U_e}\right) dy = \int_0^\delta \left(1 - \frac{U}{U_e}\right) dy$$

Remarque : δ^* peut être considéré comme le déplacement de la ligne de courant $q_v = U_e(\delta - \delta^*)$

Definition III.4. Epaisseur de quantité de mouvement de couche limite

C'est la hauteur dont il faudrait déplacer la surface de déplacement pour conserver le débit de quantité de mouvement en fluide parfait.

$$\Theta(x) = \int_0^\delta \frac{U}{U_e} \left(1 - \frac{U}{U_e}\right) dy$$