

## LP33: Écoulements de fluides

Niveau PC-PC<sup>+</sup>

- pré-requis :
- écoulement de Couette et viscosité
  - Statique des fluides
  - Description Eulérienne et Lagrangienne
  - Dérivée particulaire

Je place cette leçon après une réflexion/introduction sur la description Eulérienne d'un champ de vitesses, ainsi que l'établissement de la force de viscosité par le traitement de l'écoulement de Couette.

Cette leçon est à cheval entre la cinématique, déjà abordée, et la dynamique des fluides (La dérivée particulaire a donc été vue).

### Introduction

L'étude des écoulements de fluide fait partie de cinématique et de la dynamique des fluides. Elle est indispensable pour comprendre leur comportement, et trouve des applications dans une multitude de domaines de l'ingénierie, comme l'énergie (éoliennes), le transport (aérodynamisme, portance des avions, etc) voir plus simplement en plomberie.

# I) Généralités

## 1) Conservation de la masse

la masse contenue dans un volume  $V$  à un instant donné  $t$  est  $M(t)$ :

$$M(t) = \iiint_V \rho dV$$

la variation de cette quantité est  $\frac{dM(t)}{dt}$  et d'après le théorème de Leibniz:

$$\frac{dM(t)}{dt} = \frac{d}{dt} \iiint_V \rho dV = \iiint_V \frac{d\rho}{dt} dV + \oint_S \rho \vec{v} \cdot \vec{n} dS$$

$\vec{v}$  = vitesse du contour  $S$ , puis égale à la vitesse du fluide

On suppose  $\rightarrow$

$$\frac{dM(t)}{dt} = \iiint_V \frac{d\rho}{dt} dV + \iiint_V \text{div}(\rho \vec{v}) dV$$

On pose  $\frac{dM(t)}{dt} = 0$ , sans puit ni source, et

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{v}) = 0 \quad / \quad \text{équation de continuité de la masse.}$$

Le terme  $\frac{d\rho}{dt}$  est égal à 0 dans le cas de fluides incompressibles. (3)

Dans les faits plus on s'approche de la vitene du son dans le milieu considéré, plus ce terme est important.

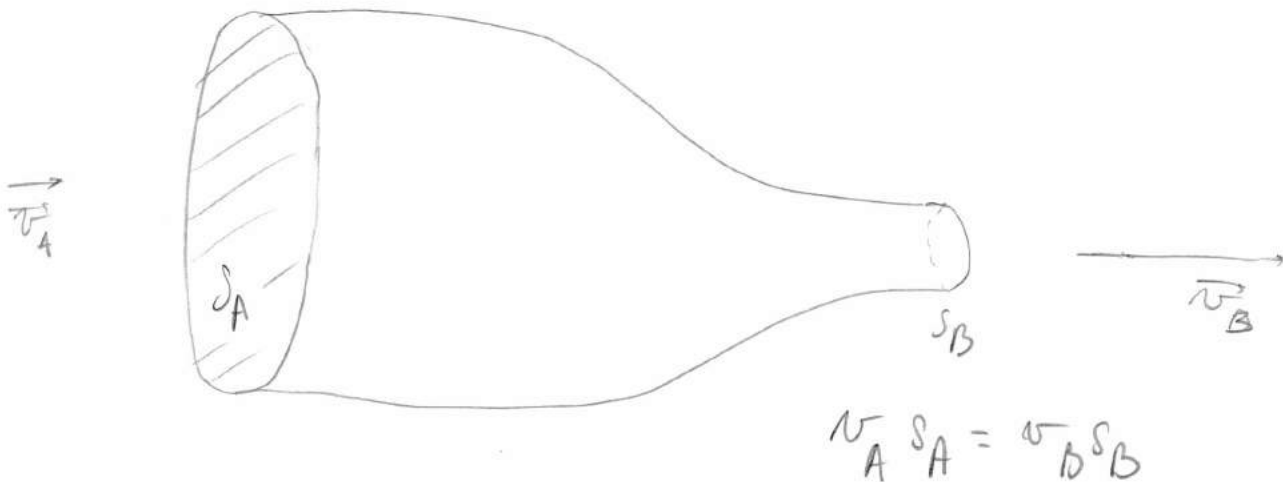
\* dans le cas de fluides incompressibles,

$$\rightarrow \operatorname{div}(\vec{v}) = 0$$

ce qui s'interprète comme la conservation du débit en aérodynamique des fluides

en effet :

$$\iiint_V \operatorname{div}(\vec{v}) dV = \oint_S \vec{v} \cdot d\vec{s} = \text{constante}$$



## 2) Conservation de la quantité de mouvement

Démonstration très importante qui sert à décrire l'écoulement de tout fluide.

Si on applique le PFD à un fluide :

$$\frac{d\vec{p}_{tot}}{dt} = \frac{d}{dt} \iiint_V \rho \vec{v} dV = \sum \vec{F}_{ext}$$

théorème de Leibniz :

$$\iiint_V \frac{d(\rho \vec{v})}{dt} dV + \oint_S \rho \vec{v} (\vec{v} \cdot \vec{n}) dS = \sum \vec{F}_{ext}$$

↓ Ostrogradski

$$\iiint_V \frac{d(\rho \vec{v})}{dt} dV + \iiint_V \text{div}(\rho \vec{v} \vec{v}) dV = \sum \vec{F}_{ext}$$

forme locale (avec  $f$  en unités cohérentes)

$$\frac{d(\rho \vec{v})}{dt} + \text{div}(\rho \vec{v} \vec{v}) = \sum \vec{f}_{ext}$$

après un petit développement mathématique en utilisant la continuité de la masse :

$$\rho \left[ \frac{d\vec{v}}{dt} + (\vec{v} \cdot \vec{\text{grad}}) \vec{v} \right] = \sum \vec{f}_{ext}$$

On reconnaît  $\frac{D\vec{v}}{Dt} = \frac{d\vec{v}}{dt} + (\vec{v} \cdot \vec{\nabla}) \vec{v}$  (5)

\* par les forces : pesanteur + pression

$$\rho \frac{D\vec{v}}{Dt} = \rho \vec{g} - \vec{\nabla} p \quad \text{EQUATION DE EULER}$$

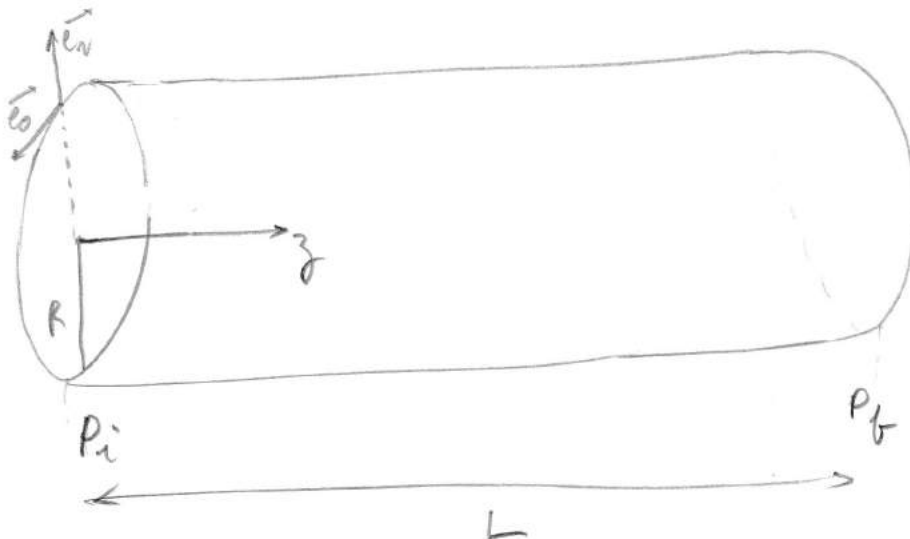
\* en ajoutant le frottement visqueux

$$\rho \frac{D\vec{v}}{Dt} = \rho \vec{g} - \vec{\nabla} p + \eta \Delta \vec{v} \quad \text{EQUATION DE NAVIER-STOKES}$$

## II) Écoulement de Poiseuille

On considère l'écoulement d'un fluide dans une conduite cylindrique.

Je traite le problème en coordonnées cylindriques pour m'approcher du cas réel.



L'écoulement est annulé par un gradient de pression selon  $z$  constant.

$$\frac{dp}{dz} \vec{e}_z = \frac{\Delta p}{L} \vec{e}_z = \frac{P_f - P_i}{L} \vec{e}_z \quad \text{avec } P_f < P_i$$

$\frac{dp}{dz} < 0$  donc la force  $-\frac{dp}{dz}$  est dans le sens de  $\vec{e}_z$

écrivons l'équation de Navier-Stokes :

$$\rho \left( \frac{d\vec{v}}{dt} + (\vec{v} \cdot \vec{\text{grad}}) \vec{v} \right) = \rho \vec{g} - \vec{\text{grad}} p + \eta \Delta \vec{v}$$

écoulement stationnaire

écoulement horizontal

$$\vec{v} = v_z \vec{e}_z \quad \text{et } \vec{v} \text{ ne dépend que de } r$$

$$\left( v_z \frac{d\vec{v}}{dz} = \vec{0} \right)$$

$$\vec{0} = \vec{\text{grad}} p + \eta \Delta \vec{v}$$

$$\vec{\text{grad}} p = \frac{\partial p}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{\partial p}{\partial z} \vec{e}_z = \frac{\partial p}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{\Delta p}{L} \vec{e}_z$$

$$\eta \Delta \vec{v} = \frac{\eta}{r} \left( \frac{d}{dr} \left( r \frac{dv_z}{dr} \right) \right) \vec{e}_z$$

$$\frac{\eta}{r} \left( \frac{d}{dr} \left( r \frac{dv_z}{dr} \right) \right) - \frac{\Delta p}{L} = 0$$

$$\frac{\Delta p}{4\eta} r dr = d \left( r \frac{dv_z}{dr} \right) \quad \xrightarrow{\text{en intégrant}}$$

⑦

$$\frac{1}{2L\eta} \Delta p r^2 + A = r \frac{dv_z}{dr},$$

en remarquant que  $\frac{dv_z}{dr} = 0$  quand  $r=0$

$$\rightarrow A=0$$

$$\frac{\Delta p}{2L\eta} r dr = dv_z$$

↓ en intégrant

$$\frac{\Delta p r^2}{4L\eta} + B = v_z$$

quand  $r=R$ ,  $v_z=0$

$$\rightarrow B = -\frac{\Delta p R^2}{4L\eta}$$

$$\frac{\Delta p (r^2 - R^2)}{4L\eta} = v_z \quad \text{Trace:}$$



On pose  $k = -\frac{\Delta p}{L}$ , et on détermine le débit,

$$Q = \int_0^R v_z(r) \cdot 2\pi r dr$$

après calculs :

$$Q = \frac{\pi k R^4}{8\eta} = \frac{\pi}{128\eta} \frac{\Delta p d^4}{L}$$

= Loi de Poiseuille

On remarque qu'elle ressemble à  $U = RI$

avec  $U = \Delta p$

$I = Q$

et  $R = \frac{128\eta L}{\pi d^4}$



### III) Nombre de Reynolds

En fait, on a supposé que  $\vec{v} = v_z(z) \vec{e}_z$   
ce qui correspond à un écoulement laminaire  
qui donne cet écoulement de Poiseuille.

Dans un cas réel, le régime peut devenir turbulent dans certains cas, ce qui fait apparaître des tourbillons et  $(\vec{v} \cdot \text{grad}) \vec{v} \neq 0$

Le nombre de Reynolds nous permet d'estimer la qualité de cette approximation.

$$Re = \frac{\rho v^2}{\eta \frac{v}{L}} \begin{array}{l} \text{flux convectif de la} \\ \text{quantité de mouvement} \\ \text{flux diffusif de la} \\ \text{quantité de mouvement} \end{array}$$
$$Re = \frac{vL}{\nu}$$

↑ viscosité cinématique

Si  $Re$  faible : laminaire

Si  $Re$  grand : turbulent



(9)

Exemple: \* eau dans une conduite de  $10\text{ cm}$   
On considère que si  $Re > 2000$   
→ turbulent

$$D = 4 \cdot 10^{-3} \text{ m}$$

$$V = 10^{-6} \text{ m}^2 \cdot \text{s}^{-1}$$

$$\frac{2000 \cdot 10^{-6}}{4 \cdot 10^{-3}} = v = 0.5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$$

au-delà de cette valeur le régime n'est plus laminaire, des tourbillons se forment

Encore actuellement, c'est une branche de la physique très étudiée,  
Récemment dans "Science", en 2011, une équipe a pu déterminer précisément le nb. de Reynolds critique lors de l'écoulement dans une conduite par mesures très précises et simulations numériques à  $Re \approx 2040$

Notre exemples: laminaires vs turbulent

ex: - bague en sténographie  
- images satellites tempête

---

Revenir d'autres exemples d'écoulement?

Conclusion:

on a caractérisé en écoulement laminaire et montré que d'autres types d'écoulement peuvent exister.

---

Il est nécessaire d'introduire la notion de traînée, et de couche limite pour caractériser des systèmes plus complexes.

Cela pourra être fait en revenant sur le manomètre à bille.

+ vecteur tourbillon

---

+ traiter un cas instationnel

## Comportement

- \* Symétrique
- \* Référentiel
- \* Écouissance libre de la pression
- \* fluide parfait, <sup>à démontrer</sup> pas d'adhérence à l'obstacle
- \* Navier Stokes n'a que pour un fluide  
Newtonien  
incompréhensible donc
- \* exemple des glaciers
- \*  $L$  du Re = longueur où il y a le gradient de vitesse