

LP 3 (a) Notion de viscosité d'un fluide.

Écoulements visqueux.

Manip: Vase de Parrotte

Source: (Guyon et al Hydrodynamique)

- Pré-requis :
- Cinématique des fluides, milieux continus, particule fluide
 - Equation d'Euler
 - Cinétique des gaz, statique des fluides
 - Conduction thermique, Loi de Fourier, Equation de la chaleur

Intro : Dans la modélisation de la dynamique des écoulements parfaits, on ne prend pas en compte les effets de la viscosité et cela mène à l'équation d'Euler. Montrer par une expérience introductive que cette équation est incomplète et qu'il est nécessaire de tenir compte de cette propriété. (Chute d'une bille dans

$\rho_{eau} = 1000 \text{ kg.m}^{-3}$
 $\rho_{gly} = 1200 \text{ kg.m}^{-3}$
 éprouvette remplie d'eau ou de glycérol) Δ grosse bille

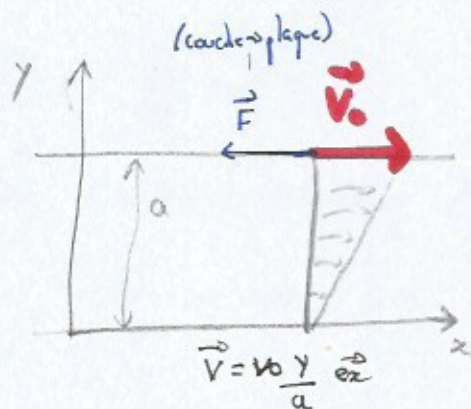
Objectif de la leçon : Comprendre l'origine et les effets de la viscosité sur la dynamique de l'écoulement, en vue de corriger l'équation d'Euler. Ainsi, nous serons capables de réaliser une étude précise de la dynamique d'un écoulement visqueux (Couette, Poiseuille, etc)

I Viscosité d'un fluide

❖ Définition macroscopique (Phénoménologique) Guyon p 65

Système : Deux plaques de dimensions infinies, parallèles, distante de 'a'. Plaque inférieure immobile

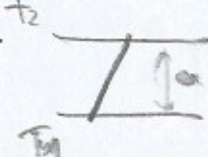
Plaque supérieure : vitesse constante \vec{V} vers la droite



Écoulement stationnaire, fluide visqueux et incompressible (pour toute la leçon)

Présenter le système, introduire la notion d'écoulement de cisaillement. Le fluide est entraîné !
 Modèle du fluide coupé en tranches. Profil linéaire de vitesse en régime permanent

Analogie avec la conduction thermique : Loi de Fourier ! $\vec{J}_{th} = -\lambda \vec{\nabla} T$



$$\left[\frac{F}{S} = -\eta \frac{V_0}{a} \right] \Rightarrow \eta = -\lambda \frac{T_2 - T_1}{a}$$

Contrainte de cisaillement viscosité dynamique (Pa.s) \Rightarrow Plusieurs Odf pour fluides d'intérêt

Densité de flux thermique Conductivité thermique

$\vec{F} = \vec{J}_{th}$ (carcte -> plaque)

PROFIL LINÉAIRE

↓ A l'échelle macroscopique viscosité est reliée à une force d'entraînement ou de freinage, force visqueuse! \Rightarrow action mécanique tangentielle à l'interface entre couches de l'écoulement de cisaillement (ce qui écarte la pression de tate suspension)

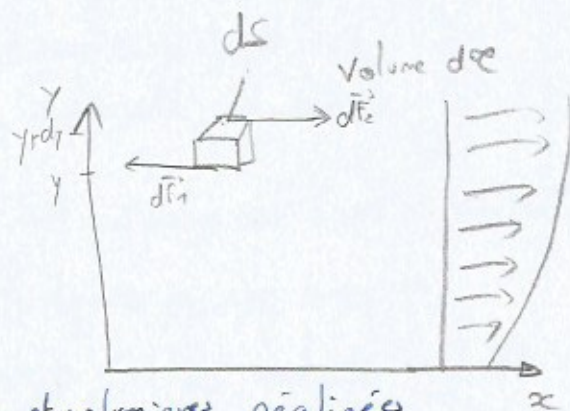
Nous souhaitons corriger Euler \Rightarrow besoin de regarder à l'échelle de la particule fluide.

2° Force visqueuse volumique. Guyon p 66.

Système: particule fluide cubique volume $d\mathcal{C}$, faces dS

Écoulement instationnaire! $\Rightarrow \vec{v}(y,t) = v(y,t) \vec{e}_x$

On sait que $\vec{F} = - \int_S \vec{p} \cdot \vec{dS}$
carré-plateau



On effectue un bilan des forces: Δ forces de pression et volumiques négligées
- Uniquement sur les deux faces en regard selon (Oy)

- Face située en y : \vec{dF}_1 couche inf \rightarrow particule fluide $= - \int dS \frac{\partial v(y,t)}{\partial y} \vec{e}_x$

- Face située en $y+dy$: \vec{dF}_2' couche sup \rightarrow p.f. $= - \vec{dF}_2$ p.f. \rightarrow couche sup $= \int dS \frac{\partial v(y+dy,t)}{\partial y} \vec{e}_x$

$$\Rightarrow d\vec{F} = \vec{dF}_1 + \vec{dF}_2' = \int dS \left[\frac{\partial v(y+dy,t)}{\partial y} - \frac{\partial v(y,t)}{\partial y} \right] \vec{e}_x$$

$$\stackrel{dL \text{ 1er ordre}}{=} \int \underbrace{dS dy}_{d\mathcal{C}} \frac{\partial^2 v(y,t)}{\partial y^2} \vec{e}_x$$

$$\Rightarrow \vec{f}_y = \frac{d\vec{F}}{d\mathcal{C}} = \int \frac{\partial^2 v(y,t)}{\partial y^2} \vec{e}_x$$

En généralisant à 3D pour un fluide newtonien incompressible: $\vec{f}_y = \eta \Delta \vec{v}$

Ainsi on obtient $\rho \left[\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} \right] = \eta \Delta \vec{v}$ et en divisant par ρ : $\frac{d\vec{v}}{dt} = \nu \Delta \vec{v}$
Dérivée particulaire / viscosité cinématique ($m^2.s^{-2}$)

IDENTIFICATION AVEC ÉQUATION DE LA CHALEUR:

$$\frac{dT}{dt} = K \Delta T$$

coefficient de diffusion thermique ($m^2.s^{-2}$)

$\Rightarrow \nu$: coefficient de diffusion de quantité de mouvement!

À l'échelle mésoscopique, la viscosité engendre un transport diffusif de la qté de mouvement dans la direction transverse à l'écoulement

↓ Pour mieux comprendre, origine, effets, besoin de s'intéresser à l'échelle microscopique.

3% Modèle microscopique. **NECESSITÉ DE DISTINGUER : Gaz et Liquides !**
 ↳ TROP COMPLIQUÉ

⇒ ÉCOULEMENT DE CISAILEMENT, $\vec{v} = v(y) \vec{e}_x$, STATIONNAIRE

Gaz incompressible et visqueux.

À l'échelle microscopique :
 molécules individuelles. $\vec{v}_{\text{gaz}} = \vec{v}_{\text{écoulement}} + \vec{u}$
 ↳ Agitation thermique

↳ COLLISIONS ⇒ POSSIBILITÉ DE MOUVEMENT DANS TOUTES LES DIRECTIONS

l: libre parcours moyen

\bar{u} : vitesse d'agitation thermique moyenne

m: masse molécules

n: nombre de molécules dans un volume donné.

Couches de gaz

$$\eta = \frac{1}{3} m n \bar{u} l$$

↳ pour gaz parfait

$$\frac{1}{2} m \bar{u}^2 = \frac{3}{2} k_B T$$

$$\eta \propto \sqrt{T}$$

Plus généralement $\eta_{\text{gaz}} \uparrow$ avec T

(Agitation thermique \uparrow)

↳ collisions \uparrow

↳ $\eta \uparrow$

→ Pour les liquides, distances entre particules trop petites

↳ modèle utilisé avec gaz pas valable.

On passe les détails

$$\eta_{\text{liq}} \propto e^{+\frac{AE}{k_B T}} \rightarrow \downarrow \text{ avec } T$$

⇒ Cohésion moins importante

pour T grand ⇒ voir Guyon

maintenant que nous avons apporté la réponse à la question soulevée en intro (la correction)
 nous pouvons corriger l'équation d'Euler

II Dynamique des écoulements visqueux

10/ Equation de Navier Stokes ⇒ historique

Référentiel galiléen, fluide Newtonien, incompressible:

$$\rho \left[\underbrace{\frac{\partial \vec{v}}{\partial t}}_{\text{Stationnarité}} + \underbrace{(\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v}}_{\text{Advection de qte de mouvement}} = \underbrace{-\nabla p + \vec{F}_{\text{vol}}}_{\text{Forces de pression et volumique}} + \underbrace{\eta \Delta \vec{v}}_{\text{Diffusion de quantité de mouvement}} \right]$$

⇒ NON-Linéaire, besoin d'approximations !

On adimensionne NS pour faire apparaître Re ⇒ essentiel pour fluide visqueux.

2- / Nombre de Reynolds (INTRODUIRE ÉGALEMENT : couche limite) so je sais pas comment

RAISONNEMENT ENTERTIES D'ORDRE DE GRANDEUR,

→ On considère un écoulement caractérisé par une longueur caractéristique L et une vitesse caractéristique U .

On fait apparaître $Re = \frac{\rho U L}{\eta} = \frac{\rho \vec{v} \cdot \vec{\Delta} \vec{v}}{\eta \Delta \vec{v}}$

$x = L \tilde{x}$ L_0 grandeur adimensionnée, $\vec{v} = U \vec{\tilde{v}}$, $t = \frac{L}{U} \tilde{t}$

$\vec{\Delta} = \frac{1}{L} \vec{\tilde{\Delta}}$, $\Delta = \frac{1}{L^2} \tilde{\Delta}$

$= \frac{\text{terme convectif}}{\text{terme diffusif}}$

• Selon sa valeur, plusieurs régimes (description puis exemples du quotidien!)

□ $Re \ll 1$: Les forces visqueuses dominent nettement les forces d'inertie

Faibles vitesses
système de petits bails
Viscosité forte

→ Équilibre entre forces de pression (et volumiques) et frottement visqueux.

BACTÉRIE

Trouver un exemple ODG

L'écoulement est stable avec profils bien définis → écoulements rampants

□ $Re < 1000$: Écoulements laminaires, pilotés par viscosité.

↳ Pas de frontière stricte! peut dépendre d'autres aspects (géométrie, etc)

Exemple

□ Re grand : Écoulements turbulents, instabilités, pertes de charge

grandes vitesses,
système de grande taille
Faible viscosité

↳ limite singulière de Navier-Stokes

(Grand nombre de solution)

Toutes les échelles d'écoulement existent

Notion de tourbillon.

* couche limite à rajouter

$$\delta = \sqrt{\frac{\nu L}{U}} = \frac{L}{\sqrt{Re}}$$

Echelle de longueur caractéristique des effets visqueux.

↳ participe aux effets de bords

↳ au delà, effets visqueux non ressentis

↓ Nous avons à présent, tous les outils pour étudier la dynamique d'un écoulement visqueux.

III Ecoulement de Poiseuille cylindrique

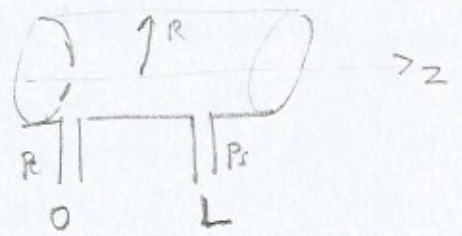
1° Dynamique.

ÉCOULEMENT STATIONNAIRE :

FLUIDE INCOMPRESSIBLE, VISQUEUX, NEWTONIEN

ÉCOULEMENT INDUIT PAR UNE DIFFÉRENCE DE PRESSION

↳ CYLINDRE PARFAITEMENT HORIZONTAL



$$\vec{V} = v(r) \vec{e}_z$$

$$\hookrightarrow v(R) = 0 \text{ et } v(-R) = 0$$

COORDONNÉES CYLINDRIQUES :

Dans ce système, les termes de convection s'éliminent par symétrie.
↳ prouver.

Navier-Stokes $\vec{0} = -\vec{\nabla} p + \eta \Delta \vec{V}$

$$\begin{matrix} -\text{sur } r \\ -\text{sur } \theta \end{matrix} \Rightarrow p = p(z)$$

Sur z : $0 = -\frac{\partial p}{\partial z} + \frac{\eta}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial v(r)}{\partial r} \right) \right]$

Or z et r par définition indépendantes !

$$\square \frac{dp(z)}{dz} = A \Rightarrow p(z) = Az + B$$

$$p(0) = p_c \Rightarrow B = p_c \text{ et } p(L) = p_s \Rightarrow A = \frac{p_s - p_c}{L}$$

$$p(z) = \frac{p_s - p_c}{L} z + p_c$$

$$\square \frac{\eta}{r} \left[\frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial v(r)}{\partial r} \right) \right] = A \Rightarrow \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial v(r)}{\partial r} \right) = \frac{Ar}{\eta} \Rightarrow \frac{\partial v(r)}{\partial r} = \frac{Ar}{2\eta} + \frac{C}{r}$$

$$v(r) = \frac{Ar^2}{4\eta} + C \ln r + D$$

$$v(R) = 0 \Rightarrow \frac{AR^2}{4\eta} + C \ln R + D = 0$$

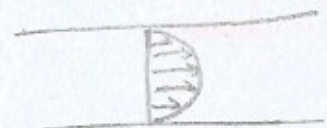
$$v(-R) = 0 \Rightarrow \frac{AR^2}{4\eta} + C \ln(-R) + D = 0$$

NON DÉFINI
FIATHS

$$\Rightarrow C = 0 \text{ et } D = -\frac{AR^2}{4\eta}$$

$$\Rightarrow v(r) = \frac{p_s - p_c}{4\eta L} (r^2 - R^2) \leq 0$$

» pour $p_c > p_s$, le fluide s'écoule selon \vec{e}_z , on a un profil de vitesse parabolique



$$v_{\max} = \frac{p_c - p_s}{4\eta L} R^2$$

2° Loi de Poiseuille

On s'intéresse au débit volumique, Q_v , à travers une section droite du cylindre

$$L ds = 2\pi r dr$$

$$\begin{aligned} \text{On a } Q_v &= \int_0^R \vec{v} \cdot \vec{ds} = \int_0^R 2\pi r v(r) dr = \int_0^R \frac{\pi (P_s - P_e)}{4\eta L} (R^3 - r^3) \\ &= \frac{\pi (P_s - P_e)}{4\eta L} \left[\int_0^R r^3 dr - \int_0^R r^3 dr \right] \\ &= \frac{\pi (P_s - P_e)}{4\eta L} \frac{R^4}{4} = \frac{\pi (P_s - P_e) d^4}{128\eta L} \end{aligned}$$

Q_v relié à $P_e - P_s$
et à η □

Analogie avec la loi d'Ohm

Débit de charge \propto Différence de potentiel

$$Q = \frac{\pi d^4}{128\eta L} (P_e - P_s)$$

$$I = G U$$

$$\text{Ainsi } \eta = \frac{\pi d^4 (P_e - P_s)}{128 L Q_v}$$

$$\Rightarrow \frac{128\eta L}{\pi d^4} \Rightarrow \text{Résistance hydraulique!}$$

3° Vase de Mariotte

Grâce à l'hydrostatique : $P_e - P_s = \rho g h$

Mesure de la masse de fluide, s'écoulant dans un récipient pendant Δt .

\Rightarrow pour plusieurs h .

\Rightarrow DÉBIT MASSIQUE \rightarrow DÉBIT VOLUMIQUE

On trace:

$$\Rightarrow Q_v \text{ en fonction de } h \Rightarrow \text{perle } \boxed{P} \Rightarrow \eta = \frac{\pi d^4 \rho g}{128 L \boxed{P}}$$

\Rightarrow Discussion des instabilités qui provoquent un écart à la loi de Poiseuille

Les moindres cercles pour déterminer η critique

\Rightarrow Discussions inadmissibles

La Tension superficielle de

l'eau avec b

Conclusion:

\Rightarrow Au delà du fluide parfait

\Rightarrow mais toujours approximations : NEWTONIEN, INCOMPRESSIBLE

La seconde viscosité etc