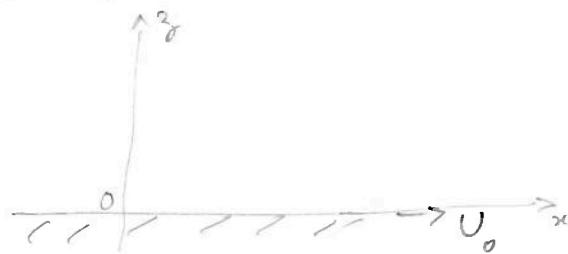


Partie A : Ecoulement au dessus d'une plaque

### I. Démarage plaque solide imperméable



$$\begin{cases} \rho \frac{\partial u_x}{\partial t} + \rho \left( u_x \frac{\partial u_x}{\partial x} + u_y \frac{\partial u_x}{\partial y} \right) = - \frac{\partial p}{\partial x} + \gamma \left( \frac{\partial^2 u_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} \right) \\ \rho \frac{\partial u_y}{\partial t} + \rho \left( u_x \frac{\partial u_y}{\partial x} + u_y \frac{\partial u_y}{\partial y} \right) = - \frac{\partial p}{\partial y} + \gamma \left( \frac{\partial^2 u_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u_y}{\partial y^2} \right) - \rho g \end{cases}$$

et Solution écoulement i.e. unidimensionnel ne dépendant pas de la direction correspondante

$$\vec{u} = u_x(x, y, t) \hat{e}_x$$

$$\text{Eq. NS} \Rightarrow \rho \frac{\partial u_x}{\partial t} = \gamma \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} \quad \text{car } \frac{\partial}{\partial t} = 0 \quad (\text{stationnaire})$$

suivant

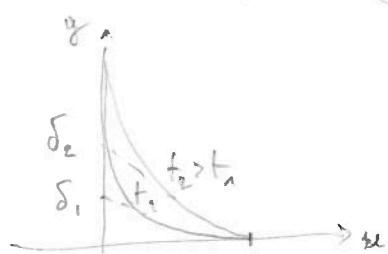
$$\text{avec CL: } \begin{cases} u_x(y=0) = U_0 \text{ pour } t \geq 0 \\ u_x(y=\infty) = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \left( \frac{\partial p}{\partial y} = -\rho g \text{ avec } u_y = 0 \right)$$

Gravité sans rôle car  $\perp à x \Rightarrow \left( \frac{\partial p}{\partial y} = -\rho g \text{ avec } u_y = 0 \right)$

3<sup>e</sup> Ordre de grandeur NS suivant  $x$ :  $\rho \frac{U_0}{t} \sim y \frac{U_0}{S^2}$  avec  $S$  épaisseur conductrice

$$\Rightarrow S = (\gamma t)^{1/2} \text{ avec } \gamma = \rho g / \text{viscosité cinétique}$$



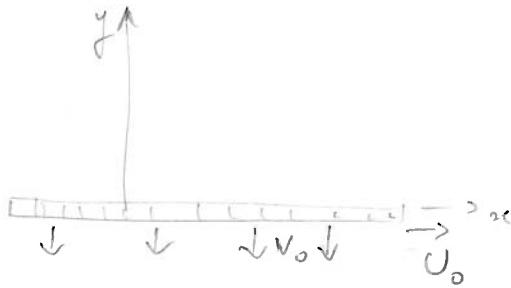
$$4^e \tau_{xy} = \gamma \frac{\partial u_x}{\partial y} \sim \gamma \frac{U_0}{S} \sim \gamma^{1/2} e^{1/2} U_0 t^{-1/2}$$

dépend de  $y$  et  $\rho$ , intermédiaire entre visqueux et inertiel

$$F = \tau_{xy} S \sim \gamma \frac{U_0}{S} S \sim \gamma^{1/2} e^{1/2} U_0 S t^{-1/2}$$

$F \propto q^2 t^1$

## II Cas d'une plaque poreuse aspirante



Solution statique  $\begin{cases} u_x(y) \\ u_y(y) \end{cases}$

5° Incompressibilité  $\Rightarrow \operatorname{div} \vec{u} = 0 \Rightarrow \frac{\partial u_x}{\partial x} + \frac{\partial u_y}{\partial y} = 0 \Rightarrow \frac{\partial u_y}{\partial y} = 0$   
 $\Rightarrow u_y = \text{cte} = -V_0$  car  $u_y(y=0) = -V_0$  donc  $\forall y$ .

6° Eq.-NS :  $\begin{cases} \rho u_y \frac{\partial u_x}{\partial y} = \gamma \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} & (1) \\ \rho u_y \frac{\partial u_x}{\partial y} = -\frac{\partial p}{\partial y} + \rho g & (2) \end{cases}$

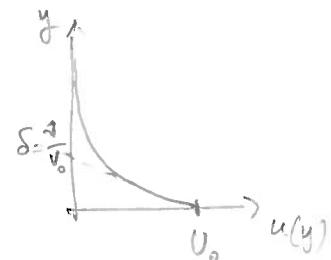
(2)  $\Rightarrow \frac{\partial p}{\partial y} = \rho g \Rightarrow$  pression hydrostatique sans rôle dans l'équation

(1)  $\Rightarrow -\rho V_0 \frac{\partial u_x}{\partial y} = \gamma \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} \Rightarrow \frac{\partial^2 u_x}{\partial y^2} = -\frac{V_0}{\gamma} \frac{\partial u_x}{\partial y}$   
 $\Rightarrow \frac{\partial u_x}{\partial y} = k e^{-y/\delta}$  avec  $\delta = \frac{\gamma}{V_0}$   
 $\Rightarrow u_x(y) = k' e^{-y/\delta} + k''$

CL:  $u_x(y=0) = U_0$  et  $u_x(y=+\infty) = 0 \Rightarrow \begin{cases} k'' = 0 \\ k' = U_0 \end{cases}$

$\Rightarrow \boxed{u_x(y) = U_0 e^{-y/\delta}}$  avec  $\delta = \frac{\gamma}{V_0}$

épaisseur de couches limite  $\delta$  indépendante du temps!



7°  $\sigma_{xy} = \gamma \frac{\partial u_x}{\partial y} = -\gamma \frac{U_0}{\delta} = -\rho U_0 V_0$

$F = \sigma_{xy} S = -\gamma \frac{U_0}{\delta} S = -\rho U_0 V_0 S$

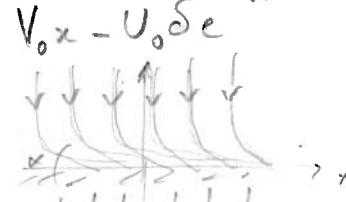
) indépendant de  $y$ !  
 proportionnel à  $\rho$  et à  $U_0 V_0$

expression de type inertielle

(l'aspiration transforme  $U_0$  en  $V_0$  en variation de  $q^{te}$  de rest)  
 au niveau de la plaque

8°/  $\begin{cases} u_x = \frac{\partial \Psi}{\partial y} \quad \Psi(x,y) = -U_0 \delta e^{-y/\delta} + \text{cte}(x) \\ u_y = -\frac{\partial \Psi}{\partial x} \quad \Psi(x,y) = V_0 x + \text{cte}(y) \end{cases}$

$\alpha = \frac{U_0}{V_0}$



## 8/- Paramètres caractéristiques du problème:

- Force :  $[F] = M L T^{-2}$       • Vitesse :  $[V_0] = L T^{-1}$
- Viscosité :  $[\eta] = M L^{-1} T^{-1}$       • Vitesse  $[V_o] = L T^{-1}$
- masse volumique :  $[\rho] = M L^{-3}$       • Surface  $[S] = L^2$

9/- On a 3 grandeurs indépendantes  $M, L, T$ .

Il existe donc  $6 - 3 = 3$  nombres sans dimension dans ce problème.

On prend comme grandeurs indépendantes  $\eta, S, V_o$ .

$$\Pi_1 = F \eta^\alpha S^\beta V_o^\gamma \quad \Pi_1 = \frac{F}{\eta \sqrt{S} V_o}$$

$$\Pi_2 = \rho \eta^\alpha S^\beta V_o^\gamma \quad \Pi_2 = \frac{\rho V_o \sqrt{S}}{\eta}$$

$$\Pi_3 = U_o \eta^\alpha S^\beta V_o^\gamma \quad \Pi_3 = \frac{U_o}{V_o}$$

On a donc une relation entre  $\Pi_1, \Pi_2$  et  $\Pi_3$  de la forme  $\Pi_1 = f(\Pi_2, \Pi_3)$

$$\begin{cases} \Pi_1 \sim \text{Force de Stokes} \\ \Pi_2 \sim \text{Nombre de Reynolds} \\ \Pi_3 \sim \text{Rapport des vitesses} \end{cases}$$

Pour exemple on peut conjecturer  $\Pi_1 \propto \Pi_2 \cdot \Pi_3$  donc  $F \propto \eta \sqrt{S} V_o \frac{\rho V_o \sqrt{S}}{\eta} \frac{U_o}{V_o}$

soit :  $F \propto \rho V_o U_o S$

## Partie B : Ecoulement tourbillonnaire

1°) Incompressibilité  $\Rightarrow \operatorname{div} \vec{u} = 0 \Rightarrow \frac{1}{r} \frac{\partial(ru_r)}{\partial r} + \frac{1}{z} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} + \frac{\partial u_z}{\partial z} = 0$ .

$$u_\theta(r) \Rightarrow \operatorname{div} \vec{u} = 0 \quad \forall z$$

2°) Rotationnel  $\vec{\operatorname{rot}}[\vec{u}_\theta(r) \vec{e}_\theta] = \frac{1}{r} \frac{\partial(ru_\theta)}{\partial r} \vec{e}_z$ .

$$\text{Pour } r \leq a \quad u_\theta(r) = \frac{\Gamma r}{2\pi a^2} \Rightarrow \vec{\operatorname{rot}} \vec{u} = \frac{\Gamma}{\pi a^2} \vec{e}_z = \text{cte}$$

$$\text{Pour } r \geq a \quad u_\theta(r) = \frac{\Gamma}{2\pi r} \Rightarrow \vec{\operatorname{rot}} \vec{u} = 0$$

3°) Circulation  $c = \oint \vec{u} \cdot d\vec{l}$

Contour circulaire centré sur l'origine  $2\pi$

$$\text{Pour } r \leq a \quad c = \int_0^{2\pi} \frac{\Gamma r}{2\pi a^2} r d\theta = \frac{\Gamma r^2}{2\pi a^2}$$

$$\text{Pour } r \geq a \quad c = \int_0^{2\pi} \frac{\Gamma}{2\pi r} r d\theta = \Gamma = \text{cte}$$

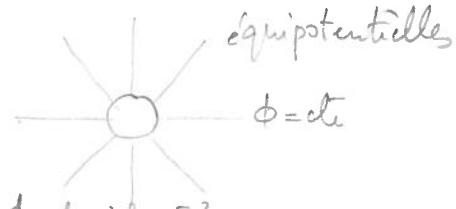
Contour ne contenant pas le cœur

$$c = \oint \vec{u} \cdot d\vec{l} = \oint \vec{\operatorname{rot}} \vec{u} \cdot d\vec{s} = 0 \quad \text{si le contour ne contient pas le cœur}$$

4°)  $\vec{u} = \vec{\operatorname{grad}} \phi$        $\phi$  défini si  $\vec{\operatorname{rot}} \vec{u} = 0$  donc  $q^d \quad r \geq a$ .

$$u_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \Rightarrow \frac{\partial \phi}{\partial \theta} = ru_\theta = \frac{\Gamma}{2\pi} \Rightarrow \phi = \frac{\Gamma}{2\pi} \theta + \text{cte.}$$

$$\Delta \phi = \frac{\Gamma}{8} \Rightarrow \Delta \theta = \frac{2\pi}{8} = \frac{\pi}{4}.$$

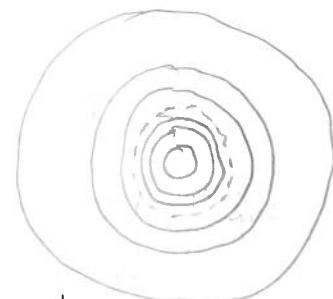


5°) Fonction de courant  $\Psi$  définie à 8)  $q^d \quad \operatorname{div} \vec{u} = 0$

$$u_\theta = -\frac{\partial \Psi}{\partial r}$$

\* Pour  $r \leq a \quad \frac{\partial \Psi}{\partial r} = -\frac{\Gamma r}{2\pi a^2} \Rightarrow \Psi = -\frac{\Gamma r^2}{4\pi a^2} + \text{cte}$

\* Pour  $r \geq a \quad \frac{\partial \Psi}{\partial r} = -\frac{\Gamma}{2\pi r} \Rightarrow \Psi = -\frac{\Gamma}{2\pi} \ln r + \text{cte}$



Par conservation du débit, les lignes d'écoulement se rapprochent  $q^d \quad r \nearrow$  dans le cœur ( $r \leq a$ ) et s'éloignent au contraire à l'extérieur ( $r \geq a$ )

(5)

6) lignes équimom = lignes courant = trajectoires particulières  
car écoulement stationnaire

7) Eq NS suivant  $r$  :  $-\rho \frac{u_\theta^2}{r} = -\frac{\partial p}{\partial z} \Rightarrow \frac{\partial p}{\partial r} > 0$   $\rho \propto q^2 r \propto$   
du "force" centrifuge

$$\frac{\partial p}{\partial r} = \rho \frac{u_\theta^2}{r}$$

Zone  $r \leq a$   $\frac{\partial p}{\partial r} = \rho \frac{\Gamma^2 r}{4\pi^2 a^4} \Rightarrow p(r_0) = \rho \frac{\Gamma^2 r_0^2}{8\pi^2 a^4} + K_1(z)$  parabolique

Zone  $r \geq a$   $\frac{\partial p}{\partial r} = \rho \frac{\Gamma^2}{4\pi^2 z^3} \Rightarrow p(r_0) = \frac{-\rho \Gamma^2}{8\pi^2 z^2} + K_2(z)$  hyperbolique

$$p(r) = p(r_0)$$

8) Eq. NS suivant  $z$  :  $0 = -\frac{\partial p}{\partial z} - \rho g \Rightarrow \frac{\partial p}{\partial z} = -\rho g$   
 $p(z) = -\rho g z + K_3(r)$

avec  $p(z=h) = p_{at} \Rightarrow K_3(r) = p_{at} + \rho g h(r)$

$$\Rightarrow p(r,z) = \rho g h(r) + p_{at} - \rho g z \Leftrightarrow h(r) = \frac{p(r,z) - p_{at} + \rho g z}{\rho g}$$

Zone  $r \leq a$   $h = h_0 \text{ en } r=0 \Rightarrow K_1(z) = p_{at} + \rho g h_0 - \rho g z$   
 $\Rightarrow h(r) = h_0 + \frac{\rho \Gamma^2 r^{2/2}}{8\pi^2 a^4}$ , d'où  $h(a) = h_0 + \frac{\rho \Gamma^2}{8\pi^2 a^2}$   
 profil parabolique

Zone  $r \geq a$   $p(a,z) = -\frac{\rho \Gamma^2}{8\pi^2 a^2} + K_2(z) = \rho g h(a) + p_{at} - \rho g z \Rightarrow K_2(z) = 2\rho g h(a) + p_{at} - \rho g z$   
 $\Rightarrow h(r) = h_0 + \frac{\rho \Gamma^2}{8\pi^2 a^2} \left(2 - \frac{a^2}{r^2}\right)$  profil hyperbolique

9) Bernoulli  $\rightarrow$  Toricelli  $u = \sqrt{gH}$   
 $\frac{1}{2} \rho u^2 = \rho g H$

Création fondille  $\Rightarrow u \downarrow ?$

