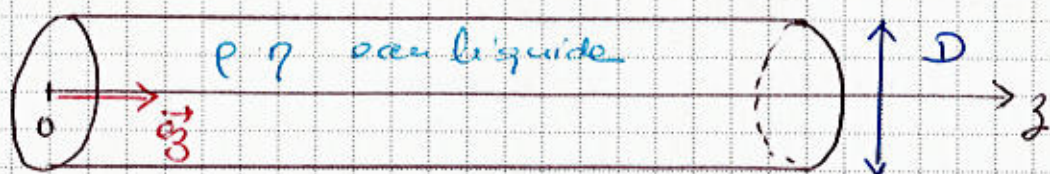


Etude d'une canalisation domestique

Ecoulement incompressible laminaire stationnaire



1] A priori $\vec{v}(r, \theta, z, t)$ en repère cylindrique
 Ecoulement permanent $\rightarrow \vec{v}$ ne dépend pas du temps

Effet de paroi négligé \Rightarrow tube cylindrique -
 le système est invariant par toute rotation autour de Oz $\rightarrow \vec{v}$ ne dépend pas de θ

L'axe du tube est Oz \vec{v} est dirigé selon Oz

D'où $\vec{v}(M, t) = v(r, z) \vec{e}_z$

2] Equation locale de conservation de la masse

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

En régime stationnaire $\frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$. De plus ρ est uniforme. Il vient

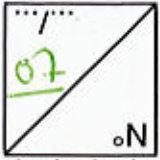
$$\text{div} \vec{v} = 0$$

Soit $\frac{\partial v}{\partial z} = 0$ v ne dépend pas de z

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

la partie barrée

ne rien écrire dans



3) Equation de Navier Stokes :

$$\rho \left[\underbrace{\frac{\partial \vec{v}}{\partial t}}_{=0} + (\vec{v} \cdot \text{grad}) \vec{v} \right] = -\text{grad } P + \eta \Delta \vec{v}$$

a

$$\vec{v} \cdot \text{grad} \vec{v} = v(r) \frac{\partial}{\partial z} (v(r) \vec{e}_z) = \vec{0}$$

Il vient $\text{grad } P = \eta \Delta \vec{v}$

avec $\text{grad } P = \frac{\partial P}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial P}{\partial \theta} \vec{e}_\theta + \frac{\partial P}{\partial z} \vec{e}_z$

et $\Delta \vec{v} = \Delta (v(r) \vec{e}_z) = (\Delta v(r)) \vec{e}_z$
 $= \left(\frac{\partial^2 v}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial v}{\partial r} \right) \vec{e}_z$

Il vient

$\frac{\partial P}{\partial r} = 0$ P ne dépend pas de r

$\frac{\partial P}{\partial \theta} = 0$ P ne dépend pas de θ

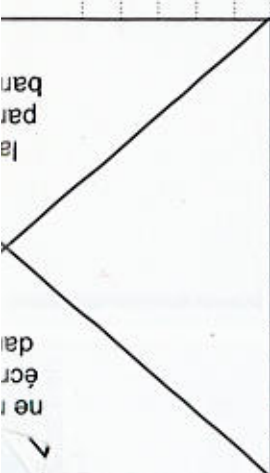
b

$\frac{\partial P}{\partial z} = \eta \left[\frac{d^2 v}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dv}{dr} \right] = \frac{dP}{dz}$

Ne dépend que de r Ne dépend

De plus $\frac{d}{dr} \left(r \frac{dv}{dr} \right) = \frac{dv}{dr} + r \frac{d^2 v}{dr^2}$

Soit $\frac{\eta}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dv}{dr} \right) = k$





4] On a $\frac{d}{dr} \left(r \frac{dv}{dr} \right) = \frac{k}{\eta} r$

Soit $r \frac{dv}{dr} = \frac{k r^2}{2\eta} + A$

$$\frac{dv}{dr} = \frac{k r}{2\eta} + \frac{A}{r}$$

$$v(r) = \frac{1}{2} \frac{k r^2}{2\eta} + A \ln r + B$$

or $v(0)$ est finie $\Rightarrow A = 0$

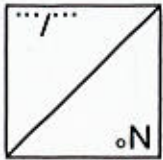
$v\left(\frac{D}{2}\right) = 0$ le fluide visqueux adhère à la paroi

$$\frac{1}{16} \frac{k D^2}{\eta} = -B$$

$$v(r) = \frac{k}{16\eta} \left[4r^2 - D^2 \right]$$

$$v > 0 \Rightarrow k < 0$$

19] 5] $\Phi_v =$ débit volumique
= flux de \vec{v} à travers une section
de tube
 $= \iint \vec{v}(M) \cdot d\vec{S}_M$
 $= \iint v(r) r d\theta dr$
 $= 2\pi \int_0^{D/2} \frac{k}{16\eta} (4r^2 - D^2) r dr$
 $= \frac{2\pi k}{16\eta} \left[4r^3 - \frac{D^2 r^2}{2} \right]_0^{D/2}$



(4)

$$Q_v = \frac{2\pi k}{16\eta} \left(\frac{D^4}{16} - \frac{D^4}{8} \right)$$

$$Q_v = - \frac{2\pi k D^4}{16^2 \eta}$$

6) v est maximale pour $r = 0$

$$v(r) = - \frac{k}{16\eta} (D^2 - 4r^2)$$

$$v_0 = v(0) = \frac{-k D^2}{16\eta}$$

$$\text{On a } Q_v = - \frac{k}{16\eta} \frac{2\pi}{16} D^4$$
$$= + v_0 \frac{2\pi}{16} D^2$$

$$v_0 = \frac{8Q_v}{\pi D^2}$$

7) Par définition $Re = \frac{\rho \|\vec{v} \cdot \text{grad } \vec{v}\|}{\eta \|\Delta \vec{v}\|}$

$\rho (\vec{v} \cdot \text{grad}) \vec{v} =$ $\rho \times$ accélération convective

$\eta \|\Delta \vec{v}\| =$ force de viscosité par unité de volume

$$Re = \frac{\rho L L}{\eta} \quad \text{avec } L = \frac{4Q_v}{\pi D^2}$$

$$L = D$$

$$\text{Soit } Re = \frac{\rho}{\eta} \frac{4Q_v}{\pi D^2} \times D$$

$$Re = \frac{\rho}{\eta} \frac{4Q_v}{\pi D}$$



8) AN - Pour que l'écoulement de l'eau reste laminaire il faut $Re < Re_c$

(5)

$$\Leftrightarrow \frac{\rho}{\eta} \frac{4Qv}{\pi D} < Re_c$$

$$Q_{vmax} = \frac{\rho \pi Re_c D}{4\rho}$$

$$Q_{vmax} = 1,5 \cdot 10^{-4} \text{ m}^3 \text{ s}^{-1}$$

$$= 0,55 \text{ m}^3 \text{ h}^{-1} \quad \text{ou } 553 \text{ L h}^{-1}$$

$$v_{0max} = 0,16 \text{ m s}^{-1}$$

Avec le débit maximal l'écoulement est turbulent —