

Solution

1. L'écoulement étant incompressible, irrotationnel et non stationnaire l'équation d'Euler prend la forme  $\rho \left( \overrightarrow{\text{grad}} \left( \frac{v^2}{2} \right) + \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} \right) = -\overrightarrow{\text{grad}}P + \rho \vec{g}$ , et avec  $\rho \vec{g} = -\overrightarrow{\text{grad}}(\rho g z)$ , on peut écrire :

$$\overrightarrow{\text{grad}} \left( P + \rho g z + \rho \frac{v^2}{2} \right) + \rho \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} = \vec{0}.$$

2. Intégrons cette relation le long de la ligne de courant qui passe par le milieu du tube (longueur  $L$ ) entre A et B :

$$\int_A^B \overrightarrow{\text{grad}} \left( P + \rho g z + \rho \frac{v^2}{2} \right) \cdot \overrightarrow{d\ell} + \int_A^B \rho \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} \cdot \overrightarrow{d\ell} = 0, \text{ ou bien : } \left[ P + \rho g z + \rho \frac{v^2}{2} \right]_A^B + \rho \int_A^B \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} \cdot \overrightarrow{d\ell} = 0.$$

Le liquide étant incompressible, chaque du point du liquide a même vitesse  $v = \frac{dz}{dt} = v_B$ , et de plus :  $z = z_B = -z_A$  et  $L = cte$ .

Le premier terme s'écrit :  $\left[ P + \rho g z + \rho \frac{v^2}{2} \right]_A^B = P_B - P_A + \rho g (z_B - z_A) + \rho \frac{v_B^2 - v_A^2}{2} = 2\rho g z$  car

$P_A = P_B = P_0$  (la pression atmosphérique locale) et  $v_A = v_B$  car chaque du point du liquide a même vitesse.

Le deuxième terme s'écrit :  $\rho \int_A^B \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} \cdot \overrightarrow{d\ell} = \rho \frac{d}{dt} \left( \int_A^B \vec{v} \cdot \overrightarrow{d\ell} \right) = \rho \frac{dv}{dt} \int_A^B d\ell = \rho \frac{dv}{dt} L = \rho \ddot{z} L$ .

Finalement :  $2\rho g z + \rho \ddot{z} L = 0$ , ou bien  $\ddot{z} + \frac{2g}{L} z = 0$ . On en déduit  $\omega_0 = \sqrt{\frac{2g}{L}}$ .

3. On obtient l'équation différentielle d'un oscillateur harmonique, chaque surface libre possède un mouvement oscillatoire sinusoïdal de période  $T = 2\pi \sqrt{\frac{L}{2g}}$ .

4. Commentaires :

- si  $L$  augmente alors  $T$  augmente : plus le volume de liquide est important et plus les oscillations sont lentes ;
- $T$  est indépendante de la masse volumique  $\rho$ , donc de la nature du fluide. En réalité le liquide est visqueux et on observe un amortissement avant de revenir à la position d'équilibre, les oscillations sont pseudo-périodiques.

**Solution**

1. La vitesse de l'eau en A (dans le référentiel terrestre fixe) s'écrit, en négligeant la longueur des becs devant celle des bras, via la loi de composition des vitesses :  $\vec{v}_A = \vec{v}_e + \vec{v}_r$ . La vitesse d'entraînement est celle du tourniquet :  $\vec{v}_e = R\omega\vec{u}_\theta$ .

La vitesse relative de l'eau dans le référentiel tournant lié au tourniquet :  $\vec{v}_r = -v_r\vec{u}_\theta$  avec  $v_r > 0$  telle que  $\frac{D_v}{2} = sv_r$ .

On a donc  $\vec{v}_A = (R\omega - v_r)\vec{u}_\theta$ , soit  $\vec{v}_A = \left(R\omega - \frac{D_v}{2s}\right)\vec{u}_\theta$ .

2. Soit S le système ouvert constitué à chaque instant de l'eau contenue dans le tourniquet (l'axe, les 2 bras et les 2 becs), soit  $\sigma_z$  son moment cinétique par rapport à Oz,  $\sigma_z$  est indépendant du temps car le régime est stationnaire.

Soit S\* le système fermé constitué à l'instant  $t$  du système S et de la masse  $dm$  d'eau qui entre à la base du tourniquet pendant une durée  $dt$ . A l'instant  $t + dt$ , S\* est constitué de S et des masses  $dm_A$  et  $dm_B$  qui ont été éjectées en A et B entre les instants  $t$  et  $t + dt$ .

Par définition  $D_v = \frac{dV}{dt}$  et  $m = \rho V$ , soit  $D_v = \frac{1}{\rho} \frac{dm}{dt}$  et  $dm = \rho D_v dt$ .

La conservation de la masse s'écrit  $dm = dm_A + dm_B$ .

Le système est symétrique :  $dm_A = dm_B$ . On a alors  $dm_A = dm_B = \frac{dm}{2}$ .

Considérons la variation de moment cinétique de S\* pendant  $dt$  :  $D\sigma = \sigma_z^*(t + dt) - \sigma_z^*(t)$ .

Le moment cinétique de la masse  $dm$  d'eau qui entre dans le tourniquet est nul car sa vitesse est parallèle à Oz.

Le poids du tourniquet est de moment nul par rapport à Oz et ne contribue pas à la mise en rotation du tourniquet.

La contribution de la masse  $dm_A$  d'eau au moment cinétique à l'instant  $t + dt$  est alors :

$$dm_A (\vec{OA} \wedge \vec{v}_A) \cdot \vec{u}_z = \frac{1}{2} \rho D_v dt \left( R\vec{u}_r \wedge \left( R\omega - \frac{D_v}{2s} \right) \vec{u}_\theta \right) \cdot \vec{u}_z = \frac{1}{2} \rho D_v R \left( R\omega - \frac{D_v}{2s} \right) dt$$

On a la même contribution en B, d'où  $\sigma_z^*(t + dt) - \sigma_z^*(t) = \rho D_v R \left( R\omega - \frac{D_v}{2s} \right) dt$ .

Or  $\sigma_z^*(t + dt) - \sigma_z^*(t) = \frac{D\sigma_z^*}{Dt} dt$ , et finalement  $\frac{D\sigma_z^*}{Dt} = \rho D_v R \left( R\omega - \frac{D_v}{2s} \right)$ .

3. En appliquant le théorème du moment cinétique au tourniquet on obtient

$$\Gamma = \rho D_v R \left( R\omega - \frac{D_v}{2s} \right), \text{ soit } \boxed{\omega = \frac{D_v}{2sR} + \frac{\Gamma}{\rho D_v R^2}}.$$

4. En l'absence de frottement :  $\omega = \frac{D_v}{2sR}$  proportionnelle au débit volumique  $D_v$  et inversement proportionnelle à  $R$  et  $s$ .

$\omega_{\text{exp}} < \frac{D_v}{2sR}$ , les frottements ne sont pas négligeables (en particulier les frottements solides au niveau de l'axe de rotation) et  $\Gamma < 0$ .

$\omega$  est proportionnelle à  $\frac{1}{R}$  : un petit tourniquet tourne plus vite qu'un grand (à débit et section égaux).

L'intérêt d'augmenter  $\omega$  est d'augmenter  $v_A$  et de couvrir une surface arrosée plus importante.