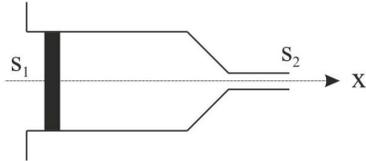


## Correction du TD n°11 : Bilans en méca flu

### Exercice 1 : Force sur une seringue



1) Par définition du débit volumique on a :

$$D_v = s_1 v_1 = s_2 v_2 \quad \text{d'où} \quad \boxed{v_1 = \frac{D_v}{s_1}} \quad \text{et} \quad \boxed{v_2 = \frac{D_v}{s_2}}$$

2) Soit  $p_1$  la pression dans le liquide au niveau du piston. Le piston doit avancer à vitesse constante pour assurer un débit volumique constant donc il doit être en équilibre mécanique sous l'effet des forces de pression  $-p_1 s_1 \vec{u}_x$  exercées par le liquide, des forces de pression  $p_0 s_1 \vec{u}_x$  exercées par l'atmosphère et de la force  $F_p \vec{u}_x$  exercée par l'opérateur. Ainsi :

$$-p_1 s_1 \vec{u}_x + p_0 s_1 \vec{u}_x + F_p \vec{u}_x = \vec{0} \quad \text{soit} \quad F_p = (p_1 - p_0) s_1$$

Il convient donc d'exprimer la différence de pression  $p_1 - p_0$  qui est aussi la différence de pression entre le voisinage du piston où la vitesse vaut  $v_1$  et la sortie où elle vaut  $v_2$ . Les conditions d'application de la relation de Bernoulli sur la ligne de courant confondue avec l'axe de révolution  $Ox$  de la seringue sont réunies, de telle sorte qu'on peut écrire :

$$p_1 + \frac{\mu v_1^2}{2} = p_0 + \frac{\mu v_2^2}{2} \quad \text{soit} \quad p_1 - p_0 = \frac{\mu (v_2^2 - v_1^2)}{2} = \frac{\mu D_v^2}{2} \left( \frac{1}{s_2^2} - \frac{1}{s_1^2} \right)$$

On en déduit finalement l'expression de la force qu'il faut exercer sur le piston :

$$\boxed{F_p = \frac{\mu D_v^2 (s_1^2 - s_2^2)}{2 s_1 s_2^2} > 0}$$

de telle sorte qu'il faut *pousser le piston* conformément à ce qu'on fait en pratique.

3) Considérons le système fermé constitué du réservoir, du piston, du tube d'éjection et du liquide contenu à l'instant  $t$  dans la seringue. À l'instant  $t + dt$ , le même système fermé est constitué du réservoir, du piston qui a avancé de  $v_1 dt$ , du tube d'éjection, du liquide contenu à l'instant  $t + dt$  dans la seringue et du liquide qui est sorti entre  $t$  et  $t + dt$ . Le régime étant stationnaire, tout se passe comme si on faisait passer une masse  $\mu D_v dt$  de la vitesse  $v_1 \vec{u}_x$  à la vitesse  $v_2 \vec{u}_x$  donc la variation de quantité de mouvement vaut  $d\vec{P}^* = \mu D_v dt (v_2 - v_1) \vec{u}_x$ , d'où

$$\frac{d\vec{P}^*}{dt} = \mu D_v (v_2 - v_1) \vec{u}_x = \mu D_v^2 \left( \frac{1}{s_2} - \frac{1}{s_1} \right) \vec{u}_x = \frac{\mu D_v^2 (s_1 - s_2)}{s_1 s_2} \vec{u}_x$$

Ce système est soumis aux forces de pression associées à une pression uniforme  $p_0$  imposée par l'atmosphère sur une surface fermée dont la résultante est donc nulle. Il est soumis par ailleurs aux forces  $F_p \vec{u}_x$  et  $F_r \vec{u}_x$  exercées par l'opérateur respectivement sur le piston et sur le réservoir. La loi de la quantité de mouvement s'écrit alors en projection sur  $\vec{u}_x$  :

$$\frac{dP^*}{dt} = 0 + F_p + F_r \quad \text{soit} \quad F_p + F_r = \frac{\mu D_v^2 (s_1 - s_2)}{s_1 s_2}$$

En utilisant l'expression de  $F_p$  obtenue en 2, il vient alors :

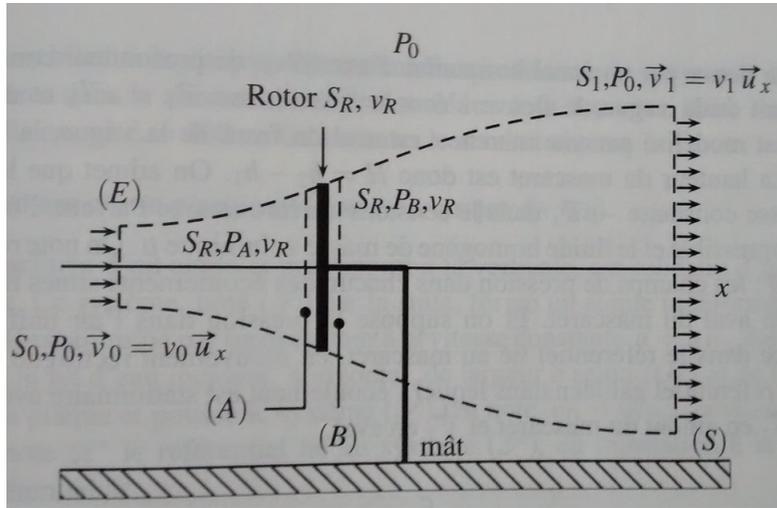
$$F_r = \frac{\mu D_v^2 (s_1 - s_2)}{s_1 s_2} - F_p = \frac{\mu D_v^2 (s_1 - s_2)}{s_1 s_2} - \frac{\mu D_v^2 (s_1^2 - s_2^2)}{2 s_1 s_2^2}$$

En utilisant une identité remarquable pour factoriser  $s_1 - s_2$ , il vient :

$$F_r = \frac{\mu D_v^2 (s_1 - s_2) (2s_2 - (s_1 + s_2))}{2 s_1 s_2^2} \quad \text{soit} \quad \boxed{F_r = - \frac{\mu D_v^2 (s_1 - s_2)^2}{2 s_1 s_2^2} < 0}$$

de telle sorte qu'il faut *retenir le réservoir* conformément à ce qu'on fait en pratique.

**Exercice 4 : Éolienne**



1) L'écoulement étant incompressible, il y a conservation du débit volumique :

$$v_0 S_0 = v_R S_R = v_1 S_1$$

Au delà de l'éolienne, la vitesse de l'air a diminué, donc la section s'est élargie, d'où l'allure des lignes de courant.

2) On considère le système ouvert  $\Sigma(t)$  formé de l'air contenu à la date  $t$  dans le tube de courant, entre les sections  $S_0$  et  $S_1$ . Pour pouvoir appliquer les théorèmes de la mécanique, on construit alors le système fermé  $\Sigma^*$  défini :

- à  $t$  par  $\Sigma^*(t) = \Sigma(t) + dm_0$ , où  $dm_0$  est la masse d'air qui va rentrer dans  $\Sigma$  entre  $t$  et  $t + dt$ ;
- à  $t + dt$  par  $\Sigma^*(t + dt) = \Sigma(t + dt) + dm_1$ , où  $dm_1$  est la masse d'air qui va sortir de  $\Sigma$  entre  $t$  et  $t + dt$ ;

En régime stationnaire  $\Sigma(t) = \Sigma(t + dt)$ . Un bilan de masse donne alors  $dm = dm_0 = dm_1 = \mu S_0 v_0 dt$ , et un bilan de quantité de mouvement (cf cours)  $\frac{d\vec{P}^*}{dt} = \frac{dm}{dt} (\vec{v}_1 - \vec{v}_0)$ .

Or, les forces extérieures s'exerçant sur  $\Sigma^*$  sont la force  $\vec{F}$  du rotor de l'éolienne et les forces de pression. Mais, la pression étant uniforme tout autour du système étudié, la force résultante est nulle.

Finalement, il reste, en projetant sur l'axe  $(Ox)$  :  $F = \mu v_0 S_0 (v_1 - v_0)$ .

3) On applique maintenant le même type de bilan de quantité de mouvement entre  $A$  et  $B$ . La différence étant que la résultante des forces de pression n'est plus nulle, ce qui donne  $F + S_R(p_A - p_B) = \mu S_0 v_0 (v_R - v_0) = 0$ .

Il reste maintenant à relier la pression à la vitesse. On utilise pour cela la relation de BERNOULLI sur une ligne de courant entre l'entrée (0) et  $A$ , ainsi qu'entre  $B$  et la sortie (1). Cela est rendu possible par le fait que l'écoulement y est parfait, stationnaire, incompressible et homogène (PSIH). On obtient alors :

$$p_0 + \mu \frac{v_0^2}{2} = p_A + \mu \frac{v_R^2}{2} \text{ et } p_B + \mu \frac{v_R^2}{2} = p_0 + \mu \frac{v_1^2}{2}$$

On en déduit que  $p_A - p_B = \mu \frac{v_0^2 - v_1^2}{2}$ , et donc  $F = \mu S_R \frac{v_1^2 - v_0^2}{2}$ .

Remarque : On ne peut pas appliquer BERNOULLI entre  $A$  et  $B$ , car l'écoulement n'y est pas parfait à cause de sa forte inhomogénéité au niveau des pales. La viscosité y joue alors un rôle non négligeable, qui se traduit par l'existence d'une couche limite.

En égalant les deux expressions de  $F$ , on obtient :

$$\mu v_0 S_0 (v_1 - v_0) = \mu S_R \frac{(v_1 - v_0)(v_1 + v_0)}{2}$$

soit  $v_R S_R \stackrel{1)}{=} v_0 S_0 = \frac{(v_1 + v_0)}{2} S_R$ , ce qui conduit finalement à  $v_R = \frac{v_0 + v_1}{2}$ .

4) Un bilan d'énergie cinétique sur  $\Sigma^*$  en régime stationnaire donne (cf cours) :

$$\frac{dEc^*}{dt} = \frac{1}{2} \mu S_0 v_0 (v_1^2 - v_0^2) \stackrel{1)}{=} \frac{1}{2} \mu S_R v_R (v_1^2 - v_0^2) \stackrel{3)}{=} \frac{1}{4} \mu S_R (v_0 + v_1) (v_1^2 - v_0^2)$$

Or, si on appelle  $\mathcal{P}$  la puissance des actions exercées par le vent sur le rotor, alors la puissance des actions exercées par le rotor sur le vent est  $-\mathcal{P}$ , d'après le principe des actions réciproques. Le théorème de l'énergie cinétique s'écrit alors  $\frac{dEc^*}{dt} = -\mathcal{P}$ , ce qui conduit, en introduisant  $\alpha = v_1/v_0$ , à

$$\mathcal{P} = \frac{1}{4} \mu S_R v_0^3 (1 + \alpha)(1 - \alpha^2)$$

dont le maximum en fonction de  $\alpha$  est la valeur annulant la dérivée

$$\frac{d\mathcal{P}}{d\alpha} = \frac{1}{4}\mu S_R v_0^3 (1 - 2\alpha - 3\alpha^2) = 0$$

soit  $\alpha = 1/3$  et  $\mathcal{P}_{\max} = \frac{8}{27}\mu S_R v_0^3$ .

5) Pour l'éolienne de faible puissance, on obtient  $\mathcal{P}_{\max} \approx 700 \text{ W}$ , donc  $\frac{\mathcal{P}_{\text{nom}}}{\mathcal{P}_{\max}} = 57\%$ .

Pour l'éolienne de forte puissance, on obtient  $\mathcal{P}_{\max} \approx 2125 \text{ kW}$ , donc  $\frac{\mathcal{P}_{\text{nom}}}{\mathcal{P}_{\max}} = 31\%$ .

Ces rapports représentent les rendements des éoliennes, calculés par rapport à l'énergie maximale théoriquement récupérable. Dans la chaîne énergétique hélice - générateur électrique - transformateur éventuel, c'est de loin l'hélice qui a le plus mauvais rendement et ce, d'autant plus qu'elle est de forte puissance; c'est donc la transformation énergie cinétique du vent  $\rightarrow$  énergie mécanique sur l'axe de l'éolienne qui se fait le plus difficilement!