

CAPES Blanc - Physique - 18 nov. 2017

Proposition de correction: Etienne PARISET

PARTIE D

1) En négligeant la masse du piston et de la tige (par rapport aux masses à déplacer), la force de poussée  $F_s$  est la force de pression exercée par le liquide sur le piston:

$$F_s = P_s \times S = P_s \times \frac{\pi D^2}{4}. \quad \text{A.N.: } F_s \approx 980 \text{ N}$$

2) La puissance est le produit de la force par la vitesse:

$$\text{D'où } P_m = F_s \times V \approx 98 \text{ W}$$

Le débit entrant est alors  $Q_v = S \times V = \frac{\pi D^2 V}{4}$

$$\text{A.N.: } Q_v \approx 2.0 \times 10^{-4} \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$$

3) Cette fois, la surface sur laquelle agit le liquide sous pression est moindre:  $S' = S - S_{\text{tige}}$ , soit

$$S' = \frac{\pi D^2}{4} - \frac{\pi d^2}{4} \approx 1.9 \times 10^{-3} \text{ m}^2$$

$$\text{D'où } F_e = P_s \times S' \approx 940 \text{ N}$$

4) On a  $Q'_v = S' \times V \approx 1.9 \times 10^{-4} \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$

5) On considère une ligne de courant allant de l'entrée du liquide, à la pression  $P_s$  et à la vitesse  $V_s$  jusqu'au niveau du trou, où le fluide se trouve à pression atmosphérique à la vitesse  $V_{\text{suite}}$ .

L'application du théorème de Bernoulli le long de cette ligne de courant donne:

$$\frac{1}{2} \rho V_s^2 + P_s + \rho g z_{\text{entrée}} = \frac{1}{2} \rho V_{\text{suite}}^2 + P_0 + \rho g z_{\text{suite}}$$

Compte tenu de la grande différence de pression entre le liquide à l'entrée du piston et l'air à la sortie du trou,  $P_s - P_0 = 4 \cdot 10^5 \text{ Pa}$ ,

on peut négliger la différence  $\rho g (z_{\text{suite}} - z_{\text{entrée}})$  ainsi que  $\frac{1}{2} \rho V_s^2$ .

D'où  $\frac{1}{2} \rho V_{\text{suite}}^2 \approx P_s - P_0$ , et  $V_{\text{suite}} \approx \sqrt{\frac{2(P_s - P_0)}{\rho}}$

A.N.: Pour de l'eau,  $\rho = 10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$  et  $V_{\text{suite}} \approx 28 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$

6) D'où le débit de fuite  $Q_{\text{fuite}} = V_{\text{suite}} \times \frac{\pi \delta^2}{4} \approx 5,6 \cdot 10^{-6} \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ .

Ceci est négligeable par rapport à  $Q_v$ .

7) Cherchons la valeur de  $\delta$  pour laquelle on aurait

$Q_{\text{fuite}} \approx 10\% \times Q_v \approx 2,0 \cdot 10^{-5} \text{ m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ .

soit  $\delta \approx 1 \text{ mm}$

$$\delta = \left( \frac{4 Q_{\text{fuite}}}{\pi V_{\text{suite}}} \right)^{1/2}$$