

Contrôle 2024 TSI

III Vidange et approvisionnement en eau de mer d'un aquarium -

A - Vidange

16] Eau = fluide parfait, incompressible homogène

Écoulement stationnaire

L'écoulement se fait grâce à gravité.

On applique le théorème de Bernoulli entre A point de la surface du liquide B point au niveau de la vanne à t
A et B sont reliés par 1 ligne de courant

$$P_A + \frac{1}{2} \rho v_A^2 + \rho g z(t) = P_B + \frac{1}{2} \rho v_B^2 + \rho g z_B$$

avec $P_A = P_B = 0$ $z_B = 0$

L'eau étant incompressible, il y a conservation du débit volumique $a^2 v_A = D v_B$

D'où $\frac{1}{2} \rho v_A^2 \left(1 - \frac{a^4}{D^2}\right) = -\rho g z(t)$

$$v_A^2 = \frac{2 g z(t)}{\frac{a^4}{D^2} - 1}$$

$$v_A = \sqrt{\frac{2 g z(t)}{\frac{a^4}{D^2} - 1}} \quad (\text{OK})$$

17] On a $\frac{dz}{dt} = -v_A$ ($z \downarrow$ et $v_A > 0$)

$$\Rightarrow \frac{dz}{dt} = -\sqrt{\frac{2 g z}{\frac{a^4}{D^2} - 1}}$$

$$\Leftrightarrow \int_a^0 \frac{g dz}{\sqrt{2 g z}} = \int_0^{\tau} -\frac{dt}{\sqrt{\frac{a^4}{D^2} - 1}}$$

$$-\sqrt{2 g a} = -\frac{g}{\sqrt{\frac{a^4}{D^2} - 1}} \tau$$

$$\tau = \sqrt{\left(\frac{a^4}{s^2} - 1\right) \frac{2g}{g}}$$

AN

$$\tau = \sqrt{\left(\frac{1}{10^{-6}} - 1\right) \frac{2}{10}}$$

$$\tau \approx 4,56^2 \text{ s}$$

$$\approx 7,1 \text{ min}$$

18) Eq. d' Euler $\rho \left(\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \text{grad}) \vec{v} \right) = - \text{grad} P + \rho \vec{g}$

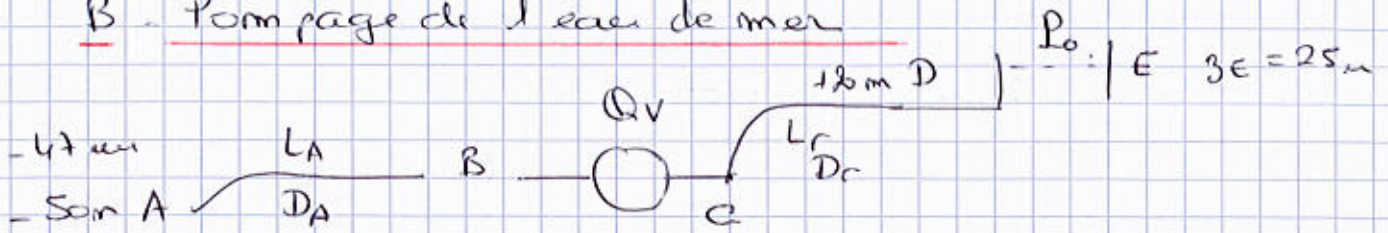
$$v_{\text{max}} \approx \sqrt{2g \frac{s^2}{a^3}}$$

$$\frac{v_{\text{max}}}{g \tau} = \sqrt{\frac{2s^2 g}{a^3}} \cdot \frac{1}{g} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{a^4}{s^2} - 1}}$$

$$= \frac{s^2}{a^2 \sqrt{a^4 - s^2}} = \frac{s^2}{a^4} \ll 1$$

Quasi-stationnaire
OK

04.

B - Pompage de l'eau de mer19) Q_V - débit volumique

Pour le tuyau AB $Q_V = \frac{\pi D_A^2 v_A}{4}$

$$v_A = \frac{4 Q_V}{\pi D_A^2}$$

$$v_A = \frac{4 \times 410}{3,66^3 \cdot \pi \cdot 416^{-2}}$$

$$v_A = 0,35 \text{ ms}^{-1}$$

De même $v_C = \frac{4 Q_V}{\pi D_r^2}$

$$v_C = 0,37 \text{ ms}^{-1}$$

On pose $v = v_A = v_C$

20) $Re_a = \frac{\rho v_a D_a}{\eta}$

$$Re_a = 765$$

turbulent

Inutile $Re_c = \frac{\rho v_c D_r}{\eta}$

$$Re_r = 765$$

21) Bernoulli au axe ligne de courant entre O et B

$$P_0 + \frac{1}{2} \rho v_0^2 + \rho g z_0 = P_B + \frac{1}{2} \rho v_A^2 + \rho g z_B$$

$$P_B = P_0 + \rho g z_B - \frac{1}{2} \rho v_A^2$$

$$\Delta P_A = P_B - P_0 = -\rho g z_B - \frac{1}{2} \rho v_A^2$$

Ligne de courant entre C et E

$$P_C + \frac{1}{2} \rho v^2 + \rho g z_C = P_0 + \frac{1}{2} \rho v_E^2 + z_E \rho g$$

négligé

$$\Delta P_r = P_C - P_E = -\rho g (z_C - z_E) - \frac{1}{2} \rho v^2$$

22) $\Sigma_{10} = P_{pompe} + \text{eau entre B et C}$ TEC au le Σ_{1f} $\Sigma_{10} + \text{eau qui entre dans } \Sigma_{10} \text{ entre B et C}$

$$dE_c = 0 = P_m + (P_B - P_c) \underbrace{\frac{\sqrt{\pi} D^2}{4}}_{\Phi_v}$$

20.

$$P_m = -\Phi_v [-\rho g z_B + \rho g (z_c - z_e)]$$

$$P_m = \Phi_v \rho g z_E$$

AN : $P_m = \frac{40}{3600} 10^3 \cdot 9,81 (-4,7 + 2,5 + 4,7)$

$$\underline{P_m = 2,7 \text{ kW}}$$