

TD M1

SF1

C et B appartiennent au même fluide et sont à la même altitude.

Donc $P_C = P_B$

Pour ailleurs, on a $P_A = P_{atm}$ et $P_B = P_A + \rho_{eau} (z_A - z_B)$

et $P_D = P_{atm}$ et $P_C = P_D + \rho_R (z_D - z_C)$

Ainsi $\rho_{eau} (z_A - z_C) = \rho_R (z_D - z_C)$

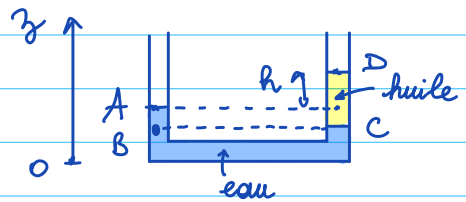
On a un volume $V = 3 \text{ ml}$ d'huile, donc $(z_D - z_C) = \frac{V}{S}$ où $S = 1 \text{ cm}^2$

Pour ailleurs, $(z_A - z_C) + h = z_D - z_C = \frac{V}{S}$

Ainsi $\rho_{eau} \left(\frac{V}{S} - h \right) = \rho_R \frac{V}{S}$

$$\text{Au final } \boxed{h = \left(1 - \frac{\rho_R}{\rho_{eau}} \right) \frac{V}{S}}$$

$$\begin{aligned} \Delta N &= \left(1 - \frac{800}{1000} \right) \times \frac{3 \cdot 10^{-6}}{1 \cdot 10^{-4}} \\ &= 0,2 \times 3 \cdot 10^{-2} = 6 \cdot 10^{-3} \text{ m} \\ &= \underline{\underline{6 \text{ mm}}} \end{aligned}$$

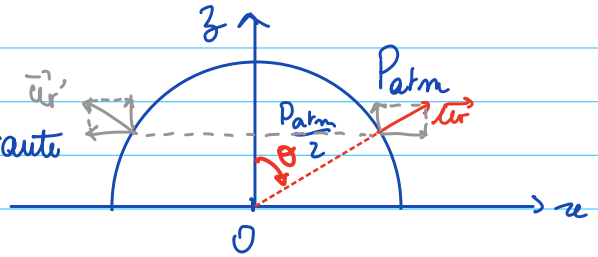


SF2

cf cours.

Surface sphérique

On peut considérer la pression constante sur l'échelle suivante:



On se place en coordonnées sphériques. On a une symétrie par rapport à tous les plans contenant O , \vec{u}_r et \vec{u}_z .

On a donc $\vec{F}_{\text{part}} = -F_{\text{part}} \vec{u}_z$

et $\vec{F}_{\text{int}} = F_{\text{int}} \vec{u}_z$

Calculons F_{part} : $F_{\text{part}} = \vec{F}_{\text{part}} \cdot \vec{u}_z$

$$= \int_0^{\pi/2} \int_0^{2\pi} P_{\text{atm}} r d\theta r \sin\theta d\varphi \vec{u}_r \cdot \vec{u}_z$$
$$= \int_0^{\pi/2} \int_0^{2\pi} P_{\text{atm}} r^2 \sin\theta d\theta d\varphi \cos\theta$$

$$= 2\pi P_{\text{atm}} R^2 \int_0^{\pi/2} \sin\theta \cos\theta d\theta$$
$$= 2\pi P_{\text{atm}} R^2 \left[\frac{1}{2} \sin^2\theta \right]_0^{\pi/2}$$

$$\underline{F_{\text{part}} = \pi P_{\text{atm}} R^2}$$

De même, $\underline{F_{\text{int}} = \pi \frac{P_{\text{atm}}}{2} R^2}$

Au final $\vec{F}_{\text{res}} = \vec{F}_{\text{int}} + \vec{F}_{\text{part}} = +\pi \frac{P_{\text{atm}}}{2} R^2 \vec{u}_z - \pi P_{\text{atm}} R^2 \vec{u}_z$

$$\boxed{\vec{F}_{\text{res}} = -\frac{\pi}{2} P_{\text{atm}} R^2 \vec{u}_z}$$

Exercice 3

1) On s'intéresse à la masse accrochée au ressort dans le réf. terrestre supposé galiléen. On prend un axe z ascendant.

La masse est d'abord soumise à :

$$\times \text{ son poids } \vec{P} = m\vec{g} = -mg\vec{u}_z$$

$$\times \text{ la force de rappel du ressort: } \vec{F} = k\Delta l \vec{u}_z$$

Si on applique le PFD à la masse, on a

$$-mg + k\Delta l_0 = 0 \quad \text{ce qui donne} \quad \boxed{\Delta l_0 = \frac{mg}{k}}$$

2) Une fois le liquide inséré, la masse est soumise à

$$\times \text{ son poids } \vec{P} = m\vec{g} = -mg\vec{u}_z$$

$$\times \text{ la force de rappel } \vec{F} = k\Delta l \vec{u}_z$$

$$\times \text{ la force pressante de l'air } \vec{F}_{\text{air}} = -P_{\text{atm}} S \vec{u}_z$$

$$\times \text{ la force pressante du liquide } \vec{F}_{\text{liq}} = P S \vec{u}_z$$

À l'équilibre, on a $-mg + k\Delta l - P_{\text{atm}} S + P S = 0$

$$\text{ce qui donne} \quad k\Delta z = (P - P_{\text{atm}}) S$$

3) On a $P = P_{\text{atm}} + \rho g(h - \Delta z)$

$$\text{Donc } k\Delta z = \rho g(h - \Delta z) S \quad \text{ce qui donne} \quad \boxed{\rho = \frac{k\Delta z}{g(h - \Delta z) S}}$$

$$4) \text{A.N. } \rho = \frac{30 \times 1.10^{-2}}{(10,7 - 1) \cdot 10^{-2} \times \pi \left(\frac{2 \cdot 10^{-2}}{2}\right)^2 \times 10} \approx \underline{\underline{10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}}}$$

Exercice 4

1) On s'intéresse au bouchon, dans le réf. terrestre supposé galiléen
On prend un axe z ascendant.

Le bouchon est soumis à :

$$\begin{aligned} \ast \text{ son poids } \vec{P} &= m\vec{g} = mg\vec{u}_z = \rho h_0 S g \vec{u}_z \\ \ast \text{ la pousse d'Archimède } \vec{\Pi}_A &= -\rho_0 z S g \vec{u}_z \end{aligned}$$

avec S la surface supérieure du bouchon.

À l'équilibre $\rho h_0 S g - \rho_0 z S g = 0$

$$\text{ie } \boxed{z = \frac{\rho}{\rho_0} h_0}$$

2) On ajoute une force \vec{F} sur le bouchon pour le maintenir entièrement sous l'eau.

On a alors

$$\begin{aligned} \ast \vec{P} &= \rho h_0 S g \vec{u}_z \\ \ast \vec{\Pi}_A &= -\rho_0 h_0 S g \vec{u}_z \\ \ast \vec{F} &= F \vec{u}_z \end{aligned}$$

et $\vec{P} + \vec{\Pi}_A + \vec{F} = \vec{0}$

\vec{u}_z : $S g h_0 (\rho - \rho_0) + F = 0$

$$\boxed{F = S g h_0 (\rho_0 - \rho)}$$

3) On a le même bilan des forces qu'en 1), on applique maintenant le PFD hors équilibre :

$$m \vec{a} = S g (\rho h_0 - \rho_0 z) \vec{u}_z$$

\vec{u}_z : $m \ddot{z} = S g \left(\rho \times \frac{\rho_0}{\rho} z_0 - \rho_0 z \right)$ où z_0 est la position d'éq. trouvée en 1)

$$\ddot{z} + \left(\frac{S g \rho_0}{m} \right) z = \frac{S g \rho_0}{m} z_0$$

$\hookrightarrow = \omega_0^2$

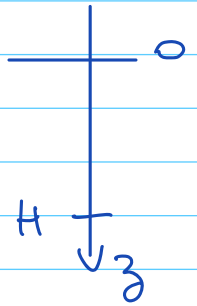
ED d'un OH de période

$$T = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{S g \rho_0}} = 2\pi \sqrt{\frac{\rho h_0}{\rho_0 g}}$$

Exercice 5 (prétes)

* pression : $P(z) = P_0 + \rho g z$ (axe descendant)

* volume : $V = \frac{nRT}{P}$



Donc $\frac{4}{3} \pi r^3(z) = \frac{nRT}{P(z)}$

et $n = \frac{P(z_0) \frac{4}{3} \pi (\frac{d_0}{2})^3}{RT}$ $z_0 = 100 \text{ m}$ $d_0 = 1 \text{ cm}$

Donc $\left(\frac{d(z)}{2}\right)^3 = \frac{P(z_0) \left(\frac{d_0}{2}\right)^3}{P(z)}$

$$d(z) = d_0 \left(\frac{P(z_0)}{P(z)}\right)^{1/3} = 10^{-2} \times \left(\frac{10^5 + 10^3 \times 10^2 \times 10}{10^5}\right)^{1/3}$$

$$= 0,02 \text{ m} = \underline{\underline{2 \text{ cm}}}$$

Exercice 6

1) cf cours $p = \frac{\rho R T}{M_{air}}$

2) la loi de Laplace indique $p^{1-\gamma} T^\gamma = \text{cte}$

Donc $\forall z, p(z)^{1-\gamma} T(z)^\gamma = p_0^{1-\gamma} T_0^\gamma$

3) On a $\frac{d}{dz} (p^{1-\gamma} T^\gamma) = 0$

ie $(1-\gamma) \frac{dp}{dz} p^{-\gamma} T^\gamma + p^{1-\gamma} \gamma \frac{dT}{dz} T^{\gamma-1} = 0$

$$(1-\gamma) \frac{dp}{dz} \times T + \gamma p \frac{dT}{dz} = 0$$

$$\frac{dp}{dz} = \frac{\gamma}{\gamma-1} \left(\frac{p}{T} \right) \frac{dT}{dz}$$

\downarrow $\frac{\rho R}{M_{air}}$

Donc $\boxed{\frac{dT}{dz} = \frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{\rho_{air}}{\rho R} \frac{dp}{dz}}$

4) $\frac{dT}{dz} = \frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{\rho_{air}}{\rho R} \times (-\rho g)$ (axe ascendant)

$$= -\frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{\rho_{air}}{R} g$$

Donc $T(z) = -\frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{\rho_{air}}{R} g \times z + T_0$

On peut poser $\frac{T_0}{H} = \frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{\rho_{air}}{R} g$ et alors $T(z) = T_0 \left(1 - \frac{z}{H}\right)$.

5) $p = p_0 \left(\frac{T_0}{T}\right)^{\frac{\gamma}{1-\gamma}} = p_0 \left(\frac{T}{T_0}\right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}$ et $p = \frac{\rho_{air} p}{RT}$

Donc $p(z) = \frac{\rho_{air}}{R} \times p_0 \times \frac{T_0^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} - 1}{T_0^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}} = \frac{\rho_{air}}{R T_0} p_0 \left(1 - \frac{z}{H}\right)^{\frac{1}{\gamma-1}}$

6) $\frac{dT}{dz} = -9,8 \cdot 10^{-3} \text{ K} \cdot \text{m}^{-1}$ et $H = 30 \text{ km}$

Exercice 7 (preuves et réponses)

1) sous $\Rightarrow P(y) = P_0 - \rho g (y - h)$

2) $P_h = P(y=0) = P_0 + \rho g h$. côté eau ou $P_a = P_0$ côté air

On considère une surface dS de la plaque. Elle subit une résultante élémentaire $d\vec{F}$

$$\Rightarrow d\vec{F} = -\rho g h dx dz \vec{e}_y$$

horizontale
(on a $d\vec{F}$ car on regarde la force subie par une petite surface)

Donc $\vec{F}_a = -\rho g h ab \vec{e}_y$

③ Calcul du moment:

$$\begin{aligned} M_h &= \int_0^a \int_0^b (\underbrace{\vec{0}\vec{n}}_{\substack{\uparrow \\ \text{point "courant" de l'intégrale : } \vec{0}\vec{n} = x \vec{e}_x}} \wedge d\vec{F}) \cdot \vec{e}_z \\ &= \int_0^a \int_0^b -x \rho g h dx dz \\ &= \int_0^a -x \rho g h b dx = -\rho g h \frac{ba^2}{2} \end{aligned}$$

3) Même raisonnement: $d\vec{F}_v = -(\rho_0 + \rho_0 g (h-y)) dz dy \vec{e}_x + \rho_0 dz dy \vec{e}_x$
 $= \rho g (y-h) dz dy \vec{e}_x$

Donc $\vec{F}_v = \int_0^h \int_0^a \rho g (y-h) dz dy \vec{e}_x = -\rho g b \frac{h^2}{2} \vec{e}_x$

$$\begin{aligned} M_v &= \int_0^a \int_0^h ((y \vec{e}_y + z \vec{e}_z) \wedge \rho g (y-h) dz dy \vec{e}_x) \cdot \vec{e}_z \\ &= \int_0^a \int_0^h -\rho g (y-h) y dz dy = \rho g b \frac{h^3}{6} \end{aligned}$$

4) Il y a basculement si $M_h + M_v \geq 0$ ie $h \geq a\sqrt{3}$.
(rotation de la vis direct)