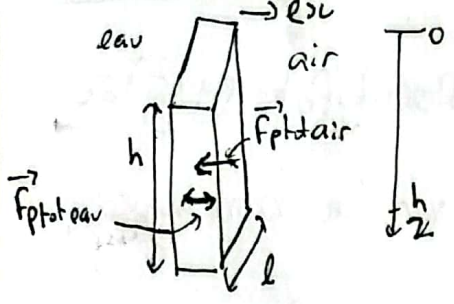


Correction TD18

Exercice 2
barrage droit



Pour la résultante des forces de pression de l'eau sur le barrage

$$\vec{F}_{ptoteau} = + \int_{z=0}^h P(z) L dz \vec{e}_z = + \int_{z=0}^h (P_0 + \rho g z) L dz \vec{e}_z$$

$$\vec{F}_{ptoteau} = \left(L P_0 h + \rho g \frac{h^2}{2} L \right) \vec{e}_z$$

Pour " de l'air sur le barrage

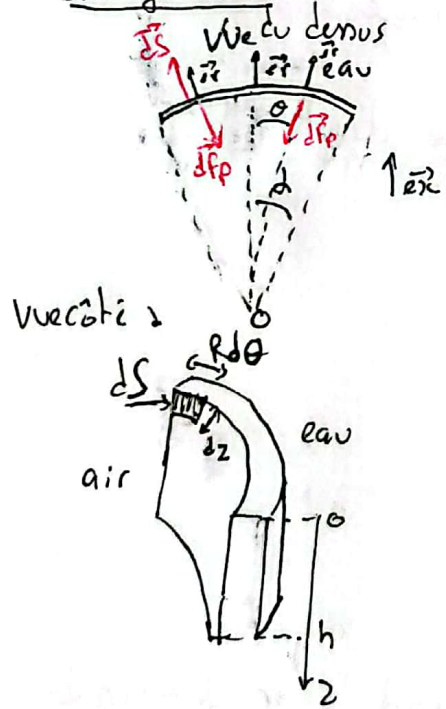
$$\vec{F}_{ptotair} = - \int_0^h P_0 L dz \vec{e}_z = - P_0 L h \vec{e}_z$$

Résultante de toutes les forces pressantes

$$\vec{F}_{ptot} = \vec{F}_{ptoteau} + \vec{F}_{ptotair} = L P_0 h \vec{e}_z + \rho g L \frac{h^2}{2} \vec{e}_z - P_0 L h \vec{e}_z$$

$$\vec{F}_{ptot} = \rho g L \frac{h^2}{2} \vec{e}_z \Rightarrow \|\vec{F}_{ptot}\| = \rho g L \frac{h^2}{2}$$

barrage voûté



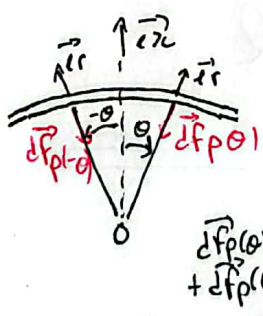
Pour $\vec{F}_{ptoteau}$:

ici $d\vec{S} = R d\theta dz \vec{e}_r$

alors $\vec{F}_{ptoteau} = \int_{\theta=-d}^d \int_{z=0}^h (P_0 + \rho g z) R d\theta dz \vec{e}_r$ (équation (1))

force de pression sur dS
et $d\vec{F}_p(\theta) = -P(z) d\vec{S}(\theta)$

direction variable!
(dépend de θ)



Par symétrie:

$d\vec{F}_p(-\theta) + d\vec{F}_p(\theta)$ est dirigé selon $-\vec{e}_z$

$$d\vec{F}_p(\theta) + d\vec{F}_p(-\theta) \rightarrow \vec{e}_z$$

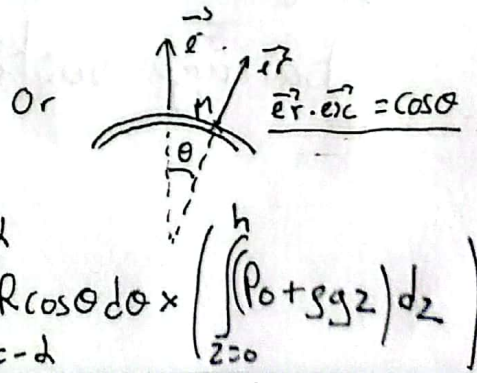
Ainsi la résultante est dirigée selon $-\vec{e}_z$

$$\vec{F}_{ptoteau} = -f_{ptoteau} \vec{e}_z$$

donc $\|\vec{F}_{ptoteau}\| = -\vec{F}_{ptoteau} \cdot \vec{e}_z$

on utilise (1): $\|\vec{F}_{ptoteau}\| = \int_{\theta=-d}^d \int_{z=0}^h (P_0 + \rho g z) R d\theta dz \vec{e}_r \cdot \vec{e}_z$

$$\|\vec{F}_{ptoteau}\| = \int_{\theta=-d}^d \int_{z=0}^h (P_0 + \rho g z) R d\theta dz \cos\theta$$



$$\|\vec{F}_{ptoteau}\| = \int_{\theta=-d}^d \int_{z=0}^h (P_0 + \rho g z) R d\theta dz \cos\theta = \int_{\theta=-d}^d R \cos\theta d\theta \times \left(\int_{z=0}^h (P_0 + \rho g z) dz \right)$$

$$\|\vec{F}_{\text{ptoteau}}\| = R [\sin \theta]_{-\alpha}^{\alpha} \left(P_0 [z]_0^h + \rho g \left[\frac{z^2}{2} \right]_0^h \right)$$

$$\|\vec{F}_{\text{ptoteau}}\| = R (\sin \alpha - \sin(-\alpha)) \left(P_0 h + \rho g \frac{h^2}{2} \right)$$

$$\|\vec{F}_{\text{ptoteau}}\| = 2R \sin \alpha \left(P_0 h + \rho g \frac{h^2}{2} \right) \Rightarrow \vec{F}_{\text{ptoteau}} = -2R \sin \alpha \left(P_0 h + \rho g \frac{h^2}{2} \right) \vec{e}_x$$

Pour la résultante des forces pressantes de l'air sur le barrage

Par analogie $\vec{F}_{\text{ptotair}} = \oplus 2R \sin \alpha (P_0 h) \vec{e}_x$

(et comme partout $P = P_0$)

↑
sens opposé à \vec{F}_{ptoteau}

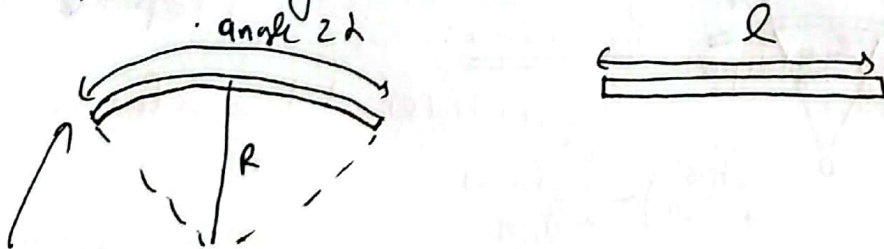
finalement : $\vec{F}_{\text{ptot}} = \vec{F}_{\text{ptoteau}} + \vec{F}_{\text{ptotair}} = -2R \sin \alpha \rho g \frac{h^2}{2} \vec{e}_x$

Bilan

$$\|\vec{F}_{\text{ptot}}\| = 2R \sin \alpha \rho g \frac{h^2}{2} \quad \text{pour barrage voûté}$$

$$\|\vec{F}_{\text{ptot}}\| = \rho g \frac{h^2}{2} l \quad \text{pour barrage droit}$$

$2R \sin \alpha$ joue le rôle de l



la longueur du barrage est $l = 2\alpha R$

On retrouve la même chose si $\alpha < \pi/2$ car $\alpha \geq \sin \alpha$

sinon $\sin \alpha < \alpha$ donc l'effort est plus faible pour le barrage voûté !

EXERCICE 3

Le nombre de molécules dans un volume $d\mathcal{V}$ à l'altitude z est
$$N = n^*(z) d\mathcal{V}$$

Donc la quantité de matière dans ce volume est $n = \frac{n^*(z) d\mathcal{V}}{N_A}$

or GP $\Rightarrow P(z) d\mathcal{V} = nRT$ donc

$$P(z) d\mathcal{V} = \frac{n^*(z) d\mathcal{V}}{N_A} RT$$

soit $n^*(z) = \frac{N_A}{RT} P(z)$ or $P(z) = P_0 \exp\left(-\frac{z}{H}\right)$ avec

$$H = \frac{RT}{Mg} \quad \text{donc}$$

$$n^*(z) = \frac{N_A}{k_B N_A T} P_0 \exp\left(-\frac{Mgz}{RT}\right)$$

$$\text{soit } \boxed{n^*(z) = n_0^* \exp\left(-\frac{z}{H}\right) \text{ avec } n_0^* = \frac{P_0}{k_B T} \text{ et } H = \frac{RT}{Mg}}$$

EXERCICE 4

1. $T(z) = -az + b$ $[b] = \theta$ et $[a] = \theta L^{-1}$

$T(0) = b = T_0$ donc $\boxed{b = T_0}$

De plus $T(8848) = -a \times 8848 + b = -40 + 273,15$

$$\Rightarrow a = -\left(\frac{273,15 - 40 - (273,15 + 20)}{8848}\right) \Rightarrow \underline{a = 6,78 \cdot 10^{-3} \text{ K} \cdot \text{m}^{-1}}$$

2. LFH $\frac{dP}{dz} = -\rho(z)g$ avec $P(z) d\mathcal{V} = \frac{dm}{M} RT$
 $\Rightarrow P(z) dz = \frac{\rho(z) d\mathcal{V}}{M} RT$

$$\Rightarrow \frac{dP}{dz} = -\frac{Mg}{RT} P$$

$$\Rightarrow \frac{dP}{P} = -\frac{Mg}{R(-az+b)} dz$$

$$\Rightarrow \int_{P=P_0}^{P=P(z)} \frac{dP}{P} = -\frac{Mg}{R} \int_{z=0}^{z=z} \frac{dz}{-az+b}$$

$$\Rightarrow \ln\left(\frac{P(z)}{P_0}\right) = -\frac{Mg}{R(-a)} \int_0^z \frac{-a}{-az+b} dz = +\frac{Mg}{Ra} \left[\ln(-az+b)\right]_0^z$$

$$\Rightarrow \ln\left(\frac{P(z)}{P_0}\right) = \frac{Mg}{Ra} \ln\left(\frac{-az+b}{b}\right) = \ln\left(\left(\frac{-az+b}{b}\right)^{\frac{Mg}{Ra}}\right)$$

soit

$$P(z) = P_0 \left(1 - \frac{a}{T_0} z\right)^{\frac{Mg}{Ra}}$$

3. Au sommet de l'écrêt, $z = 8848 \text{ m}$.

$$\text{A.N. } P(8848) = 1 \left(1 - \frac{6,78 \cdot 10^{-3}}{293,15} \times 8848\right)^{\frac{29 \cdot 10^{-3} \times 10}{8,31 \times 6,78 \cdot 10^{-3}}}$$

$$\Rightarrow \underline{P_{\text{écrêt}} = 0,31 \text{ bar}}$$

4. Avec le modèle isotherme $P(z) = P_0 \exp\left(-\frac{Mg}{RT} z\right)$

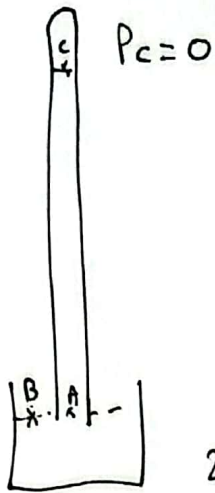
$$\text{A.N. } P_{\text{iso}} = 1 \exp\left(-\frac{29 \cdot 10^{-3} \times 10}{8,31 \times 293,15} \times 8848\right)$$

-

$$\underline{P_{\text{iso}} = 0,35}$$

$$\text{On a } \frac{P_{\text{iso}}}{P_{\text{écrêt}}} = \frac{0,35}{0,31} = 1,12. \quad (\text{marge raisonnable}).$$

Exercice 5



1) $P_B = P_A = P_{atm}$ (A et B sont à la même altitude et la pression est continue à l'interface mercure / air)

Loi Barométrique : $P_{atm} = P_c + \rho_{Hg} g h$

$P_{atm} = \rho_{Hg} g h$ A.N $P_{atm} = 1,014 \cdot 10^5 \text{ Pa}$

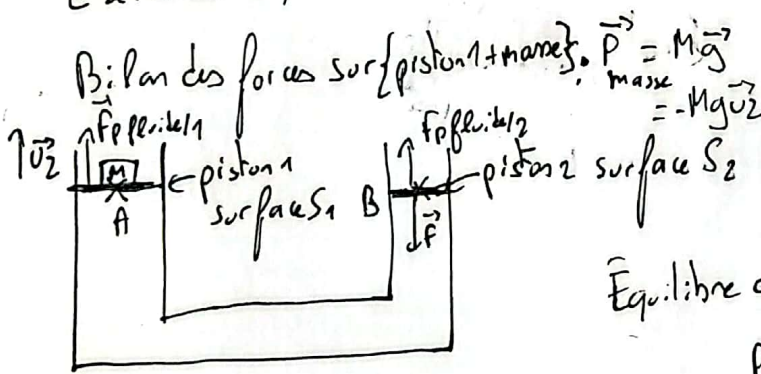
2) on prend $h' = 1 \text{ mm} \Rightarrow P' = \rho_{Hg} g h' = 133 \text{ Pa}$
1 torr

3) $P_{atm} = \rho_{eau} g h_{eau} \Rightarrow h_{eau} = \frac{P_{atm}}{\rho_{eau} g}$

A.N: $h_{eau} = 10,3 \text{ m}$

Il faut un long tube de verre!

Exercice 6



Bilan des forces sur piston 1 + masse : $\vec{P} = M \vec{g}$ (force pressante du fluide sur piston 1)

$\vec{F}_{fluide/1} = P(A) S_1 \vec{e}_z$

Équilibre du piston 1 : $\vec{P}_{masse} + \vec{F}_{fluide/1} = \vec{0}$
Projecté sur $e_z \Rightarrow \boxed{Mg = P(A) S_1}$ (1)

Bilan des forces sur piston 2 : $\vec{F} = F \vec{e}_z$

force pressante du fluide sur piston 2 : $\vec{F}_{fluide/2} = +P(B) S_2 \vec{e}_z$

Équilibre du piston 2 : $\vec{F} + \vec{F}_{fluide/2} = \vec{0} \Rightarrow \boxed{F = P(B) S_2}$ (2)

Si les surfaces sont aux même niveau : A et B sont à la même altitude et dans le même fluide :

on en déduit

$P(A) = P(B) \Leftrightarrow \frac{Mg}{S_1} = P(B)$ (1)

$\Rightarrow \frac{Mg}{S_1} = \frac{F}{S_2}$ (2)

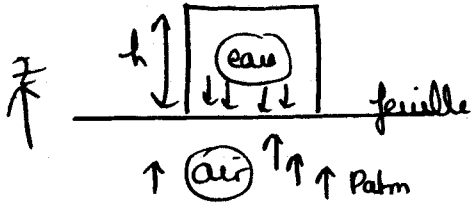
2 finalement

$F = Mg \frac{S_2}{S_1}$

Si $S_2 \ll S_1$
 $F \ll Mg$

On peut maintenir le système lourd avec une force F faible!

EXERCICE 7



Systeme { feuille } Ref: TSG

$$\text{BDF: } \vec{P} = m_{\text{feuille}} \vec{g}$$

$$\text{et } \vec{F}_{\text{eau}} = -P_{\text{eau}} \times S \vec{e}_z$$

$$\text{avec } P_{\text{eau}} = \rho_{\text{eau}} g h = \rho_{\text{eau}} g \frac{V}{S}$$

$$\rightarrow \vec{F}_{\text{eau}} = -\rho_{\text{eau}} g V \vec{e}_z$$

$$\text{A.N. } F_{\text{eau}} = 10^3 \cdot 10 \cdot 0,25 \cdot 10^{-3} = 25 \text{ N.}$$

enfin, $\vec{F}_{\text{air}} = P_{\text{air}} S \vec{e}_z$

$$\text{A.N. } F_{\text{air}} = 10^5 \cdot \pi (5 \cdot 10^{-2})^2 \approx 790 \text{ N.}$$

$F_{\text{air}} \gg F_{\text{eau}} \rightarrow$ la feuille reste collée au verre !

N.B. Pour que la feuille tombe il faudrait $F_{\text{eau}} = F_{\text{air}}$

$$\text{c-a-d } \rho_{\text{eau}} g V = P_{\text{air}} S$$

$$\Rightarrow \frac{V}{S} = \frac{P_{\text{air}}}{\rho_{\text{eau}} g} = h$$

$$\text{il faudrait } h = \frac{P_{\text{air}}}{\rho_{\text{eau}} g} = \frac{10^5}{10^3 \cdot 10} = 10 \text{ m !}$$

L'expérience marche en théorie avec un verre de 10 m de hauteur!
(essayez si vous en trouvez un...)

exercice 8

La poussée d'Archimède dépend : - de la masse du poisson.
- du volume du poisson

- quand le poisson meurt sa vessie augmente de volume
mais la masse du poisson reste inchangée.

$$V \uparrow \Rightarrow \vec{\Pi} \uparrow \text{ (à masse égale)}$$

donc le poisson est poussé vers la surface.

Il flotte le ventre à l'air car la vessie est dans l'abdomen.

Exercice 9

1) Le glaçon est à l'équilibre $\Rightarrow \vec{\Pi} + \vec{P} = \vec{0} \Rightarrow -V_i \rho_e \vec{g} + V \rho_g \vec{g} = \vec{0}$

$$\rightarrow V_i \rho_e = V \rho_g \Rightarrow \boxed{V_i = V \frac{\rho_g}{\rho_e}}$$

Il y a conservation de la masse d'eau lors de la fonte du glaçon $\Rightarrow \boxed{\rho_g V = \rho_e V'}$

$$\rightarrow V' = \frac{\rho_g}{\rho_e} V = \frac{\rho_g}{\rho_e} V_i \frac{\rho_e}{\rho_g} \Rightarrow \boxed{V' = V_i}$$

2) $V' = V_i \Rightarrow$ L'eau reste au même niveau, le vase est toujours rempli à ras bord

\Rightarrow il n'est pas nécessaire de prévoir une éponge.

Cas du whisky : $\vec{\Pi} + \vec{P} = \vec{0} \Rightarrow V_i \rho_w = V \rho_g \Rightarrow \boxed{V = V_i \frac{\rho_w}{\rho_g}}$

Lors de la fonte du glaçon, on a toujours : $\rho_g V = \rho_e V' \Rightarrow V' = \frac{\rho_g}{\rho_e} V$

$$\rightarrow V' = \frac{\rho_g}{\rho_e} V_i \frac{\rho_w}{\rho_g} \Rightarrow \boxed{V' = V_i \frac{\rho_w}{\rho_e}} \quad \rho_w < \rho_e \Rightarrow \boxed{V' < V_i}$$

\Rightarrow Le niveau du liquide baisse lors de la fonte du glaçon \Rightarrow pas d'éponge nécessaire.

Exercice 10

Deux approches sont possibles dans le bilan des forces :

▷ ou bien prise en compte explicite des forces de pression sur la face supérieure et inférieure du cylindre (il y a compensation par symétrie sur les faces latérales) ;

▷ ou bien prise en compte de la poussée d'Archimède

! Ces deux approches sont incompatibles : la poussée d'Archimède, par définition, EST la résultante des forces de pression.

Q1

Bilan des forces :

▷ Poussée d'Archimède : le volume de cylindre immergé dans l'eau vaut Sz , donc en négligeant l'effet de l'air la poussée d'Archimède s'écrit $-\rho_0 S h g \vec{e}_z$

▷ Poids du flotteur : $\rho S H g \vec{e}_z$.

Le PFS appliqué au flotteur projeté sur l'axe (Oz) donne

$$0 = -\rho_0 S h g + \rho S H g$$

On en déduit :

$$\boxed{\frac{h}{H} = \frac{\rho}{\rho_0}}$$

si $\rho < \rho_0$, le flotteur flotte

Q2 le principe fondamental de la dynamique appliqué au flotteur donne :

$$\rho H S \frac{d^2 z}{dt^2} = -\rho_0 S z g + \rho S H g. \quad \text{soit} \quad \frac{d^2 z}{dt^2} + \frac{\rho_0 g}{\rho H} z = g.$$

On identifie l'équation du mouvement d'un oscillateur harmonique de pulsation propre

$$\omega_0^2 = \frac{\rho_0 g}{\rho H}$$

d'où on déduit la période

$$\boxed{T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{\rho H}{\rho_0 g}}}$$

Exercice 11

1 Relation de la statique des fluides (z vers le haut) :

$$\frac{dP}{dz} = -\rho g$$

Avec l'équation d'état des gaz parfaits,

$$PV = \frac{m}{M_a} RT \quad \text{d'où} \quad \rho = \frac{M_a P}{RT}$$

En séparant les variables,

$$\frac{dP}{dz} = -\frac{M_a P}{RT} g \quad \text{soit} \quad \frac{dP}{P} = -\frac{M_a g}{RT_0} \frac{dz}{1 - \alpha z} = \frac{M_a g}{\alpha RT_0} \left(\frac{-\alpha dz}{1 - \alpha z} \right).$$

On intègre ensuite entre l'altitude 0 et l'altitude z , ce qui donne

$$\ln \frac{P(z)}{P_0} = \frac{M_a g}{\alpha RT_0} \ln \frac{1 - \alpha z}{1}$$

et on trouve enfin en prenant l'exponentielle

$$P(z) = P_0 (1 - \alpha z)^\beta \quad \text{avec} \quad \beta = \frac{M_a g}{\alpha RT_0}.$$

2 D'après la question précédente, il vient directement

$$\rho(z) = \frac{M_a P(z)}{RT(z)} = \frac{M_a P_0}{RT_0} (1 - \alpha z)^{\beta-1}$$

3 L'hélium est en équilibre thermique et mécanique avec l'atmosphère, c'est-à-dire à même pression et température, donc la loi des gaz parfaits donne

$$n_{\text{He}} = \frac{P(z)V_0}{RT(z)} = \frac{P_0(1 - \alpha z)^\beta V_0}{RT_0(1 - \alpha z)} \quad \text{d'où} \quad m_{\text{He}} = \frac{P_0 V_0 M_{\text{He}}}{RT_0} (1 - \alpha z)^{\beta-1}.$$

4 Le ballon subit son poids $m_0 \vec{g}$, celui de la charge $m \vec{g}$, celui de l'hélium $m_{\text{He}} \vec{g}$ et la poussée d'Archimède

$$\vec{\Pi}_A(z) = -\rho(z)V_0 \vec{g}.$$

La masse maximale qu'il peut emporter à l'altitude z se traduit par une condition d'équilibre : le ballon est immobile car trop lourd pour monter davantage. Ainsi, en projection sur \vec{e}_z ,

$$m_0 g + m_{\text{max}}(z) g + \frac{P_0 V_0 M_{\text{He}}}{RT_0} (1 - \alpha z)^{\beta-1} g - \frac{M_a P_0}{RT_0} (1 - \alpha z)^{\beta-1} V_0 g = 0$$

soit

$$m_0 + m_{\text{max}}(z) + \frac{P_0 V_0}{RT_0} (M_{\text{He}} - M_a) (1 - \alpha z)^{\beta-1} = 0$$

ou encore

$$m_{\text{max}}(z) = \frac{P_0 V_0}{RT_0} (M_a - M_{\text{He}}) (1 - \alpha z)^{\beta-1} - m_0.$$

5 Numériquement, pour $T_0 = 15^\circ\text{C}$, je trouve

$$m_{\text{max}}(z=0) = 34 \text{ kg} \quad \text{et} \quad m_{\text{max}}(z=10 \text{ km}) = 11 \text{ kg}.$$