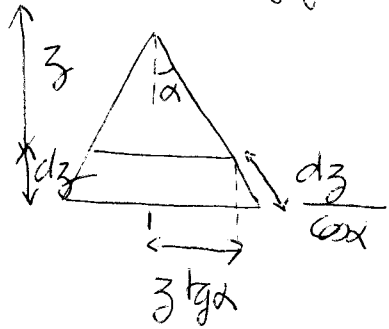


Hydrostatique

① $P_0 = P_{atm} + \rho g H$ et $P(z) = P_0 + \rho g z$

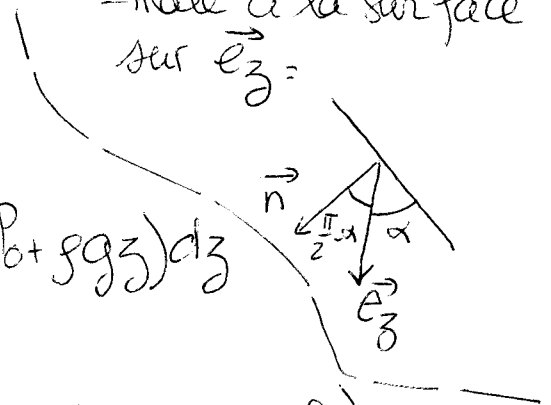


l'aire dS vaut $2\pi z \tan \alpha \times \frac{dz}{\cos \alpha} + O(dz^2)$

$d\vec{F}$ est clairement verticale et dirigée vers le bas avec :

$$d\vec{F} = P(z) \times dS \times \underbrace{\sin \alpha}_{\text{projection de la nor}} \vec{e}_z$$

-male à la surface sur \vec{e}_z :



ensuite il suffit d'intégrer =

$$\vec{F} = F \vec{e}_z \text{ avec}$$

$$F = \int_0^h P(z) dS \sin \alpha = 2\pi (\tan \alpha)^2 \int_0^h z (P_0 + \rho g z) dz$$

soit $F = 2\pi (\tan \alpha)^2 \left[P_0 \frac{h^2}{2} + \rho g \frac{h^3}{3} \right] = S \left(P_0 + \frac{2}{3} \rho g h \right)$

où $S = \pi h^2 (\tan \alpha)^2$ est l'aire de la base du cône.
c'est la formule (1) de l'énoncé.

② l'équilibre mécanique du fluide contenu dans le cône s'écrit :

$$\sum \vec{F}_{\text{pression}} + \rho V g \vec{e}_z = R \vec{e}_z = 0 \quad \text{où } V = S \frac{h}{3}$$

on peut donc écrire $\sum \vec{F}_{\text{pression}} = F \vec{e}_z$

avec $F = R - S \rho g \frac{h}{3}$

il est clair que $R = S P(h) = S (P_{atm} + \rho g (H+h))$

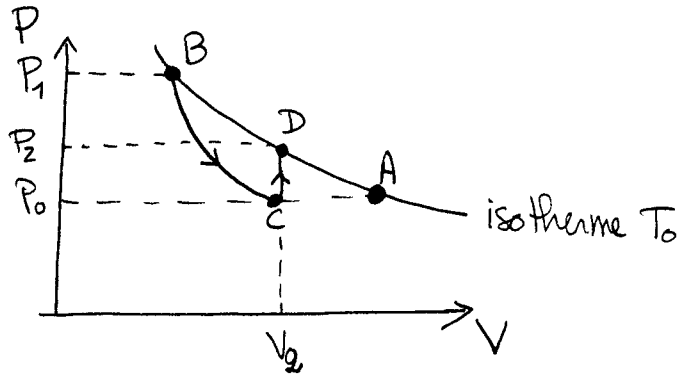
d'où $F = S \left(P_{atm} + \rho g H + \frac{2}{3} \rho g h \right)$

c'est de nouveau la formule (1) de l'énoncé.

Clement et Desormes

n_0 moles P_0, V_0, T_0 $\xrightarrow[\text{isotherme}]{\text{compres.}}$ n_0, P_1, V_1, T_0 $\xrightarrow[\text{fuite}]{\text{therma-}}$ n_1, P_0, V_2, T_2 $\xrightarrow[\text{-lisation}]{\text{therma-}}$ n_1, P_2, V_2, T_0

1) on a :



2) • le long de $B \rightarrow C$, les n_1 molécules qui restent dans l'enceinte subissent une transf. adiabatique réversible = $P \left(\frac{T}{P}\right)^\gamma = C^{ste}$

donc $P_1 \left(\frac{T_0}{P_1}\right)^\gamma = P_0 \left(\frac{T_0}{P_0}\right)^\gamma$

• lorsqu'on va de $C \rightarrow D$ la conservation du volume et du nombre de moles implique = $\frac{P_0}{T_2} = \frac{P_2}{T_0}$

• en combinant ces 2 eqs on obtient $P_1 \left(\frac{T_0}{P_1}\right)^\gamma = P_0 \left(\frac{T_0}{P_2}\right)^\gamma$

soit $\boxed{\frac{P_1}{P_0} = \left(\frac{P_1}{P_2}\right)^\gamma}$

3) soit ρ la masse volumique du mercure δ écus $\begin{cases} P_1 = P_0 + \rho g h_1 \\ P_2 = P_0 + \rho g h_2 \end{cases}$

alors :

$$\ln\left(\frac{P_1}{P_0}\right) = \ln\left(1 + \frac{\rho g h_1}{P_0}\right) \approx \frac{\rho g h_1}{P_0}$$

$$\ln\left[\left(\frac{P_1}{P_2}\right)^\gamma\right] = \gamma \ln\left(\frac{1 + \rho g h_1 / P_0}{1 + \rho g h_2 / P_0}\right) \approx \gamma \frac{\rho g (h_1 - h_2)}{P_0} \quad \text{d'où} \quad \boxed{\gamma = \frac{h_1}{h_1 - h_2}}$$

4/ pour N_2 cela donne $\gamma = \frac{4,0}{4,0 - 1,1} \approx 1,38$

(valeur théor. pour gaz di-atomique = $\gamma = 1,4$)

Machine Tri-therme

• le cycle est décrit sans travail = $\begin{cases} 0 = \Delta U = Q_1 + Q_2 + Q_3 & (1^{\text{er}} \text{ principe}) \\ 0 = \Delta S \geq \frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} + \frac{Q_3}{T_3} \end{cases}$

• on a $Q_1 > 0$
par construction

(inégalité de Clausius)

• dans la 1^{ère} eq. on a $Q_2 = -(Q_1 + Q_3)$ en reportant dans l'inégalité de Clausius cela donne :

$$\boxed{Q_3 \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_3} \right) \geq Q_1 \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right)}$$

comme $T_2 > T_1$ et $Q_1 > 0$
ce terme est strictement positif

d'où $Q_3 \times \frac{T_3 - T_2}{T_2 T_3} \geq 0$ et donc comme $T_3 > T_2$ il est clair que $Q_3 \geq 0$.

• donc $\eta = \frac{Q_1}{|Q_3|} = \frac{Q_1}{Q_3}$ avec l'inégalité encadrée ci-dessus cela donne :

$$\boxed{\eta = \frac{Q_1}{Q_3} \leq \eta_c = \frac{T_3 - T_2}{T_2 T_3} \times \frac{T_1 T_2}{T_2 - T_1}}$$

l'égalité de Clausius est atteinte pour un fonctionnement réversible d'après le cours. Dans ce cas on obtient donc $\eta = \eta_c$

$$\eta_c = \underbrace{\frac{T_3 - T_2}{T_3}}_{\text{efficacité de Carnot d'un moteur fonctionnant entre } T_3 \text{ et } T_2} \times \underbrace{\frac{T_1}{T_2 - T_1}}_{\text{efficacité de Carnot d'un réfrigérateur fonctionnant entre } T_2 \text{ et } T_1}$$

efficacité de Carnot d'un moteur fonctionnant entre T_3 et T_2

efficacité de Carnot d'un réfrigérateur fonctionnant entre T_2 et T_1

on peut donc analyser cette machine comme le produit de 2 machines diathermes non isolées = (i) un moteur entre T_2 et T_3 qui utilise Q_3 pour produire un travail W et (ii) un frigo entre T_1 et T_2 qui utilise W pour soustraire Q_1 à la source froide.