

MF1 STATIQUE DES FLUIDES

Programme ATS

Notions et contenus	Capacités exigibles
1. Description d'un fluide statique	
Échelle mésoscopique.	Définir et connaître des ordres de grandeurs des dimensions de l'échelle mésoscopique dans le cas des liquides et des gaz.
Champ de pression dans un fluide.	Citer des ordres de grandeur de valeurs de pression dans des situations usuelles.
Force de pression.	Calculer la force de pression s'exerçant sur une surface, la pression étant uniforme.
Forces volumiques associées à un champ de pression non uniforme.	Démontrer l'expression de la résultante des forces de pression s'exerçant sur un volume élémentaire de fluide dans le cas d'une variation unidirectionnelle de la pression.
Opérateur gradient.	Généraliser sans démonstration pour une situation quelconque en utilisant l'opérateur gradient. Exploiter l'expression générale admise de la force volumique associée aux forces de pression, l'expression de l'opérateur gradient étant fournie.
Relation de la statique des fluides.	Énoncer et établir la relation de la statique des fluides dans le cas d'un fluide soumis uniquement à la pesanteur, supposée uniforme.
Pression dans un fluide incompressible.	Exprimer l'évolution de la pression avec l'altitude dans le cas d'un fluide incompressible. Citer une application pratique.
Pression dans une atmosphère isotherme.	Exprimer l'évolution de la pression avec l'altitude dans le cas d'une atmosphère isotherme assimilée à un gaz parfait. Capacité numérique : mettre en œuvre la méthode d'Euler à l'aide d'un langage de programmation pour simuler l'évolution de la pression pour une atmosphère non isotherme dans le cadre du modèle du gaz parfait.
Poussée d'Archimède	Expliquer l'origine de la poussée d'Archimède. Citer et exploiter l'expression de la poussée d'Archimède.

I) MODELISATION D'UN FLUIDE

Fluide = milieu matériel qui a la propriété de s'écouler = liquide ou gaz

I)1) Différentes échelles

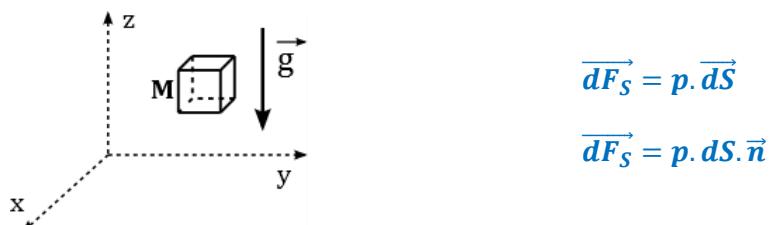
Echelle	Echelle microscopique	Echelle mésoscopique	Echelle macroscopique
Ordre de grandeur	Taille des atomes / molécules : $nm = 10^{-9}m$	Particule de fluide $\mu m = 10^{-6}m$ à $mm = 10^{-3}m$	Distances perceptibles $mm = 10^{-3}m$ à $km = 10^3m$
Grandeurs intensives p, T, v, ρ, u, h, s	Fluctuantes (car mouvements désordonnés, chocs, ...)	VALEURS MOYENNES localement UNIFORMES	Non uniformes
Description du fluide	Trop fine : nombre trop important de particules, mouvement désordonné	ADAPTEE	Trop grossière

Particule de fluide = Système fermé, à l'échelle mésoscopique, contenant un grand nombre d'atomes / particules (de l'ordre de 10^{10} à 10^{15}).

I)2) Pression dans un fluide

- La **force de pression** subie par une particule sur sa frontière est une **force surfacique**.

Cette force de pression est liée aux chocs exercés par les atomes ou les molécules de fluide ou à la réaction de la paroi des récipients.



Attention : il y a 6 surfaces

p = pression (Pa, pascals)

- La force de pesanteur subie par la particule de fluide est une **force volumique**.

$$d\vec{P} = dm \cdot \vec{g} = \rho \cdot dV \cdot \vec{g}$$

III)3) Unités de pression

■ Dimension :

$$[pressure] = \frac{[force]}{[surface]}$$

Unité légale de pression : le pascal, de symbole Pa :

$$1 \text{ Pa} = 1 \text{ N.m}^{-2} = 1 \text{ kg.m}^{-1}.s^{-2}$$

Le pascal ayant l'inconvénient d'être une « petite unité », on utilise couramment des unités dérivées, en particulier le **bar**.

■ Autres unités

- le bar **1 bar = 10^5 Pa** pression « standard » ; unité adaptée à la pression atmosphérique

D'autres unités du langage courant ou historique se rencontrent également.

- l'atmosphère **1 atm = 1,013 bar** pression atmosphérique moyenne

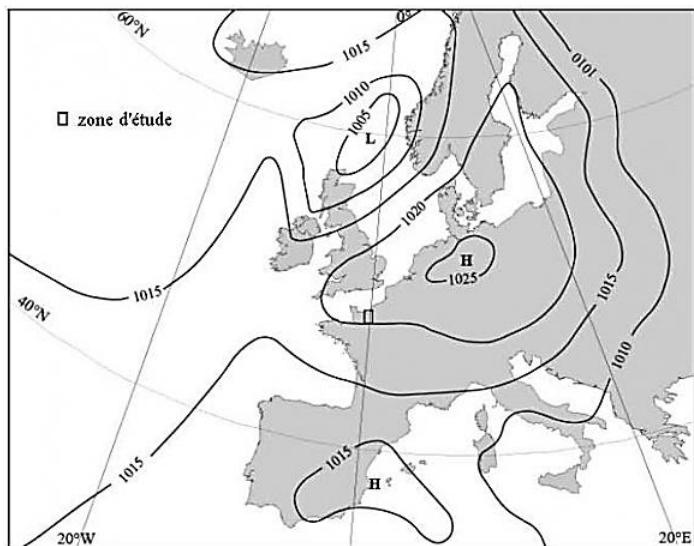
Les premiers baromètres fonctionnant par mesure du niveau de mercure dans un tube, l'unité historique de pression était le **millimètre de mercure mmHg** et le **centimètre de mercure cmHg** (attention, une hauteur n'est pas une unité de pression !)

- le torr $1 \text{ torr} = 1 \text{ mm Hg}$ $1 \text{ mmHg} = 133 \text{ Pa}$ soit $1 \text{ atm} = 760 \text{ mmHg}$.
 - le psi (pound per square inch) $1 \text{ psi} = 6894 \text{ Pa}$ (unité anglo-saxonne)

■ Ordres de grandeur

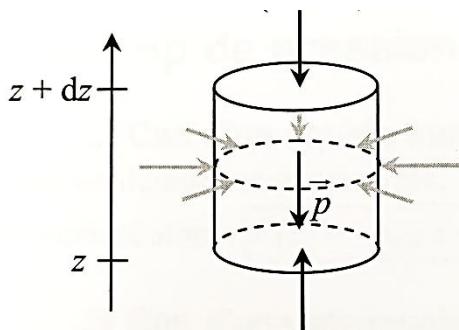
10^{-14} Pa	Pression atmosphérique sur la lune
20 μ Pa	Seuil audition humaine
100 Pa	Seuil de la douleur pour audition
2,3 bar	Pression pneumatique voiture (en réalité surpression)
5 bar VTC (en réalité surpression)	Pression dans une bouteille de champagne, pression pneumatique
10 MPa	Nettoyeur haute pression
15 MPa pressurisée	Pression dans le circuit primaire d'un réacteur nucléaire à eau
20 MPa	Pression d'une bouteille de plongée
100 MPa	Pression au fond de la fosse des Mariannes (\approx 10 km de profondeur)

Carte météorologique :



II) RELATION DE LA STATIQUE DES FLUIDES

II)1) Mise en équation



Elément de volume d'axe vertical, de section dS et de hauteur dz :

Hypothèse : $dz \ll z$

$\rho(z)$ masse volumique à l'altitude z

$\rho(z) = cte$ dans le cylindre

$p(z)$ pression à l'altitude z

Bilan des Actions Mécaniques Extérieures (BAME) s'exerçant sur le cylindre :

➤ Poids du cylindre :

$$\overrightarrow{dP} = dm \cdot \vec{g} = \rho \cdot dV \cdot \vec{g} = -\rho \cdot dS \cdot dz \cdot g \cdot \vec{e}_z$$

➤ Les forces de pression sur les surfaces latérales se compensent

➤ Forces de pression sur les surfaces haute et basse :

$$\overrightarrow{dF_S}(z) = p(z) \cdot dS \cdot \vec{e}_z$$

$$\overrightarrow{dF_S}(z + dz) = -p(z + dz) \cdot dS \cdot \vec{e}_z$$

➤ Principe Fondamental de la Statique :

$$\overrightarrow{dP} + \overrightarrow{dF_S}(z) + \overrightarrow{dF_S}(z + dz) = \vec{0}$$

$$-\rho \cdot dS \cdot dz \cdot g \cdot \vec{e}_z + p(z) \cdot dS \cdot \vec{e}_z - p(z + dz) \cdot dS \cdot \vec{e}_z = \vec{0}$$

➤ Projection sur l'axe z :

$$-\rho \cdot dz \cdot g + p(z) - p(z + dz) = 0$$

$$p(z + dz) - p(z) = -\rho \cdot g \cdot dz$$

$$dp = -\rho \cdot g \cdot dz$$

➤ Différenciation :

$$dp = \frac{\partial p}{\partial z} \cdot dz = \frac{dp}{dz} \cdot dz = -\rho \cdot g \cdot dz$$

$$\frac{dp}{dz} = -\rho \cdot g$$

+ Relation entre $dp = \frac{\partial p}{\partial z} \cdot dz$ avec la dérivée en maths $f'(x) = \lim_{h \rightarrow 0} \frac{f(x+h) - f(x)}{h}$

Remarque : Forme générale de la Relation Fondamentale de la Statique des Fluides :

$$\overrightarrow{\text{grad}}(p) = \overrightarrow{f_v}$$

$\overrightarrow{f_v}$: densité volumique de forces à distance (N.m⁻³)

$$\overrightarrow{f_v} = \rho \cdot \vec{g} = \rho \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -g \end{pmatrix} = -\rho g \vec{e_z} \text{ pour la pesanteur}$$

$$\overrightarrow{\text{grad}}(p) = \vec{\nabla}(p) = \begin{pmatrix} \frac{\partial p}{\partial x} \\ \frac{\partial p}{\partial y} \\ \frac{\partial p}{\partial z} \end{pmatrix} = \frac{\partial p}{\partial x} \vec{e_x} + \frac{\partial p}{\partial y} \vec{e_y} + \frac{\partial p}{\partial z} \vec{e_z} = 0 \cdot \vec{e_x} + 0 \cdot \vec{e_y} + \frac{\partial p}{\partial z} \vec{e_z}$$

$$0 \cdot \vec{e_x} + 0 \cdot \vec{e_y} + \frac{\partial p}{\partial z} \vec{e_z} = -\rho g \vec{e_z} \text{ d'où : } \frac{dp}{dz} = -\rho \cdot g$$

$$\text{Opérateur « Nabla » } \vec{\nabla} = \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{pmatrix} \quad (\text{Voir analyse vectorielle})$$

Relation Fondamentale de la Statique des Fluides :

$$\overrightarrow{\text{grad}}(p) = \rho \vec{g}$$

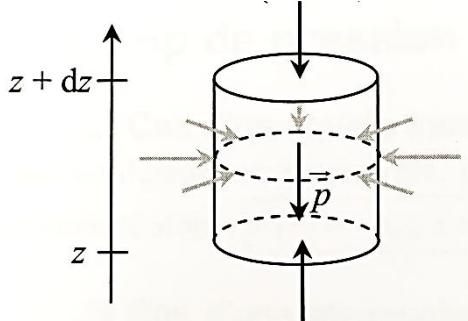
$\frac{dp}{dz} = -\rho \cdot g$ si z orienté vers le haut (verticale ascendante)

$\frac{dp}{dz} = +\rho \cdot g$ si z orienté vers le bas (verticale descendante)

Attention aux signes ! vérifier la cohérence de l'expression utilisée : la pression augmente avec la profondeur et diminue avec l'altitude !

II)2) Poussée d'Archimède

Elément solide de volume d'axe vertical, de section dS et de hauteur dz , totalement immergé dans un fluide.



- Masse volumique du solide constante : ρ_S
- Masse volumique du fluide constante : ρ_L

Système : **Elément solide de masse $dm = \rho_S \cdot dV$**

- Forces de pression sur les surfaces haute et basse :

$$\begin{aligned}\overrightarrow{dF_S}(z) &= p(z).dS.\vec{e}_z \\ \overrightarrow{dF_S}(z + dz) &= -p(z + dz).dS.\vec{e}_z\end{aligned}$$

- Résultante des forces de pression appliquées sur le système :

$$\overrightarrow{dF_S}(z) + \overrightarrow{dF_S}(z + dz) = p(z).dS.\vec{e}_z - p(z + dz).dS.\vec{e}_z = -\frac{\partial p}{\partial z}.dz.dS.\vec{e}_z$$

Avec : $\frac{dp}{dz} = -\rho_L \cdot g$, on obtient :

$$\overrightarrow{dF_S}(z) + \overrightarrow{dF_S}(z + dz) = \rho_L \cdot g \cdot dz \cdot dS \cdot \vec{e}_z = \rho_L \cdot g \cdot dV \cdot \vec{e}_z = g \cdot dm_L \cdot \vec{e}_z$$

$g \cdot dm_L$ correspond au poids du volume de fluide déplacé.

La résultante des forces de pression appliquées par le fluide **au repos** sur le **solide totalement immergé** est orientée **vers le haut** et correspond au **poids du volume de fluide déplacé = Poussée d'Archimède**.

⇒ **Exercices 9 et 10**

III) CAS PARTICULIERS

III)1) Cas d'un fluide incompressible

Fluide incompressible = fluide dans lequel la masse volumique ρ est indépendante de la pression p et de l'altitude z .

Hypothèse : $\rho = \text{constante} = \rho_0$

$$\frac{dp}{dz}(z) = -\rho_0 \cdot g$$

On intègre :

$$p(z) = -\rho_0 \cdot g \cdot z + \text{cte}$$

Condition aux Limites (C.L.) :

$$p(0) = \text{cte} = p_0$$

D'où :

$$p(z) = -\rho_0 \cdot g \cdot z + p_0$$

Ou on intègre par variables séparées :

$$dp = -\rho_0 \cdot g \cdot dz$$

$$\int_{p_0}^p dp = \int_0^z -\rho_0 \cdot g \cdot dz$$

$$[p]_{p_0}^p = -\rho_0 \cdot g \cdot [z]_0^z$$

$$p - p_0 = -\rho_0 \cdot g \cdot z$$

Autres écritures possibles :

$$p_1 + \rho \cdot g \cdot z_1 = p_2 + \rho \cdot g \cdot z_2$$

$$p_{bas} = p_{haut} + \rho \cdot g \cdot h$$

avec $\rho = \text{constante}$ (fluide incompressible)

Propriété : la pression dans un fluide ne dépend que de la hauteur de fluide (« Hauteur de Colonne de Fluide », unité mCF).

Expérience du tonneau de Pascal :

[EM98 Défi: faire exploser le tonneau de Pascal! - video Dailymotion](#) (10' à 15')



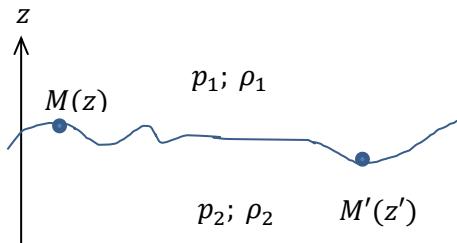
⇒ **Exercices 2 et 7**

III)2) Fluides incompressibles : conséquences

III)2)a) Interface entre 2 fluides

- Interface entre deux fluides non miscibles incompressibles

Conditions aux limites et relations de la statique des fluides incompressibles :



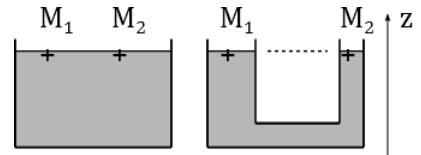
$$\begin{cases} p_1(M) = p_2(M) \\ p_1(M') = p_2(M') \end{cases} \text{ avec} \\ \begin{cases} p_1(M) + \rho_1 g z = p_1(M') + \rho_1 g z' \\ p_2(M) + \rho_2 g z = p_2(M') + \rho_2 g z' \end{cases}$$

En soustrayant avec $\rho_1 \neq \rho_2$, on trouve $z = z'$: les deux points sont nécessairement à la même altitude.

- Surface libre (contact avec l'atmosphère) d'un fluide incompressible au repos

Conditions aux limites et relations de la statique des fluides incompressibles (p_0 pression atmosphérique) :

$$\begin{cases} p_0 = p(M_1) \\ p_0 = p(M_2) \end{cases} \text{ avec } p(M_1) + \rho g z_1 = p(M_2) + \rho g z_2$$



On obtient $z_1 = z_2$: les deux points sont nécessairement à la même altitude.

- Interface entre 2 fluides immiscibles de masses volumiques différentes dans le champ de pesanteur uniforme : **horizontale**.
- Cas particulier : fluide au repos dont la surface est en contact avec l'air.

III)2)b) Théorème de Pascal

On suppose que le fluide considéré est **incompressible**, et que les points du fluide sont à **l'équilibre** (donc restent immobiles).

Si on exerce en un point A du fluide une force supplémentaire impliquant une surpression Δp_A , en un point M quelconque du fluide, il y aura une surpression $\Delta p_M = \Delta p_A$:

$$\begin{cases} E.I. : & p(M) + \rho g z = p_A + \rho g z' \\ E.F. : & p(M) + \Delta p_M + \rho g z = p_A + \Delta p_A + \rho g z' \end{cases}$$

Toute variation de pression en un point d'un fluide incompressible immobile est transmise en tout point du fluide.

III)3) Applications : mesures de pression

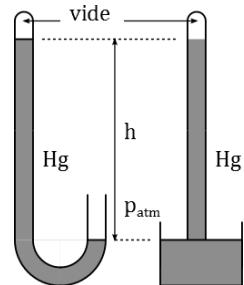
- **Manomètres** : appareils de mesure de la pression.
- **Baromètres** : appareils de mesure de la pression de l'air.

En règle générale, mesure d'une différence de pression Δp . On peut accéder à des valeurs allant de 10^{-14} bar à 10^4 bar.

Baromètre à mercure de Torricelli (baromètre absolu)

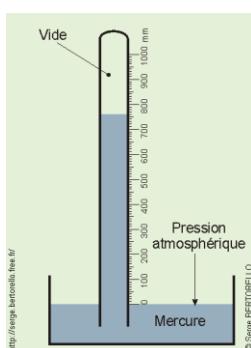
Baromètre le plus simple, constitué d'un tube rempli de mercure de masse volumique ρ et renversé sur une cuve remplie du même liquide, ou encore d'un tube en vertical contenant du mercure, l'une des branches étant fermée avec le volume situé au-dessus du mercure étant vide (ou quasi) et l'autre branche étant ouverte à la pression atmosphérique.

La dénivellation est proportionnelle à la pression exercée par l'atmosphère sur la surface libre du mercure et permet donc une mesure de la pression.



Application : baromètre à mercure de Torricelli

Evangelista Torricelli (1608 - 1647) est un physicien et un mathématicien italien du XVII^e siècle, connu notamment pour avoir inventé le baromètre par le biais de l'expérience décrite ci-dessous.



Mettons un liquide (du mercure, dans l'expérience de Torricelli) dans un tube fermé d'un côté ; ce tube est immergé dans une bassine de ce même liquide (il se remplit intégralement), puis est placé verticalement, le côté fermé en haut, le côté ouvert trempant dans la bassine.



La pression atmosphérique s'exerçant sur la surface du liquide dans la bassine fait monter le liquide dans le tube (ou l'empêche de se vider). Si le tube est suffisamment grand, du vide est obtenu au-dessus de la colonne de liquide dans le tube (en fait, il s'y trouve en quantité faible de la vapeur de liquide à sa pression de vapeur saturante).

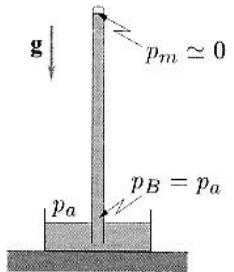
- 1) Expliquer comment la mesure de la hauteur h de la colonne permet de déterminer la pression atmosphérique.
- 2) Retrouver la hauteur h de mercure dans le cas de l'expérience de Torricelli lorsque la pression atmosphérique est de $P_0 = 1$ atm.

Données : densité du mercure : $d = 13,6$, pression de vapeur saturante du mercure : $P_{sat} = 0,00163$ mbar (20 °C) ; accélération de la pesanteur : $g = 9,81$ m.s⁻²

Application 4 : baromètre à mercure de Torricelli

$$P_{atm} = P_0 = P_{sat,Hg} + \rho_{eau} dgh$$

$$h = \frac{P_0 - P_{sat}}{\rho_{eau} dg} \cdot A.N. : h = 0,759 \text{ m} \approx 76 \text{ cm} = 760 \text{ mm de mercure}$$



La pression normale (1 atm) correspond à une dénivellation de 760 mm de mercure :

$$1 \text{ atm} \equiv 760 \text{ mm Hg}$$

Baromètre différentiel

Il permet de mesurer la **pression différentielle**, c'est-à-dire l'**écart entre la pression du fluide et la pression atmosphérique locale**.



$$p = p_{atm} \pm \rho g h \quad \text{Attention au signe !}$$

Manomètre différentiel

Selon le même principe que le baromètre différentiel, il permet de mesurer la différence de pression entre deux fluides.

Il est en général constitué par un tube en U, la différence de hauteur entre les deux branches étant directement liée à la différence de pression entre les deux fluides.

- Liquide = **eau** : avec $g = 9,8 \text{ m.s}^{-2}$ et $\rho = 10^3 \text{ kg.m}^{-3}$, une variation de pression d'un bar se traduit par une dénivellation de l'ordre de 10 mètres ! Baromètres à eau usuels constitués de tubes de longueur de l'ordre du mètre, et permettent donc d'accéder à des variations de pression inférieures à **0,1 bar**.
- Liquide = **mercure**, avec $g = 9,8 \text{ m.s}^{-2}$ et $\rho = 1,36 \cdot 10^4 \text{ kg.m}^{-3}$, une variation de pression d'une atmosphère se traduit par une dénivellation de 760 mmHg.

III)4) Cas d'un gaz parfait isotherme

Hypothèse : $T = \text{constante} = T_0$

$$pV = nRT \quad \text{d'où : } V = \frac{nRT}{p} = \frac{nRT_0}{p}$$

Masse volumique du gaz : $\rho = \frac{m}{V} = \frac{mp}{nRT_0} = \frac{Mp}{RT_0}$ avec $M = \frac{m}{n}$ masse molaire du gaz

$\frac{dp}{dz} = -\rho \cdot g$ devient :

$$\frac{dp}{dz} = -\frac{Mp \cdot g}{RT_0} = -\frac{Mg}{RT_0} p$$

En séparant les variables :

$$\frac{dp}{p} = -\frac{Mg}{RT_0} dz \quad (1)$$

Intégration par variables séparées :

$$\int_{p_0}^p \frac{dp}{p} = \int_0^z -\frac{Mg}{RT_0} dz = -\frac{Mg}{RT_0} \int_0^z dz$$

$$[lnp]_{p_0}^p = -\frac{Mg}{RT_0} [z]_0^z$$

$$lnp - lnp_0 = ln\left(\frac{p}{p_0}\right) = -\frac{Mg}{RT_0} z$$

$$p = p_0 \cdot \exp\left(-\frac{Mg}{RT_0} z\right) = p_0 \cdot \exp\left(-\frac{z}{H}\right)$$

avec $H = \frac{RT_0}{Mg}$ Hauteur caractéristique

Homogénéité :

$$[H] = \left[\frac{RT_0}{Mg} \right] = \left[\frac{mRT_0}{Mmg} \right] = \left[\frac{nRT_0}{mg} \right] = \frac{J}{N} = \frac{N \cdot m}{N} = m$$

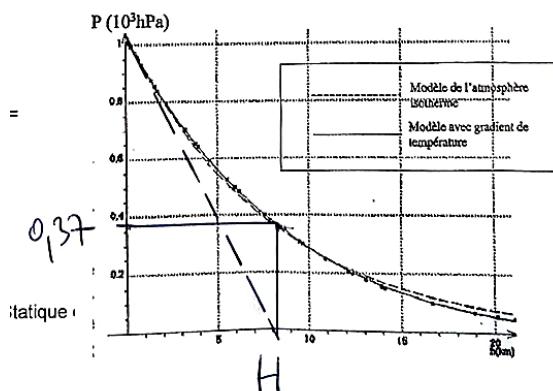
Pour l'air :

$$R = 8.3 \text{ J.K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \quad T_0 = 293 \text{ K} \quad M = 29 \text{ g.mol}^{-1} \quad g = 9.8 \text{ m.s}^{-2}$$

$$H = \frac{RT_0}{Mg} = 8.5 \cdot 10^3 \text{ m} = 8.5 \text{ km}$$

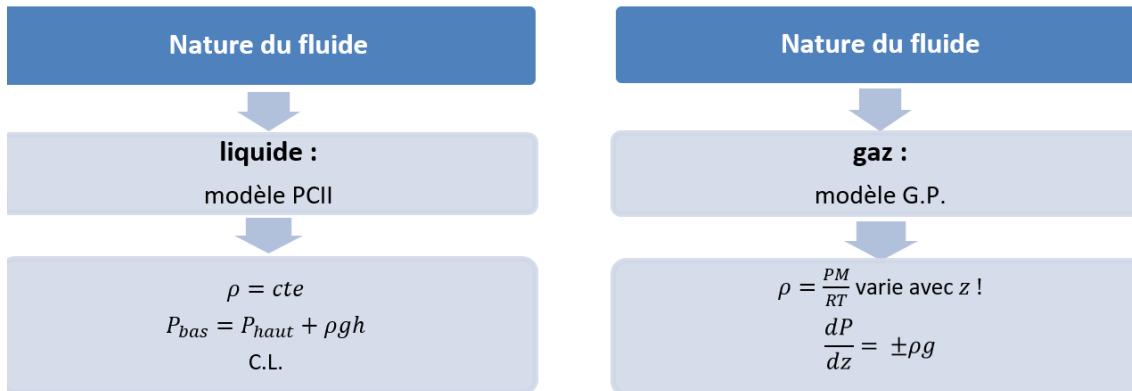
Allure de la courbe :

- Tracer H (100 % - 33% = 37%) ou H (taux)



⇒ Exercice 8

■ Point Méthode



$$z \uparrow \quad \rho_1 + \rho g z_1 = \rho_2 + \rho g z_2$$

$$z \downarrow \quad \rho_1 - \rho g z_1 = \rho_2 - \rho g z_2$$

$$\frac{dp}{dz} = -\rho g \quad \text{si } z \uparrow \quad p \downarrow$$

$$\frac{dp}{dz} = +\rho g \quad \text{si } z \uparrow \quad p \uparrow$$

III)5) Cas d'un gaz parfait avec modèle non isotherme

Hypothèse : loi $T(z) = T_0 - \lambda z$ (avec $\lambda > 0$)

D'après l'équation (1) de III)4), on a : $\frac{dp}{p} = -\frac{Mg}{R(T_0 - \lambda z)} dz$

$R = 8.3 \text{ J.K}^{-1}.\text{mol}^{-1}$ $M = 29 \text{ g.mol}^{-1}$ $g = 9.8 \text{ m.s}^{-2}$ $T_0 = 293 \text{ K}$ et $\lambda = 5,0 \cdot 10^{-3} \text{ K.m}^{-1}$

- Résolution mathématique : voir TD (Exercice 8)
- Résolution par la méthode d'Euler : voir programme ci-dessous + Cahier de Prepa

$\frac{dp}{p} = -\frac{Mg}{R(T_0 - \lambda z)} dz$ devient :

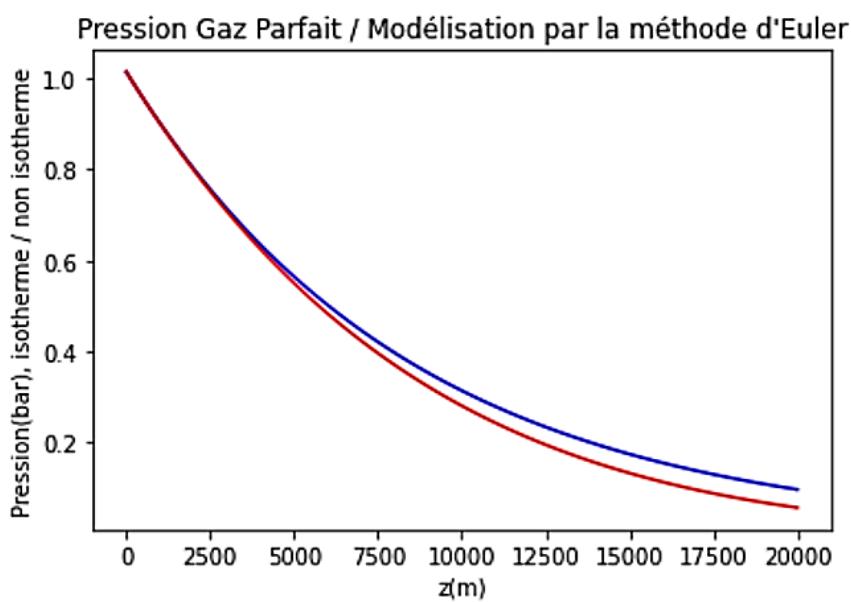
$\frac{p(n+1) - p(n)}{p(n)} = -\frac{Mg}{R(T_0 - \lambda z(n+1))} dz$ ou encore :

$$p(n+1) = p(n) * \left(1 - \frac{Mg}{R(T_0 - \lambda z(n+1))} dz\right)$$

```

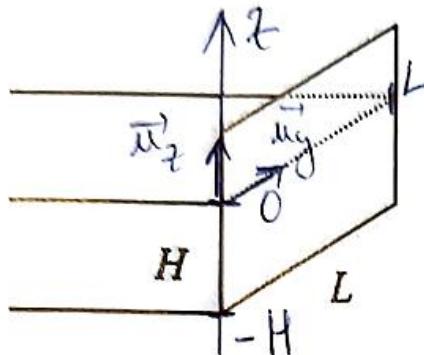
1  # On cherche à simuler l'évolution de la pression pour un Gaz Parfait :
2  # p1 : dans le cas d'une atmosphère isotherme  $T = T_0$ 
3  # p2 : dans le cas d'une atmosphère non isotherme de modèle  $T = T_0 - \lambda m \cdot z$ 
4
5  import numpy as np
6  import matplotlib.pyplot as plt
7
8  plt.close('all')
9
10 g = 9.8 # accélération de la pesanteur (m.s-2)
11 R = 8.3 # constante des gaz parfaits (J.K-1.mol-1)
12 M = 29e-3 # masse molaire de l'air (kg.mol-1)
13 T0 = 293 # température au sol (K)
14 lam = 5e-3 # coefficient de température (K.m-1)
15
16 # Définition de l'intervalle de temps étudié (zmin,zmax)
17 # Découpage de cet intervalle en N segments
18 # Calcul du pas dz
19
20 zmin = 0
21 zmax = 20e3
22 N = 100
23
24 z = np.linspace(zmin, zmax, N)
25
26 dz = (zmax-zmin)/N
27
28 print("dz = ",dz, "m")
29 print("L'intervalle est découpé en ", N, "segments")
30
31 # Construction du tableau des pressions
32
33 p1 = np.zeros_like(z) # modèle isotherme
34
35 p1[0] = 1.013 # pression atmosphérique à z = 0
36 for n in range(z.size-1):
37     p1[n+1] = p1[n] * (1 - (M*g*dz)/(R*T0))
38
39 p2 = np.zeros_like(z) # modèle non isotherme
40
41 p2[0] = 1.013 # pression atmosphérique à z = 0
42
43 for n in range(z.size-1):
44     p2[n+1] = p2[n] * (1 - (M*g*dz)/(R*(T0-lam*z[n])))
45
46 plt.plot(z,p1,'b')
47 plt.plot(z,p2,'r')
48 plt.title("Pression Gaz Parfait / Modélisation par la méthode d'Euler") # titre
49 plt.xlabel("z(m)") # Grandeur et unité des abscisses
50 plt.ylabel("Pression(bar), isotherme / non isotherme") # Grandeur et unité des
51 plt.show()
52

```



V) RESULTANTE D'UNE FORCE DE PRESSION

Exemple : Résultante des forces de pression sur un barrage



Un barrage est constitué d'une paroi verticale de largeur L . De l'eau, assimilée à un fluide incompressible de masse volumique ρ_0 , appuie sur une hauteur H sur une des faces du barrage. La pression atmosphérique P_0 s'exerce sur l'autre face du barrage et sur la surface libre de l'eau. L'axe vertical (Oz) est vertical ascendant et le champ de pesanteur g est uniforme.

➤ Exprimer la résultante des forces de pression qui s'exercent sur le barrage.

$dS = dy \cdot dz$ (élément de surface).

Force élémentaire exercée par l'eau :

$$d\vec{F} = \rho \cdot dS \cdot \vec{u}_x$$

Force élémentaire exercée par l'air :

$$d\vec{F}' = -\rho' \cdot dS \cdot \vec{u}_x$$

Avec : $\rho = \rho_0 - \rho_0 g z$ (Axe z orienté vers le haut)
(pression de l'eau)

D'où : $\rho' = \rho_0$ (pression de l'air)

$$\vec{dF}_T = \vec{dF} + \vec{dF}' = (\rho_0 - \rho_0 g z) dS \vec{u}_x - \rho_0 dS \vec{u}_x$$

$$= -\rho_0 g z dS \vec{u}_x$$

$$= -\rho_0 g z dy dz \vec{u}_x$$

Force totale sur le barrage :

$$\vec{F}_T = \iint_S \vec{dF}_T$$

$$\begin{aligned}
 F_T &= \iint_S dF_T = \iint_S -\rho_0 g z \, dy \, dz \\
 &= \int_0^L dy \int_0^{-H} -\rho_0 g z \, dz \quad (\text{en séparant variables } y \text{ et } z) \\
 &= -\rho_0 g \left[y \right]_0^L \left[\frac{z^2}{2} \right]_0^{-H} \\
 &= -\rho_0 g (L - 0) \cdot \left(0 - \frac{H^2}{2} \right) = \frac{\rho_0 g L H^2}{2}
 \end{aligned}$$

$$F_T' = \frac{\rho_0 g L H^2}{2} \vec{u}_x$$