



Samedi 9 avril 2022

OPTION : PHYSIQUE

MP / PC / PSI / PT / TSI

Durée : 2 heures

Conditions particulières

Calculatrice et documents interdits

Concours CPGE EPITA-IPSA-ESME

Option Physique

Isolation thermique et acoustique

- Calculatrices interdites.

On donne les valeurs approchées suivantes :

$$10^{-1/2} = 0,32, \quad 10^{-3/2} = 0,032, \quad \frac{2\pi}{24 \times 3600} = 7,3 \times 10^{-5}, \quad \frac{0,9}{1,4} = 0,64.$$

- Les différentes parties sont indépendantes.

Les sous-parties le sont également. En particulier les 3 études de la partie II peuvent être traitées indépendamment, et l'étude 3 mobilise presque uniquement des notions d'électronique.

I Double vitrage et isolation acoustique

Cette partie s'intéresse à l'isolation acoustique d'un double vitrage, notamment en la comparant à celle d'un simple vitrage.

I.1 Présentation de l'isolation acoustique du simple vitrage

Sur la figure 1, la courbe en trait tireté représente l'atténuation acoustique d'un simple vitrage en fonction de la fréquence de l'onde sonore incidente. La fréquence $f \approx 3000$ Hz, autour de laquelle on constate une baisse d'atténuation, est appelée fréquence critique de la vitre. On peut en obtenir une expression à l'aide d'une analyse de mécanique des fluides, qui ne sera pas faite ici.

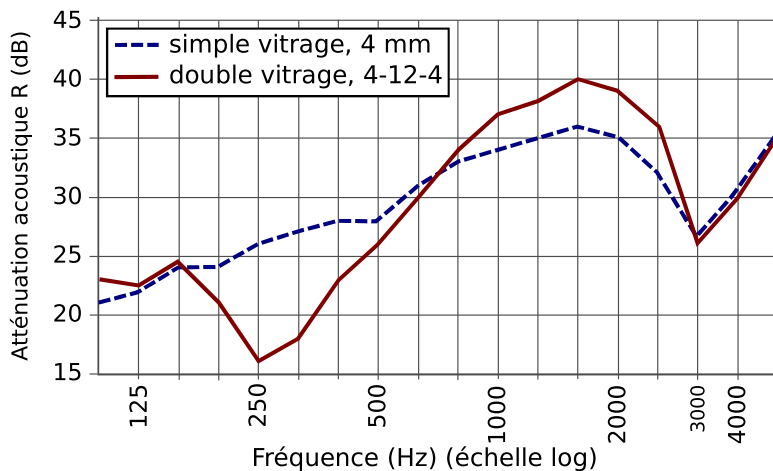


Figure 1 : atténuation par un simple vitrage (vitre de 4 mm) et un double vitrage (vitre de 4 mm, vide de 12 mm, vitre de 4 mm). L'échelle verticale est en décibels, mais il n'est pas nécessaire d'en connaître la définition : simplement, plus l'atténuation en décibels est importante, plus l'onde sonore transmise est d'amplitude faible.

- 1 - Rappeler la gamme de fréquences audibles par l'être humain.

I.2 Double vitrage : étude en régime forcé

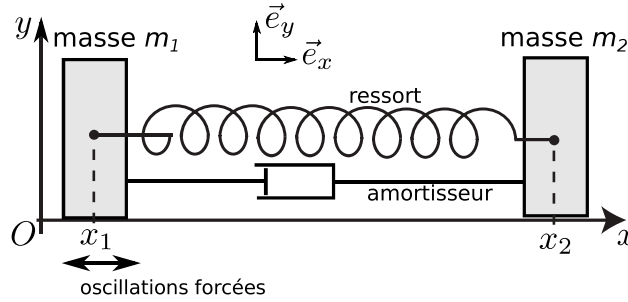
La figure 1 montre également la courbe d'atténuation acoustique du double vitrage (en trait plein). Elle présente deux baisses d'atténuation : une vers 250 Hz et une vers 3000 Hz.

- 2 - Comment s'explique la baisse d'atténuation vers 3000 Hz ?

La présence de la baisse d'atténuation vers 250 Hz, absente pour le simple vitrage, montre que le double vitrage est globalement moins performant que le simple vitrage. Nous allons étudier l'origine de cette baisse.

Pour cela, on modélise le double vitrage comme deux masses m_1 et m_2 qui représentent chacune une vitre. La lame d'air qui sépare les deux vitres est modélisée par un ressort (pour son rôle élastique de transmission des vibrations) associé à un amortisseur visqueux (pour rendre compte de la dissipation).

- Le ressort possède une longueur à vide l_0 et une constante de raideur k .
- L'amortisseur exerce sur la masse 2 une force $\vec{f} = -\alpha(\dot{x}_2 - \dot{x}_1)\vec{e}_x$ avec α une constante et $\dot{x}_1$ et $\dot{x}_2$ les vitesses des masses.
- Une onde sonore incidente force la vitre 1 à osciller selon $x_1(t) = A \cos(\omega t)$.



- Donner l'expression de la force $\vec{F}$ qu'exerce le ressort sur la masse 2, en fonction de l_0 , k , x_1 , x_2 et du vecteur unitaire $\vec{e}_x$.
- Établir l'équation différentielle suivie par la position $x_2(t)$ de la masse 2.
- On pose $u_2(t) = x_2(t) - l_0$. En partant de la question précédente, montrer que $u_2(t)$ vérifie l'équation différentielle suivante :

$$\ddot{u}_2 + \frac{\omega_0}{Q} \dot{u}_2 + \omega_0^2 u_2 = \frac{\omega_0}{Q} \dot{x}_1 + \omega_0^2 x_1, \quad (1)$$

avec ω_0 et Q des paramètres dont on donnera les expressions en fonction de m_2 , k et α .

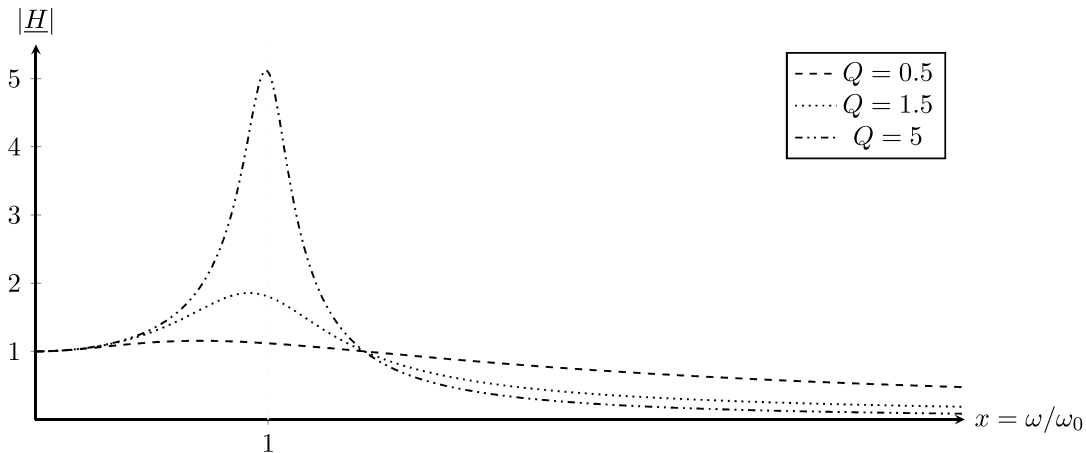
Dans la suite on travaille à partir de l'équation (1). On utilise le formalisme complexe, où une grandeur du type $u_2(t) = U_0 \cos(\omega t + \varphi)$ est représentée par la grandeur complexe $\underline{u}_2(t) = \underline{U}_0 e^{j\omega t}$ avec $\underline{U}_0 = U_0 e^{j\varphi}$ l'amplitude complexe associée (où $j^2 = -1$).

On voit l'ensemble du double vitrage comme un filtre de fonction de transfert $\underline{H} = \frac{\underline{u}_2}{\underline{x}_1}$.

- Donner l'expression de $\underline{H}$, notamment en fonction de ω , ω_0 et Q .

- Donner l'expression du gain $G = |\underline{H}|$ du filtre.

On introduit la pulsation réduite $x = \omega/\omega_0$. Le graphique ci-dessous montre l'évolution de $|\underline{H}|$ en fonction de x pour différentes valeurs de Q .



- Comment s'appelle le phénomène qui se manifeste ici par un maximum marqué sur la courbe de gain ?

- 9 - On souhaite obtenir la position du maximum de la courbe $|H|(x)$. Pour les valeurs élevées de Q qui nous concernent ici, le numérateur de $|H|$ ne varie pas beaucoup autour du maximum. Le maximum est donc atteint lorsque le dénominateur est minimum.

On admet que ce dénominateur s'écrit $D(x) = \sqrt{(1-x^2)^2 + x^2/Q^2}$.

Établir, en suivant la démarche décrite ici, la position x du maximum de $|H|(x)$ en fonction de Q . Indiquer également à quelle condition sur Q ce maximum existe.

- 10 - Montrer que si Q est assez grand (de l'ordre de 10 par exemple), alors la position de ce maximum correspond à $\omega \simeq \omega_0$.

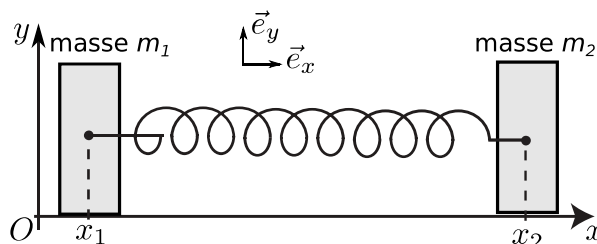
1.3 Détermination plus fine de la fréquence de résonance

Les questions qui précèdent expliquent la présence de la baisse d'atténuation du double vitrage à basses fréquences : pour ces fréquences, l'ensemble vitre-air-vitre entre en résonance et laisse passer l'onde sonore. Nous avons montré que la pulsation de résonance est donnée (quasiment) par la pulsation propre ω_0 du système.

Notre expression de ω_0 n'est toutefois pas correcte, car elle ne prend en compte que la masse de la seconde vitre. Or celle de la première doit aussi intervenir, car sa mise en mouvement par l'onde sonore incidente en dépend.

Pour obtenir la bonne expression, il faut déterminer la pulsation des oscillations d'un système masse 1-ressort-masse 2 en oscillations libres. On considère donc un tel système.

On note $l = x_2 - x_1$ la longueur du ressort et l_0 sa longueur à vide. Il est initialement comprimé d'une quantité δ : $l(t=0) = l_0 - \delta$, puis il est relâché sans vitesse initiale à $t = 0$. On néglige ici toute force de frottement et on ne considère que l'action du ressort, du poids et de la réaction normale du support sur les masses.



- 11 - Établir l'équation différentielle suivie par la position $x_1(t)$ de la masse m_1 , puis celle suivie par la position $x_2(t)$ de la masse 2.

- 12 - En déduire une équation différentielle portant sur la longueur $l(t)$.

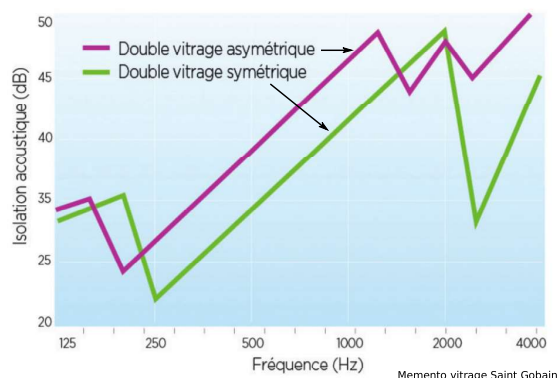
- 13 - En déduire l'expression de la pulsation ω_0 des oscillations en fonction de m_1 , m_2 et k .

- 14 - Établir la solution $l(t)$ de cette équation différentielle.

C'est cette pulsation qui correspond à la résonance d'un double vitrage. On trouve en effet dans les guides acoustiques la formule suivante pour la fréquence de résonance : $f_r = 84 \times \sqrt{\frac{1}{d} \left(\frac{1}{m'_1} + \frac{1}{m'_2} \right)}$ avec f_r la fréquence en hertz, d la distance entre les vitres en mètres (dont dépend la raideur du ressort équivalent), et m'_1 et m'_2 les masses surfaciques des vitrages en kg/m^2 .

- 15 - Si on souhaite envoyer le pic de résonance vers les basses fréquences hors du domaine de l'audible, que faut-il faire concernant les masses des vitres ?

- 16 - Revenons sur le problème du creux d'atténuation vers $f \approx 3000 \text{ Hz}$. Cette fréquence critique est inversement proportionnelle à l'épaisseur de la vitre. La courbe ci-dessous représente schématiquement l'atténuation d'un double vitrage asymétrique (vitres de 4 mm et 8 mm). Expliquez pourquoi les creux d'atténuation liés aux fréquences critiques sont plus faibles.

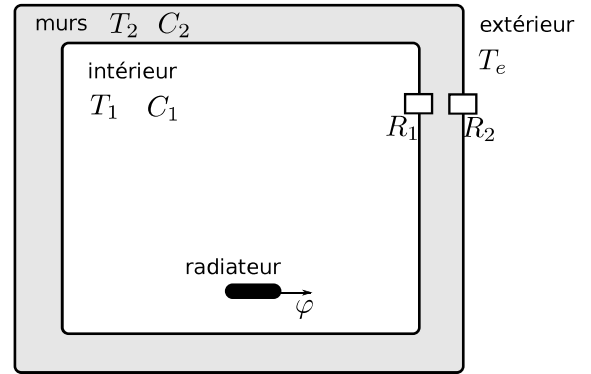


II Comportement thermique d'une habitation

Cette partie s'intéresse à l'isolation thermique d'une maison.

On décrit l'habitation en la décomposant en trois systèmes : le {milieu extérieur}, {l'intérieur}, {les murs}.

- L'intérieur est de l'air de capacité thermique à pression constante C_1 et de température $T_1(t)$.
- Les murs sont de capacité thermique à pression constante C_2 et de température $T_2(t)$.
- Le milieu extérieur agit comme un thermostat à la température T_e .
- On note R_1 la résistance thermique de l'ensemble de l'isolant placé à l'intérieur de la maison, contre les murs. L'intérieur cède donc une puissance thermique $(T_1 - T_2)/R_1$ vers les murs.
- On note R_2 la résistance thermique de l'ensemble de l'isolant placé à l'extérieur de la maison, contre les murs. Les murs cèdent donc une puissance thermique $(T_2 - T_e)/R_2$ vers l'extérieur.
- Le chauffage apporte une puissance thermique φ constante à l'intérieur.



Toutes les évolutions sont isobares, les solides et liquides sont supposés incompressibles et indilatables et les gaz parfaits.

17 - On étudie l'évolution des températures T_1 et T_2 . Montrer en justifiant qu'elles suivent les équations différentielles suivantes :

$$C_2 \frac{dT_2}{dt} = \frac{T_1 - T_2}{R_1} - \frac{T_2 - T_e}{R_2}, \quad (2)$$

$$C_1 \frac{dT_1}{dt} = \varphi - \frac{T_1 - T_2}{R_1}. \quad (3)$$

II.1 Étude 1 : refroidissement lorsque le chauffage est coupé

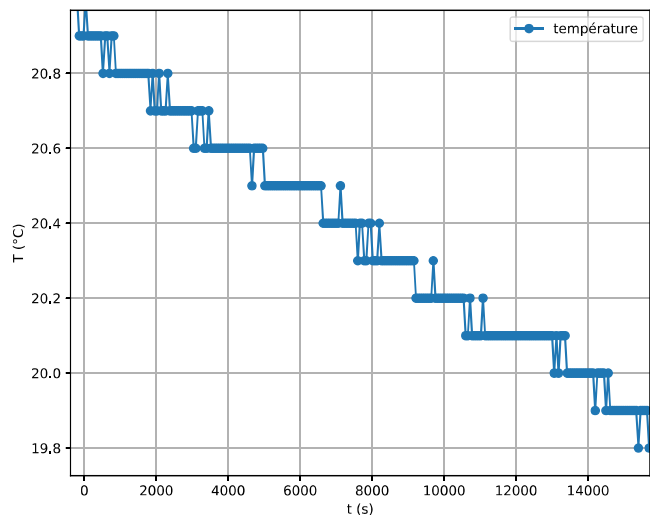
Uniquement dans les **3 questions suivantes**, on suppose le chauffage coupé. De plus, la maison est uniquement isolée par l'intérieur ($R_2 = 0$ et $\forall t, T_2 = T_e$). Ainsi le problème se ramène à l'équation (3) avec $\varphi = 0$ et $T_2 = T_e = \text{constante}$. La température T_1 à l'instant $t = 0$ est notée T_{10} .

18 - En déduire l'expression de $T_1(t)$. On introduira un temps caractéristique τ .

19 - Effectuer un développement limité à l'ordre 1 en t/τ , pour $t \ll \tau$, de l'expression de $T_1(t)$ ci-dessus obtenue. Montrer alors que $T_1(t)$ est une fonction affine et donner l'expression de sa pente a en fonction de T_{10} , T_e et τ .

20 - L'enregistrement ci-contre a été réalisé dans une habitation. Le chauffage est coupé à l'instant initial. On a $T_e = 0^\circ\text{C}$ et $T_{10} = 20,9^\circ\text{C}$. En déduire une estimation de la grandeur $R_1 C_1$ (attention à son unité).

Cette grandeur est caractéristique de l'inertie thermique de l'habitation.



II.2 Étude 2 : régime stationnaire

On étudie cette fois le comportement en régime stationnaire (toutes les températures sont constantes). Le chauffage est donc allumé, et on attend suffisamment longtemps pour que T_1 et T_2 se stabilisent. $T_e = 0^\circ\text{C}$ est également constante. On pourra partir des équations (2) et (3).

21 - Exprimer les températures T_1 et T_2 en fonction de R_1 , R_2 , φ et T_e .

22 - Dans le cas d'une isolation par l'intérieur, il n'y a pas d'isolant à l'extérieur des murs ($R_2 = 0$). En étudiant les relevés de consommation électrique sur un mois d'hiver, on constate qu'il faut en moyenne fournir une puissance thermique $\varphi = 1,0\text{ kW}$ pour maintenir $T_1 = 20^\circ\text{C}$ alors que $T_e = 0^\circ\text{C}$. En déduire une estimation de R_1 .

II.3 Étude 3 : régime permanent sinusoïdal

Des deux études précédentes on retiendra $C_1 = 2 \times 10^7 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}$ (tient compte de l'air intérieur, du mobilier, des dalles), $C_2 \simeq 10C_1$ typiquement pour des murs en parpaings. Les valeurs de R_1 et R_2 dépendent du type d'isolation : $R_1 = 2 \times 10^{-2} \text{ K} \cdot \text{W}^{-1}$ et $R_2 = 0$ si l'isolation est à l'intérieur des murs, et l'inverse si l'isolation est à l'extérieur des murs.

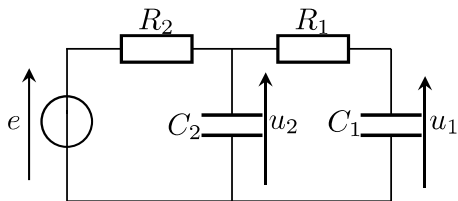
On étudie maintenant l'évolution des températures suite à l'alternance jour-nuit. La température extérieure n'est plus constante et varie avec une période de 24 h selon $T_e(t) = T_{e,\text{moyen}} + \Delta T_0 \cos \omega t$.

23 - Donner la valeur numérique de la pulsation ω .

Les questions qui précèdent suggèrent une analogie électrique. On admet que le problème thermique étudié est mathématiquement équivalent à l'étude du circuit électrique ci-dessous, où :

- le générateur $e(t) = E_0 \cos(\omega t)$ représente $T_e(t) - T_{e,\text{moyen}} = \Delta T_0 \cos \omega t$,
- la tension $u_1(t)$ représente la différence entre $T_1(t)$ et sa valeur en régime stationnaire,
- la tension $u_2(t)$ représente la différence entre $T_2(t)$ et sa valeur en régime stationnaire.

La capacité C_1 représente l'intérieur de la maison, qui se "charge" et se "décharge" à mesure que son énergie interne augmente ou diminue. De même pour C_2 qui représente les murs.



On se place en régime sinusoïdal forcé à la pulsation ω . La tension $u_1(t) = U_{10} \cos(\omega t + \varphi)$ est représentée par $\underline{u}_1(t) = U_{10} e^{j(\omega t + \varphi)}$ où $j^2 = -1$.

24 - On note $\underline{Z}_{\text{eq}}$ l'impédance équivalente à l'ensemble C_2 , R_1 et C_1 . Donner son expression en fonction de ω , C_2 , R_1 et C_1 .

25 - Lorsqu'on considère une impédance $\underline{Z}_1$ et une impédance $\underline{Z}_2$ en dérivation, et que $|\underline{Z}_1| \gg |\underline{Z}_2|$, quelle approximation sur l'impédance équivalente à l'ensemble peut-on faire ? On attend une justification.

26 - Pour la suite, comme $C_2 \gg C_1$, on admet que $\underline{Z}_{\text{eq}} \approx \frac{1}{jC_2\omega}$.

En utilisant cette approximation, montrer que $\underline{H} = \frac{\underline{u}_1}{\underline{e}}$ peut s'écrire $\underline{H} = \frac{1}{\left(1 + j\frac{\omega}{\omega_1}\right) \left(1 + j\frac{\omega}{\omega_2}\right)}$ avec ω_1 et ω_2 des pulsations à exprimer en fonction des capacités et résistances.

27 - Donner l'expression du gain en décibel de ce filtre en fonction de ω , ω_1 et ω_2 .

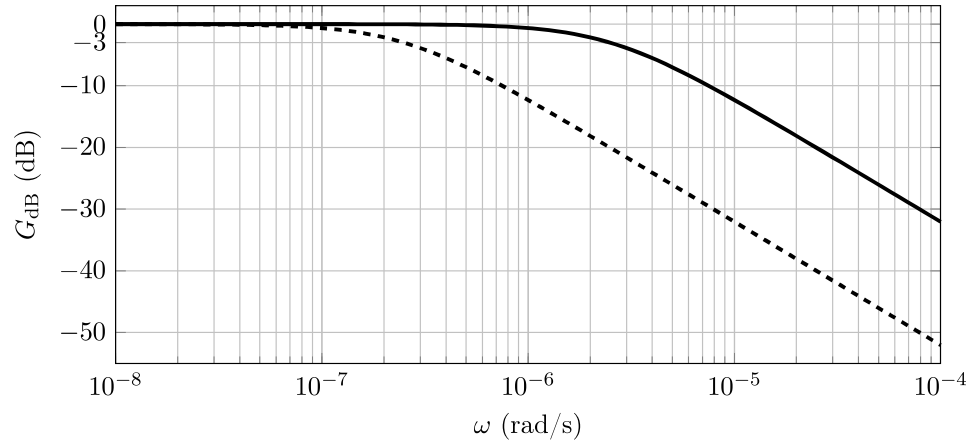
28 - Donner la pente des asymptotes haute et basse fréquence du diagramme de Bode en amplitude.

29 - Donner l'expression du déphasage entre $u_1(t)$ et $e(t)$. Donner sa valeur pour ω petit et pour ω grand.

On obtient les valeurs numériques suivantes :

- Cas d'une isolation par l'intérieur : $\omega_1 = 2,5 \times 10^{-6} \text{ rad/s}$ et $\omega_2 = +\infty$.
- Cas d'une isolation par l'extérieur : $\omega_1 = +\infty$ et $\omega_2 = 2,5 \times 10^{-7} \text{ rad/s}$.

Les deux diagrammes de Bode en amplitude, l'un correspondant à l'isolation par l'intérieur et l'autre à l'isolation par l'extérieur, sont tracés ci-contre.



- 30** - Identifier les deux courbes : laquelle correspond à l'isolation par l'intérieur et laquelle correspond à l'isolation par l'extérieur ?
- 31** - On suppose une amplitude $\Delta T_0 = 10^\circ\text{C}$ pour la variation de température extérieure, ce qui dans notre analogie électrique se traduit par une amplitude $E_0 = 10 \text{ V}$ pour le signal $e(t)$.
On considère le cas d'une isolation par l'intérieur. En vous aidant du diagramme de Bode, et en arrondissant à la dizaine la plus proche la valeur de G_{dB} , donner la valeur de l'amplitude U_{10} de $u_1(t)$.
- 32** - Faire de même pour le cas de l'isolation par l'extérieur, et conclure sur l'avantage de celle-ci.
- 33** - Dans les deux cas (isolation intérieure ou extérieure), l'argument de la fonction de transfert vaut environ $-\pi/2$ pour la pulsation considérée ici. $u_1(t)$ est-il en avance ou en retard par rapport à $e(t)$? De quelle fraction de période ? Traduire ceci en heures.

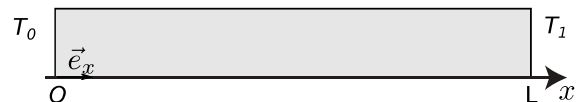
III Résistance thermique

La partie précédente utilise le formalisme des résistances thermiques, et on se propose ici de le justifier.

On considère un matériau de longueur L et de section S . Les grandeurs ne dépendent que de l'abscisse x et du temps. En $x = 0$ la température vaut T_0 , et en $x = L$ elle vaut T_1 . On rappelle l'équation de diffusion thermique : $\left(\frac{\partial T}{\partial t}\right)_x = \kappa \left(\frac{\partial^2 T}{\partial x^2}\right)_t$.

Ici κ est la diffusivité thermique du matériau.

On notera également λ sa conductivité thermique.



- 34** - Donner l'unité de κ . Par analyse dimensionnelle, donner une expression du temps caractéristique τ de variation de la température dans le matériau en fonction de κ et de L .

Dans la suite, on suppose que le temps de variation des sources est suffisamment petit devant τ pour pouvoir se placer en régime stationnaire : la température T ne dépend pas du temps.

- 35** - Simplifier alors l'équation de diffusion thermique, puis la résoudre pour obtenir $T(x)$ dans le matériau en fonction de x , T_1 , T_0 et L .
- 36** - Donner l'expression du vecteur densité de flux thermique en fonction de T_1 , T_0 , L , $\vec{e}_x$, et d'une caractéristique du matériau.
- 37** - On note φ le flux thermique (ou puissance thermique) à travers une tranche du matériau de normale $\vec{e}_x$, compté positif en allant de $x = 0$ à $x = L$. Donner son expression.
- 38** - En déduire un analogue de la loi d'Ohm : $T_0 - T_1 = R \times \varphi$ avec R la résistance thermique, dont on donnera l'expression en fonction des caractéristiques du matériau.