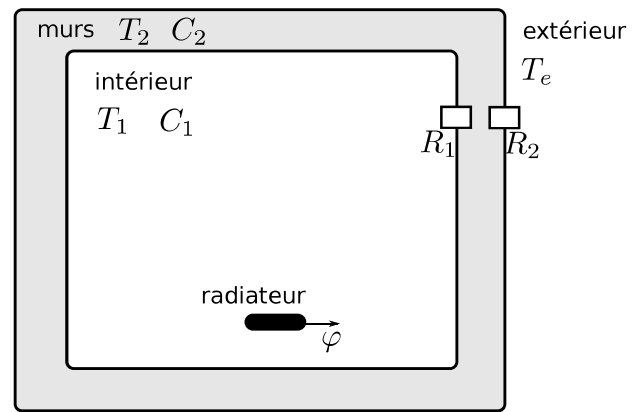


## II Comportement thermique d'une habitation

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  $\varphi$  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

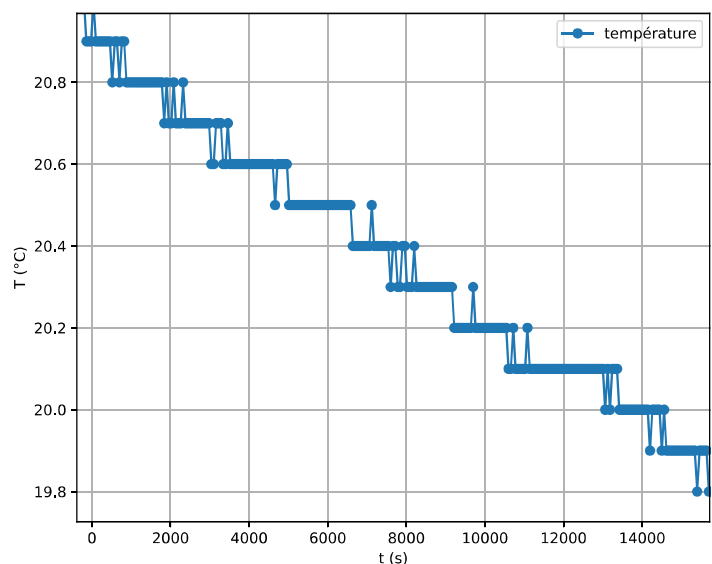
Uniquement dans les **3 questions suivantes**, on suppose le chauffage coupé. De plus, la maison est uniquement isolée par l'intérieur ( $R_2 = 0$  et  $\forall t, T_2 = T_e$ ). Ainsi le problème se ramène à l'équation (3) avec  $\varphi = 0$  et  $T_2 = T_e = \text{constante}$ . La température  $T_1$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

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

**19 -** Effectuer un développement limité à l'ordre 1 en  $t/\tau$ , 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  $\tau$ .

**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  $R_1$ ,  $R_2$ ,  $\varphi$  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.

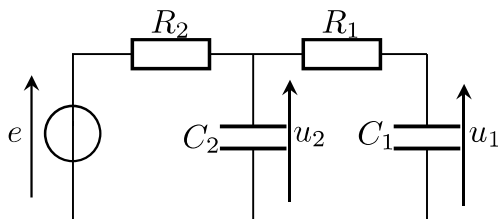
On étudie maintenant l'évolution des températures suite à l'alternance jour-nuit. La température extérieure n'est plus constante et varie avec une période de 24 h selon  $T_e(t) = T_{e,\text{moyen}} + \Delta T_0 \cos \omega t$ .

**23** - Donner la valeur numérique de la pulsation  $\omega$ .

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  $\omega$ . 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  $\omega$ ,  $C_2$ ,  $R_1$  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  $\omega_1$  et  $\omega_2$  des pulsations à exprimer en fonction des capacités et résistances.

**27** - Donner l'expression du gain en décibel de ce filtre en fonction de  $\omega$ ,  $\omega_1$  et  $\omega_2$ .

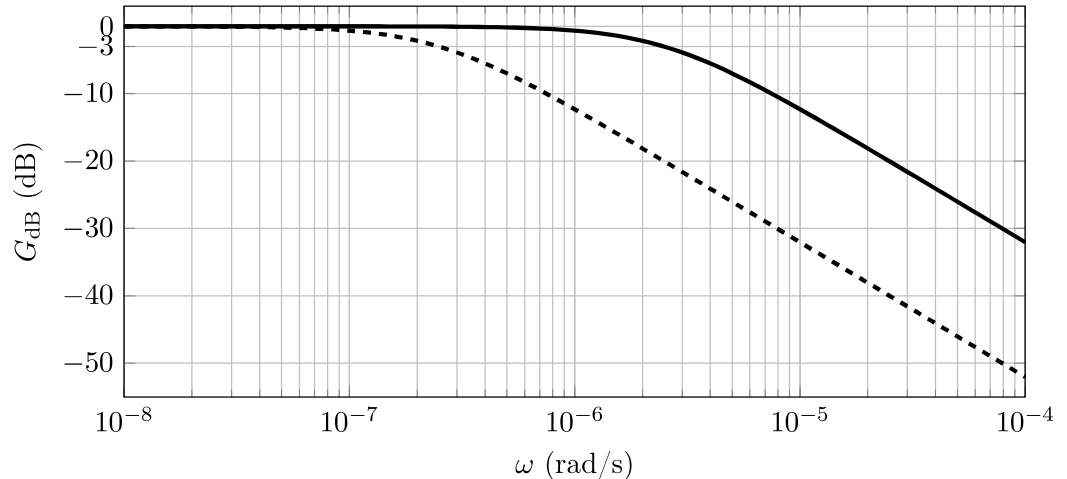
**28** - Donner la pente des asymptotes haute et basse fréquence du diagramme de Bode en amplitude.

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



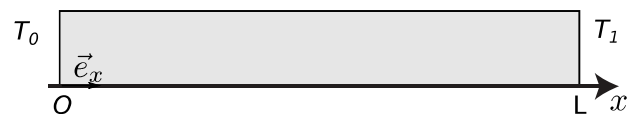
- 30** - Identifier les deux courbes : laquelle correspond à l'isolation par l'intérieur et laquelle correspond à l'isolation par l'extérieur ?
- 31** - On suppose une amplitude  $\Delta T_0 = 10^\circ\text{C}$  pour la variation de température extérieure, ce qui dans notre analogie électrique se traduit 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  $G_{\text{dB}}$ , 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  $\kappa$  est la diffusivité thermique du matériau.

On notera également  $\lambda$  sa conductivité thermique.



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

Dans la suite, on suppose que le temps de variation des sources est suffisamment petit devant  $\tau$  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  $\varphi$  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.