

Mesure d'une conductivité thermique.

Cet exercice est inspiré par un TP donné à l'oral des CCP et qui m'a été transmis par Riheb B.

Un cylindre métallique de rayon R , de hauteur H est chauffé par des résistances noyées en son sein. Une thermo-résistance, elle aussi noyée dans la masse, sert à en mesurer la température T_1 et à vérifier qu'elle a atteint une valeur stationnaire. On pose sur ce cylindre un disque d'un matériau très isolant, de même rayon et d'épaisseur e petite devant R , puis un disque métallique très conducteur de la chaleur de même rayon et de hauteur h petite devant R , pris à la température ambiante. Le tout est recouvert d'un matériau isolant épais. Dans ces hypothèses, la température du disque métallique peut être considérée comme uniforme à un instant donné, on la note $T(t)$ et on la mesure grâce à une seconde thermo-résistance incorporée dans le disque. On note T_0 la température stationnaire de la salle de TP

Question 1 :

Un relevé expérimental permet de vérifier que $T(t)$ varie selon une loi exponentielle de constante de temps τ . Montrer qu'on pourra en déduire la conductivité thermique de l'isolant. Quelle sont les grandeurs qu'il faudra mesurer et celles qu'il faudra trouver dans la littérature ?

Les échanges thermiques sont assez lents pour qu'on puisse considérer le régime comme quasi-permanent. La conductance thermique de l'isolant est $G = \lambda S/e$ où λ est sa conductivité et où $S = \pi R^2$. Le flux thermique à travers l'isolant est donc :

$$\mathcal{P}_{th} = G [T_1 - T(t)] = (\lambda S/e) [T_1 - T(t)]$$

Par ailleurs, appliquons la premier principe de la thermodynamique au disque métallique soit, puisque c'est un solide incompressible qui ne reçoit donc pas de travail

$$\mathcal{P}_{th} = \frac{dU}{dt} = m c \frac{dT}{dt}$$

où m , c sont la masse et la capacité calorifique du disque, donc

$$m c \frac{dT}{dt} = (\lambda S/e) [T_1 - T(t)]$$

soit encore

$$\tau \frac{dT}{dt} + T = T_1 \quad \text{avec} \quad \tau = \frac{m c e}{\lambda S}$$

dont la solution est, avec $T(0) = T_0$

$$T(t) = T_1 - (T_1 - T_0) e^{-\frac{t}{\tau}}$$

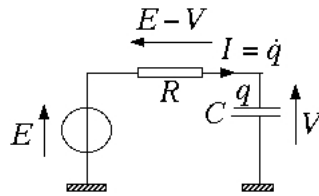
Le relevé expérimental de $T(t)$ permet aisément de mesurer τ , il est aisé au laboratoire de mesurer e , S et m ; la valeur de c pourra être trouvée dans un «handbook» ou à défaut par une expérience annexe de calorimétrie (méthode des mélanges, par exemple). Ainsi, on trouvera la conductivité λ de l'isolant.

Question 2 :

Proposer un circuit électrique qui se comporte de la même façon.

Si l'on formule ce qui précède par $\frac{dU}{dt} = G [T_1 - T(t)]$, on pense à $I = \frac{dq}{dt} = G(V_A - V_B)$; ensuite $U = m c T$ fait penser à $q = C V_B$, soit en allégeant la notation et en introduisant un générateur de tension de f.e.m. notée E plutôt que V_1

$$C \frac{dV}{dt} = \frac{dq}{dt} = \frac{E - V}{R}$$



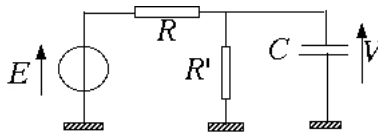
On aboutit alors à la figure ci-dessus et à la solution suivante : $V(t) = E - E e^{-\frac{t}{\tau}}$ avec $\tau = RC$. Pour une meilleure adaptation des deux problèmes, la masse est l'équivalent du milieu ambiant donc E est l'équivalent non pas de T_1 mais de $T_1 - T_0$ et V de $T - T_0$; les équivalences sont

$$\begin{array}{rcl}
 T_1 - T_0 & \longleftrightarrow & E \\
 T - T_0 & \longleftrightarrow & V \\
 mc & \longleftrightarrow & C \\
 U & \longleftrightarrow & q \quad \text{avec la convention } U(T_0) = 0 \\
 R_{th} = \frac{e}{\lambda S} & \longleftrightarrow & R \\
 \mathcal{P}_{th} & \longleftrightarrow & I = \dot{q}
 \end{array}$$

Question 3 :

En fait la valeur limite de $T(t)$ n'est pas T_1 ; on la note T_∞ . Pourquoi ? Comment faut-il modifier le raisonnement précédent, le circuit équivalent ?

L'isolant épais qui isole l'expérience du milieu extérieur n'est pas parfait et il y a des fuites thermiques de puissance $\mathcal{P}'_{th} = G [T(t) - T_0]$; dans le circuit électrique équivalent, cela revient à placer une résistance R' en parallèle avec le condensateur.



Plutôt que de raisonner directement sur la thermodynamique du problème, appuyons nous au maximum sur l'équivalence électrique et mieux encore profitons-en pour réviser notre théorème de Thevenin. Le générateur de f.e.m. E en série avec R et R' et débitant dans la capacité par les bornes de R' est équivalent à un générateur de f.e.m. E_{Th} et de résistance R_{Th} débitant directement dans C , ce qui nous ramène à la première figure en y remplaçant E et R par E_{Th} et R_{Th} .

R_{Th} est, d'après le cours, la résistance équivalente à R et R' en parallèle soit

$$R_{Th} = \frac{R R'}{R + R'}$$

Et E_{Th} est la d.d.p. aux bornes de R' lorsqu'on débranche le circuit d'utilisation (ici C) ; comme on reconnaît un diviseur de tension, on a :

$$E_{Th} = E \frac{R'}{R + R'}$$

En raisonnant sur la première figure, on conçoit aisément que lorsque la charge est terminée, la tension est $V_\infty = E_{th}$, d'où, avec les équivalences précisées ci-dessus :

$$T_\infty - T_0 = (T_1 - T_0) \frac{R'}{R + R'}$$

d'où

$$\frac{R + R'}{R'} = \frac{T_1 - T_0}{T_\infty - T_0}$$

ce qui nous servira un tout petit peu plus loin.

D'autre part la constante de temps n'est plus $\tau = C R$ mais $\tau' = C R_{Th}$. L'expérience donne accès à τ' et pour calculer la conductivité de l'isolant, il suffit de connaître τ ; il faut donc de tirer τ de τ' . Allons-y :

$$\tau' = C R_{Th} = C \frac{R R'}{R + R'}$$

d'où

$$\frac{1}{\tau'} = \frac{1}{C} \frac{R + R'}{R R'} = \frac{1}{C R} \frac{R + R'}{R'} = \frac{1}{\tau} \frac{R + R'}{R'} = \frac{1}{\tau} \frac{T_1 - T_0}{T_\infty - T_0}$$

et finalement

$$\tau = \tau' \frac{T_1 - T_0}{T_\infty - T_0}$$