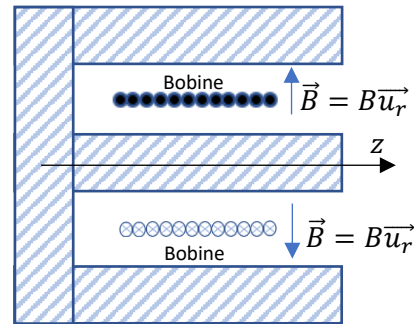
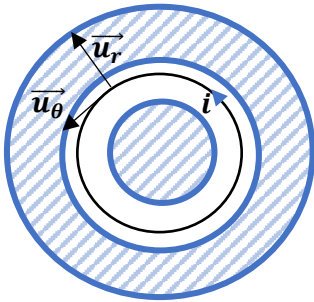


Un haut-parleur électrodynamique peut être décrit par le schéma ci-dessous : une bobine conductrice d'axe  $Oz$  comportant  $N$  spires identiques, de rayon  $a$  est susceptible de se translater le long de l'axe horizontal  $Oz$  en étant rappelée vers sa position d'équilibre  $z = 0$  par un ressort de raideur  $k$ . Cette bobine est également soumise à une force dissipative  $-\alpha\vec{v}$ . On travaillera dans la base cylindrique  $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta, \vec{u}_z)$ . La bobine est plongée dans un champ magnétique  $\vec{B}$  indépendant du temps créé par un aimant permanent (hachuré sur le schéma) dont les pôles sont deux cylindres concentriques, de telle sorte qu'au niveau des spires,  $\vec{B}$  est de la forme  $\vec{B} = B\vec{u}_r$  avec  $B$  uniforme. On note  $i(t)$  l'intensité du courant dans le circuit.



La bobine, d'inductance  $L$  et de résistance  $R$ , est reliée à un générateur idéal de tension  $u(t)$ .

a) Mise en équations

- 1) Montrer que l'expression de la résultante des forces de Laplace  $\vec{F}_L$  s'appliquant sur la bobine est donnée par :  $\vec{F}_L = -2\pi a N B i \vec{u}_z$ .

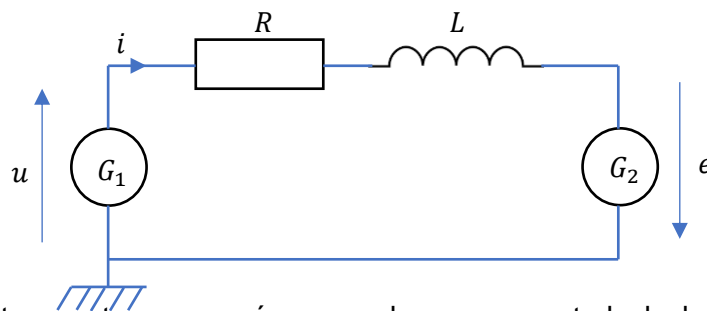
On note  $v = \frac{dz}{dt}$  la vitesse de la bobine dans le référentiel terrestre supposé galiléen.

- 2) A l'aide du principe fondamental de la dynamique appliqué à l'équipage mobile assimilable à un point matériel de masse  $m$ , obtenir l'équation mécanique suivante :

$$\frac{dv}{dt} + \frac{\omega_0}{Q} v + \omega_0^2 z = -\frac{2\pi a N B}{m} i \quad (\text{Équation 1})$$

On donnera l'expression du facteur de qualité  $Q$  et de la pulsation propre  $\omega_0$  en fonction de  $\alpha$ ,  $k$  et  $m$ .

On donne ci-dessous le schéma électrique équivalent de l'ensemble {alimentation + haut-parleur} en régime variable :



La tension induite  $e$  est une conséquence du mouvement de la bobine dans le champ magnétique de l'aimant. On note  $P_L$  la puissance des forces de Laplace et  $P_e$  la puissance associée à la tension induite  $e$ . La perfection du couplage électromécanique implique alors que  $P_L + P_e = 0$ .

- 3) Dédire du couplage électromécanique parfait l'expression de la tension  $e$  en fonction de  $B$ ,  $v$ ,  $a$  et  $N$ .

On suppose la tension  $u(t)$  sinusoïdale et de pulsation  $\omega$ . La linéarité du problème permet l'utilisation de la notation complexe :

$$\begin{cases} u(t) = U_m \cos(\omega t) \rightarrow \underline{u}(t) = U_m e^{j\omega t} \\ i(t) = I_m \cos(\omega t + \phi) \rightarrow \underline{i}(t) = I_m e^{j(\omega t + \phi)} \\ v(t) = V_m \cos(\omega t + \phi') \rightarrow \underline{v} = V_m e^{j(\omega t + \phi')} \end{cases}$$

$U_m, I_m, V_m, \phi$  et  $\phi'$  sont des constantes à  $\omega$  fixée.

4) Après avoir écrit la loi des mailles, montrer qu'en notation complexe on peut écrire :

$$\underline{u} = (R + jL\omega)\underline{i} - 2\pi NaB\underline{v} \quad (\text{Équation 2})$$

On définit l'impédance d'entrée électro-acoustique du haut-parleur par  $\underline{Z} = \frac{\underline{u}}{\underline{i}}$ .

5) Montrer à l'aide des équations 1 et 2 que :  $\underline{Z} = R + jL\omega + \underline{Z}_m$

avec  $\underline{Z}_m = K \frac{(j\frac{\omega}{Q\omega_0})}{(1 + j\frac{\omega}{Q\omega_0} + (j\frac{\omega}{\omega_0})^2)}$  et  $K$  une constante à exprimer en fonction de  $m, B, N, a, \omega_0$  et  $Q$ .

b) Impédance et étude énergétique

L'impédance  $\underline{Z} = R + jL\omega + \underline{Z}_m(\omega)$  obtenue au calcul précédent introduit une contribution  $\underline{Z}_m$  appelée impédance motionnelle (du latin motion, qui signifie mouvement) qui rend compte directement du couplage électromécanique. On peut écrire  $\underline{Z}$  en faisant apparaître une partie réelle et une partie imaginaire :

$$\underline{Z} = (R + R_{mot}) + j(L + L_{mot})\omega$$

On rappelle les précautions suivantes permettant de déterminer la valeur moyenne d'une grandeur quadratique lors d'une étude en régime sinusoïdal à la pulsation  $\omega$  avec la notation complexe :

$$\begin{cases} f(t) = F_m \cos(\omega t) \rightarrow \underline{f}(t) = F_m e^{j\omega t} \text{ avec } F_m \text{ constante} \\ g(t) = G_m \cos(\omega t + \psi) \rightarrow \underline{g}(t) = G_m e^{j(\omega t + \psi)} \rightarrow \underline{g}^*(t) = G_m e^{-j(\omega t + \psi)} \text{ avec } G_m \text{ et } \psi \text{ constantes} \\ \langle f(t)g(t) \rangle = \frac{1}{2} \text{Re} \left( \underline{f}(t) \underline{g}^*(t) \right) \end{cases}$$

On note  $I_{eff}$  l'intensité efficace du courant traversant le haut-parleur.

6) Déterminer la puissance électrique moyenne  $\langle p_{tot} \rangle$  consommée par le haut-parleur en fonction de  $R, R_{mot}$  et  $I_{eff}$ .

7) Déterminer la puissance moyenne  $\langle p_u \rangle$  consommée par l'impédance motionnelle du haut-parleur en fonction de  $R_{mot}$  et  $I_{eff}$ .

$\langle p_u \rangle$  est la puissance potentiellement convertissable en puissance acoustique.

8) Définir le rendement  $\eta$  du haut-parleur puis montrer qu'il est donné par  $\eta = \frac{R_{mot}}{R + R_{mot}}$ .

On donne les expressions suivantes :  $R_{mot} = K \frac{(\frac{\omega}{Q\omega_0})^2}{(1 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2)^2 + (\frac{\omega}{Q\omega_0})^2}$  et  $L_{mot} = K \frac{(\frac{1}{Q\omega_0})(1 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2)}{(1 - (\frac{\omega}{\omega_0})^2)^2 + (\frac{\omega}{Q\omega_0})^2}$

On fournit au document en annexe, la représentation du module de l'impédance du haut-parleur HM170GO en fonction de la fréquence (en échelle semi-logarithmique).

- 9) Déterminer, par lecture sur le document ci-joint, la valeur de  $R$ . Justifier votre démarche pour cette lecture.

L'augmentation de l'impédance aux « hautes fréquences » est associée à sa partie inductive. L'impédance  $jL\omega$  est cependant négligeable dans un domaine de « fréquences basses » inférieures 1000 Hz. A ces « basses fréquences », on observe à la fréquence  $f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi}$  un maximum du module de  $\underline{Z}$ .

- 10) Déterminer, par lecture sur le document 4, la fréquence  $f_0$  et la valeur maximale de  $R_{mot}$ .

- 11) En déduire alors la valeur du rendement du haut-parleur HM170GO à la fréquence  $f_0$ .

