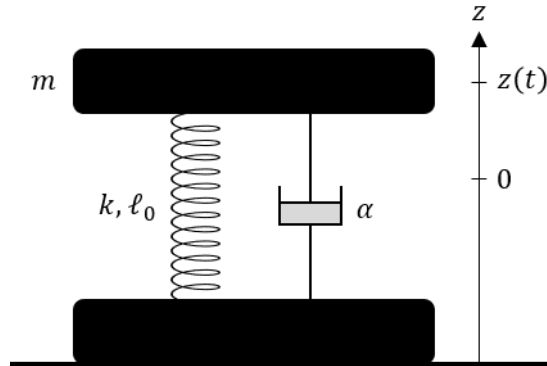


## Vibrations d'un moteur

Lorsqu'un moteur de type compresseur fonctionne, il est nécessaire de prévoir un système de suspension pour amoindrir les vibrations du châssis. Le moteur est assimilé à un point matériel de masse  $m$ . La suspension peut être modélisée par un ressort de longueur à vide  $\ell_0$  et de constante de raideur  $k$ , placé en parallèle avec un amortisseur qui exerce sur le moteur une force de freinage  $\vec{f} = -\alpha \vec{v}$  où  $\vec{v}$  est la vitesse du moteur et  $\alpha$  une constante positive.



On s'intéresse au mouvement vertical du moteur dans un référentiel galiléen, repéré par un axe  $(Oz)$  ascendant.

- 1) Le moteur ne fonctionne pas et il est immobile. Déterminer la longueur  $\ell_{eq}$  du ressort. La position du moteur dans ce cas est prise comme origine de l'axe  $(Oz)$ .
- 2) Lorsque le moteur fonctionne, tout se passe comme s'il apparaissait une force supplémentaire de la forme  $\vec{F} = F_0 \cos(\omega t) \vec{u}_z$ . Déterminer l'équation différentielle vérifiée par  $z$ , lorsque le moteur fonctionne.
- 3) En régime forcé, on recherche des solutions de la forme  $v(t) = V_m \cos(\omega t + \phi)$ . On note :  $\underline{V}(t) = \underline{V}_m e^{i\omega t}$ . Exprimer  $\underline{V}_m$  sous la forme :

$$\underline{V}_m = \frac{V_0}{1 + iQ \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)}$$

Donner l'expression de  $V_0$ ,  $Q$  et  $\omega_0$  en fonction de  $F_0$ ,  $m$ ,  $\alpha$  et  $k$ .

- 4) On définit la fonction de transfert suivante :

$$\underline{H} = \frac{\underline{V}_m}{V_0}$$

Étudier puis tracer le diagramme de Bode de cette fonction de transfert.



Correction

## Correction

1) On applique le PFD à l'équilibre sur la masse  $m$ .

$$0 = -mg - k(\ell_{eq} - \ell_0) \Rightarrow \ell_{eq} = \ell_0 - \frac{mg}{k}$$

2) On applique le PFD sur la masse  $m$ .

$$m\ddot{z} = -mg - k(\ell - \ell_0) - \alpha\dot{z} + F_0 \cos(\omega t) \quad \text{avec : } \ell = \ell_{eq} + z$$

Ainsi, avec la question 1), on a :

$$m\ddot{z} = -kz - \alpha\dot{z} + F_0 \cos(\omega t)$$

3) On passe en notation complexe :

$$\left(\frac{i\omega m}{\alpha} + 1 + \frac{k}{i\omega\alpha}\right) V_m = \frac{F_0}{\alpha} \Rightarrow V_m = \frac{F_0/\alpha}{1 + i\left(\frac{\omega m}{\alpha} - \frac{k}{\omega\alpha}\right)}$$

On identifie donc :

$$V_0 = \frac{F_0}{\alpha} \quad \frac{Q}{\omega_0} = \frac{m}{\alpha} \quad \text{et} \quad Q\omega_0 = \frac{k}{\alpha}$$

On découple les deux dernières équations (faire le produit et le rapport des deux) pour obtenir :

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad \text{et} \quad Q = \frac{\sqrt{km}}{\alpha}$$

4) Prenons  $Q = 20$  pour les AN.

Limite BF :

$$\underline{H}(i\omega) \sim \frac{1}{-iQ\frac{\omega_0}{\omega}} \Rightarrow G_{dB} \sim 20 \log\left(\frac{\omega}{Q\omega_0}\right)$$

Il s'agit d'une pente de +20 dB/dec.

Limite HF :

$$\underline{H}(i\omega) \sim \frac{1}{iQ\frac{\omega}{\omega_0}} \Rightarrow G_{dB} \sim 20 \log\left(\frac{\omega_0}{Q\omega}\right)$$

Il s'agit d'une pente de -20 dB/dec.

Les deux asymptotes se croisent en  $\omega = \omega_0$  et  $G_{dB} = -20 \log(Q) = -26$ .

Le gain réel vaut, pour  $\omega = \omega_0$ ,  $G_{dB} = 0$ .

On obtient donc le graphe ci-dessous.

