

## Oscillations mécaniques forcées (Corrigé).

### 1. Facteur de qualité :

a) Ecrivons la RFD en projection sur l'axe (Ox) du mouvement : en choisissant l'origine des abscisses telle que

le ressort soit détendu pour  $x = 0$ , il vient :  $m \ddot{x} = -kx - f \dot{x} + F_o \cos \omega t$  (1)

En posant  $x(t) = X_o \cdot \cos(\omega t + \varphi)$  et en introduisant l'élongation instantanée complexe :

$$\underline{x} = X_o \exp(i\varphi) \cdot \exp(i\omega t)$$

(1) s'écrit :  $-m\omega^2 \underline{x} = -k \underline{x} - if \omega \underline{x} + F_o \exp(i\omega t)$

dont on tire : 
$$\underline{x} = \frac{F_o \exp(i\omega t)}{k - m\omega^2 + if \omega}$$

L'amplitude  $X_o$  des oscillations correspond au module de  $x$  : 
$$X_o = \frac{F_o}{\sqrt{(k - m\omega^2)^2 + f^2 \omega^2}}$$

b) Repartons de l'expression (1). En multipliant par la vitesse :  $m \dot{x} \ddot{x} + kx \dot{x} = -f \dot{x}^2 + F_o \cos \omega t \dot{x}$

soit :  $\frac{dE}{dt} = P_{\text{frott}} + P_{\text{excit}}$  ; en intégrant sur une période, l'énergie mécanique E varie périodiquement, il vient

$$W_{\text{frott}} + W_{\text{excit}} = 0.$$

c) Attention : le calcul des puissances ne peut pas se faire en employant la notation complexe ! Il faut utiliser les grandeurs réelles.

$$-P_{\text{frott}} = \langle f \omega^2 X_o^2 \sin^2(\omega t + \varphi) \rangle = (1/2) f \cdot \omega^2 \cdot X_o^2 ;$$

$$P_{\text{excit}} = \langle -F_o \cos(\omega t) \cdot X_o \omega \sin(\omega t + \varphi) \rangle$$

$$\text{soit } P_{\text{excit}} = \langle -F_o \cos(\omega t) \cdot X_o \omega \sin(\omega t) \cos \varphi - F_o \cos(\omega t) \cdot X_o \omega \cos(\omega t) \sin \varphi \rangle$$

$$\text{donc } P_{\text{excit}} = -(1/2) F_o \omega X_o \sin \varphi ;$$

En exprimant la partie imaginaire de l'amplitude complexe, à partir de :  $X_o \exp(i\varphi) = \frac{F_o}{k - m\omega^2 + if \omega}$

on tire  $\sin \varphi = -f \omega X_o / F_o$  donc on retrouve :  $P_{\text{excit}} = -P_{\text{frott}}$ .

$$P_{\text{excit}} = (1/2) f \cdot \omega^2 \cdot X_o^2 = \frac{1}{2} f \omega^2 \frac{F_o^2}{(k - m\omega^2)^2 + f^2 \omega^2} = \frac{1}{2} \frac{F_o^2 / f}{\left( \frac{k}{f \omega} - \frac{m \omega}{f} \right)^2 + 1}, \text{ de valeur maximale pour } \omega = \omega_0$$

telle que :  $\frac{k}{f \omega} - \frac{m \omega}{f} = 0$  soit  $\omega_0^2 = k/m$ . (son dénominateur est alors minimal).

d)  $\Delta E$  est le travail du frottement sur une période  $T \approx T_0$  soit  $\Delta E = -P_{\text{frott}} \cdot T_0$  ;  $E = kX_o^2/2$  d'où, en confondant  $\omega$  et

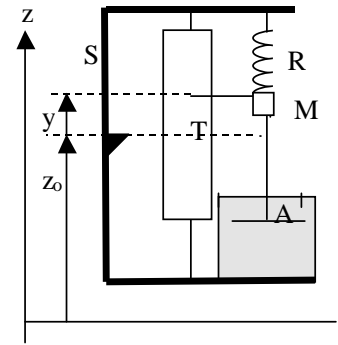
$$\omega_0 : \frac{E}{\Delta E} = \frac{\frac{1}{2} k X_o^2}{\frac{1}{2} f \omega_0^2 X_o^2 T_0} = \frac{k}{f \cdot k / m} \frac{\omega_0}{2\pi} \text{ d'où finalement : } Q = 2\pi \frac{E}{\Delta E} = \omega_0 / 2\alpha \text{ où } \alpha = f/2m$$

Calcul de  $\Delta \omega$  : bornes de la bande passante définies par  $P_{\text{excit}}(\omega) = P_{\text{Max}}/2$ .

En utilisant  $\alpha \ll \omega_0$ , l'approximation au premier ordre amène  $Q = \omega_0 / 2\alpha$ .

## 2. Sismographe :

1°) Du fait de son inertie, M ne suit pas les vibrations si elles sont très rapides : le support se déplace devant un stylet quasi-immobile et celui-ci reproduit les déplacements du support, changés de signe (opposition de phase).



2°) a) Ecrire la RFD pour M(m) dans le référentiel lié à la Terre, galiléen :

A l'équilibre, les forces doivent se compenser :  $m \ddot{z} = 0 = -mg + k\Delta L_0$  où  $\Delta L_0$  est l'allongement du ressort quand M est à sa position d'équilibre, de cote  $z_0$ .

Pour  $z(t)$ , on aura  $z(t) = z_0(t) + y(t)$  et l'allongement du ressort vaudra :  $\Delta L = \Delta L_0 - y(t)$ .

La RFD donne alors :  $m \ddot{z} = -mg + k\Delta L_0 - ky - f \dot{y}$  le dernier terme correspond à la force de frottement visqueux due au mouvement relatif de M par rapport au bâti de l'appareil (donc du piston dans le cylindre amortisseur), de vitesse  $\dot{y}$ .

On en déduit :  $m \ddot{y} + m \ddot{z}_0 = -fy - ky$  ; il vient l'équation sur  $y(t)$  :  $y'' + (f/m)y' + (k/m)y = -z_0''$  (1)

b) En introduisant la notation complexe dans (1) :  $(k - m\omega^2) \underline{y} + if \omega \underline{y} = \omega^2 Z_0 \exp(i\omega t)$

soit en notant  $\omega_0^2 = k/m$  et  $x = \omega/\omega_0$  et  $Q = m\omega_0/f$  :

$$\alpha = \frac{x^2}{\sqrt{(1-x^2)^2 + \frac{x^2}{Q^2}}} = \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{x^4} - \frac{1}{x^2} \left(2 - \frac{1}{Q^2}\right) + 1}} \quad \varphi = \text{Arg} \left( 1 - x^2 - i \frac{x}{Q} \right)$$

3°) L'existence d'un maximum pour  $\alpha$  est conditionnée par celle d'un minimum pour la quantité située sous la

racine dans le dénominateur :  $\frac{1}{x^4} - \frac{1}{x^2} \left(2 - \frac{1}{Q^2}\right) + 1$

Posons  $U = 1/x^2$ . La fonction  $f(U) = U^2 - U \left(2 - \frac{1}{Q^2}\right) + 1$  admettra un minimum si sa dérivée peut s'annuler et si sa dérivée seconde est positive en ce point.

$\frac{df}{dU} = 2U - \left(2 - \frac{1}{Q^2}\right)$  va s'annuler en :  $U = \left(1 - \frac{1}{2Q^2}\right)$  qui n'a de solution acceptable que si  $U > 0$  donc pour  $Q > Q_m = 1/\sqrt{2}$ .

On peut vérifier que :  $\frac{d^2f}{dU^2} = 2 \geq 0$ . On a bien un minimum de  $f(U)$  en  $\frac{1}{x^2} = \left(1 - \frac{1}{2Q^2}\right)$  soit pour la

pulsation :  $\omega = \frac{\omega_0}{\sqrt{1 - \frac{1}{2Q^2}}}$ .

Pour  $x \rightarrow \infty$  :  $\alpha \rightarrow 1$  ; Pour  $x \rightarrow 0$  :  $\alpha \rightarrow 0$ .

Il faut choisir  $Q = 1/\sqrt{2}$  qui mènera à une réponse la mieux adaptée.

