

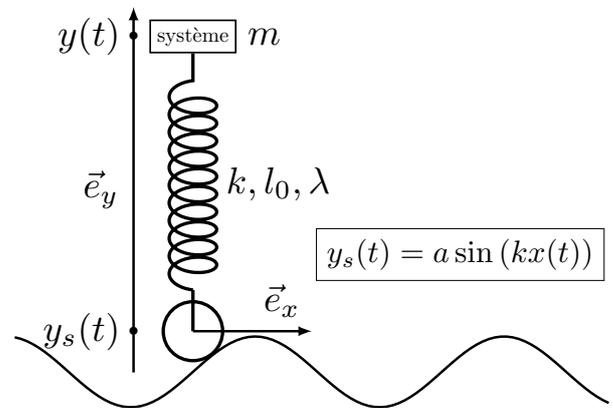
Lorsque $x = 1$, $I_c \approx \frac{E}{R} \Rightarrow \varphi_i = 0$, $e(t)$ et $i(t)$ sont en phase ($Z = R$ réelle). Cette dernière propriété permet de mesurer précisément la pulsation de résonance en TP.

II.7 Mise en équation du cas mécanique

On considère le cas d'un système de masse m , fixé à l'extrémité haute d'un ressort de raideur k et de longueur à vide l_0 . Les frottements fluides exercés par l'air sur le système seront modélisé par la force $\vec{f} = -\lambda \dot{y} \vec{e}_y$.

De plus, l'extrémité basse du ressort (roue) est astreinte à suivre une trajectoire sinusoïdale $y_s(t) = a \sin(kx(t)) = a \sin(\omega t)$ avec $\omega = kv_0$ en notant v_0 la vitesse horizontale de la roue.

On souhaite alors établir l'équation donc y est solution puis en déduire l'amplitude de cette grandeur en fonction de la pulsation ω .



Le système de masse m et d'ordonnée y est étudié dans un repère cartésien, par rapport au référentiel terrestre, supposé galiléen.

Bilan des forces :

- Le poids $\vec{P} = -mg \vec{e}_y$
- La force de frottement fluide $\vec{f} = -\lambda \frac{dy}{dt} \vec{e}_y$
- La force de rappel élastique $\vec{F} = -k(l - l_0) \vec{e}_y$ avec $l = y(t) - y_s(t)$.

On applique alors le principe fondamental de la dynamique au système et en projection selon l'axe \vec{e}_y

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = -mg - \lambda \frac{dy}{dt} - ky + ky_s + kl_0 \Rightarrow \frac{d^2 y}{dt^2} + \frac{\lambda}{m} \frac{dy}{dt} + \frac{k}{m} y = \frac{k}{m} y_s + (kl_0 - g)$$

Il s'agit d'une équation différentielle linéaire, du deuxième ordre, à coefficients constants et dont le second membre contient un terme harmonique et un terme constant.

En régime permanent, on aura $y(t) \approx y_h + y_c$ avec y_h , la solution particulière associée à la partie harmonique du second membre et y_c , la solution particulière associée à la partie constante de second membre.

On peut obtenir y_h en "passant en complexe" l'équation différentielle, privée de la partie constante

$$\frac{d^2 \underline{y}_h}{dt^2} + \frac{\lambda}{m} \frac{d \underline{y}_h}{dt} + \frac{k}{m} \underline{y}_h = \frac{k}{m} \underline{y}_s \Rightarrow (j\omega)^2 \underline{y}_h + \frac{\lambda}{m} (j\omega) \underline{y}_h + \frac{k}{m} \underline{y}_h = \frac{k}{m} \underline{y}_s$$

d'où l'on déduit

$$\underline{y}_h = \frac{\frac{k}{m}}{(j\omega)^2 + \frac{\lambda}{m}(j\omega) + \frac{k}{m}} \times \underline{y}_s = \frac{1}{1 + \frac{\lambda}{k}j\omega - \frac{m}{k}\omega^2} \times \underline{y}_s$$

On peut alors exprimer l'amplitude du mouvement harmonique Y_h à l'aide du module $Y_h = |\underline{y}_h|$. La suite de l'étude de ce type de résonance sera réalisée en TD.