



## Système à un degré de liberté soumis à une force harmonique

### Système non amorti

L'équation de mouvement d'un système non amorti

$$m \ddot{x} + kx = F_0 \cos \Omega t$$

La solution homogène (libre) de cette équation est donnée par

$$x_h(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t$$

Comme la force d'excitation est harmonique, la solution particulière (forcée) est aussi harmonique

$$x_p(t) = X \cos \Omega t$$

En substituant dans l'équation de mouvement

$$X = \frac{F_0}{k - m\Omega^2}$$

La solution totale de l'équation de mouvement est :

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t + \frac{F_0}{k - m\Omega^2} \cos \Omega t$$

En utilisant les conditions initiales

$$x(0) = x_0$$

$$\dot{x}(0) = v_0$$

On trouve les constantes

$$A_1 = x_0 - \frac{F_0}{k - m\Omega^2}; \quad A_2 = \frac{v_0}{\omega_n}$$

Et ainsi,

$$x(t) = \left( x_0 - \frac{F_0}{k - m\Omega^2} \right) \cos \omega_n t + \left( \frac{v_0}{\omega_n} \right) \sin \omega_n t + \left( \frac{F_0}{k - m\Omega^2} \right) \cos \Omega t$$

En faisant les substitutions suivantes

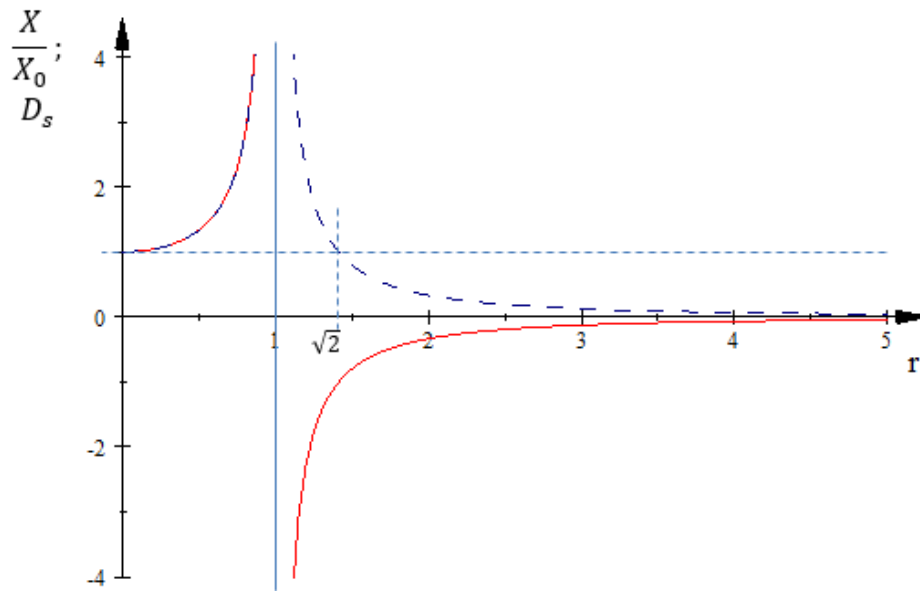
$$X_0 = F_0 / k \quad \text{et} \quad r = \frac{\Omega}{\omega_n}$$

On obtient

$$X = \frac{F_0/k}{1 - \left(\frac{\Omega}{\omega_n}\right)^2} = \frac{X_0}{1 - r^2} \Rightarrow \frac{X}{X_0} = \frac{1}{1 - r^2};$$

Facteur d'Amplification Dynamique

$$D_s = \left| \frac{X}{X_0} \right| = \frac{1}{|1 - r^2|}$$



### A la résonance

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t - \frac{F_0}{k-m\Omega^2} \cos \omega_n t + \frac{v_0}{\omega_n} \sin \omega_n t + \frac{F_0}{k-m\Omega^2} \cos \Omega t$$

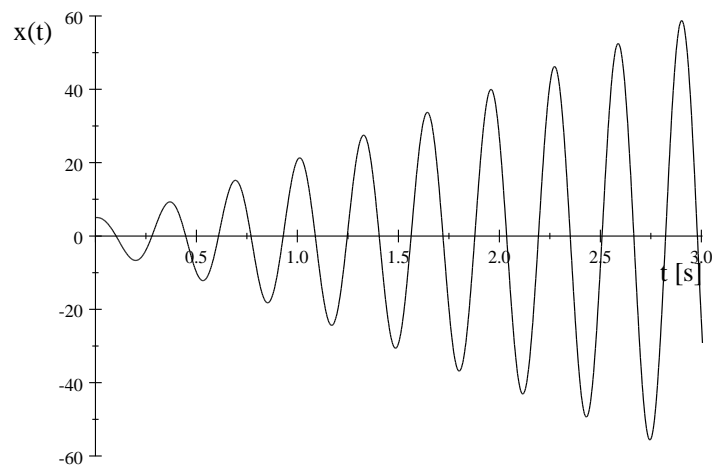
$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t + \frac{v_0}{\omega_n} \sin \omega_n t + X_0 \left[ \frac{\cos \Omega t - \cos \omega_n t}{1 - \left(\frac{\Omega}{\omega_n}\right)^2} \right]$$

$$\lim_{\Omega \rightarrow \omega_n} \left[ \frac{\cos \Omega t - \cos \omega_n t}{1 - \left(\frac{\Omega}{\omega_n}\right)^2} \right] = \lim_{\Omega \rightarrow \omega_n} \left[ \frac{\frac{d}{d\Omega}(\cos \Omega t - \cos \omega_n t)}{\frac{d}{d\Omega} \left(1 - \left(\frac{\Omega}{\omega_n}\right)^2\right)} \right]$$

$$= \lim_{\Omega \rightarrow \omega_n} \left[ \frac{-t \sin \Omega t}{-\frac{2\Omega}{\omega_n^2}} \right] = \frac{-t \sin \omega_n t}{-\frac{2\omega_n}{\omega_n^2}} = \frac{1}{2} \omega_n t \sin \omega_n t$$

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t + \frac{v_0}{\omega_n} \sin \omega_n t + X_0 \frac{1}{2} \omega_n t \sin \omega_n t$$

$$x(t) = 5 \cos 20t + \left( \frac{10}{20} + 2 \times \frac{1}{2} 20t \right) \sin 20t$$





## Système avec amortissement visqueux

L'équation de mouvement d'un système avec amortissement visqueux

$$m \ddot{x} + c \dot{x} + kx = F_0 \cos \Omega t$$

La solution totale est

$$x(t) = x_h(t) + x_p(t)$$

La solution homogène (libre) de cette équation est donnée par

$$\text{pour } \zeta < 1 \quad x_h(t) = e^{-\zeta \omega_n t} (A_1 \cos \omega_d t + A_2 \sin \omega_d t) \quad \text{avec } \omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

$$\text{pour } \zeta = 1 \quad x_h(t) = (C_1 + C_2 t) e^{-\omega_n t}$$

$$\text{pour } \zeta > 1 \quad x_h(t) = e^{-\zeta \omega_n t} (A_1 \cosh \omega^* t + A_2 \sinh \omega^* t) \quad \text{avec } \omega^* = \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}$$

La solution particulière (forcée) est aussi harmonique avec un retard de phase dû à la présence de l'amortissement

$$x_p(t) = X \cos(\Omega t - \alpha)$$

$$\dot{x}_p(t) = -\Omega X \sin(\Omega t - \alpha)$$

$$\ddot{x}_p(t) = -\Omega^2 X \cos(\Omega t - \alpha)$$

$$-m\Omega^2 X \cos(\Omega t - \alpha) - c\Omega X \sin(\Omega t - \alpha) + kX \cos(\Omega t - \alpha) = F_0 \cos \Omega t$$

$$(k - m\Omega^2)X \cos(\Omega t - \alpha) - c\Omega X \sin(\Omega t - \alpha) = F_0 \cos \Omega t$$

$$\cos(\Omega t - \alpha) = \cos \Omega t \cos \alpha + \sin \Omega t \sin \alpha$$

$$\sin(\Omega t - \alpha) = \sin \Omega t \cos \alpha - \cos \Omega t \sin \alpha$$

$$[(k - m\Omega^2) \cos \alpha + c\Omega \sin \alpha]X \cos \Omega t + [(k - m\Omega^2) \sin \alpha - c\Omega \cos \alpha]X \sin \Omega t = F_0 \cos \Omega t$$

$$\begin{cases} [(k - m\Omega^2) \cos \alpha + c\Omega \sin \alpha]X = F_0 \\ [(k - m\Omega^2) \sin \alpha - c\Omega \cos \alpha]X = 0 \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} (k - m\Omega^2) & c\Omega \\ -c\Omega & (k - m\Omega^2) \end{bmatrix} \begin{pmatrix} X \cos \alpha \\ X \sin \alpha \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} F_0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$X \cos \alpha = \frac{\begin{vmatrix} F_0 & c\Omega \\ 0 & (k - m\Omega^2) \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} (k - m\Omega^2) & c\Omega \\ -c\Omega & (k - m\Omega^2) \end{vmatrix}} = \frac{(k - m\Omega^2) F_0}{(k - m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}$$

$$X \sin \alpha = \frac{\begin{vmatrix} (k - m\Omega^2) & F_0 \\ -c\Omega & 0 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} (k - m\Omega^2) & c\Omega \\ -c\Omega & (k - m\Omega^2) \end{vmatrix}} = \frac{c\Omega F_0}{(k - m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}$$



$$X^2 (\cos^2 \alpha + \sin^2 \alpha) = \frac{[(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2] F_0^2}{[(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2]^2} = \frac{F_0^2}{[(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2]}$$

$$X = \frac{F_0}{\sqrt{(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}}$$

$$(k - m\Omega^2) \sin \alpha - c\Omega \cos \alpha = 0$$

$$\tan \alpha = \frac{c\Omega}{(k-m\Omega^2)}$$

En divisant le numérateur et le dénominateur par  $k$  et en faisant les substitutions suivantes :

$$\omega_n = \sqrt{k/m} \quad \text{pulsation naturelle non amortie}$$

$$\xi = \frac{c}{c_c} = \frac{c}{2m\omega_n}; \quad \frac{c}{m} = 2\xi\omega_n$$

$$X_0 = F_0/k \quad \text{Allongement sous la force statique } F_0$$

$$r = \frac{\Omega}{\omega_n} \quad \text{rapport des fréquences}$$

$$\frac{X}{X_0} = \frac{1}{\sqrt{(1-r^2)^2 + (2\xi r)^2}}$$

$$\alpha = \arctan \frac{2\xi r}{1-r^2}$$

1- Pour un système non amorti ( $\xi = 0$ ) la réponse est en phase avec l'excitation ( $\alpha = 0$ ) pour ( $r < 1$ ) et en opposition ( $\alpha = 180$ ) pour ( $r > 1$ ) .

2- L'amortissement réduit le facteur d'amplification dynamique pour toutes les fréquences d'excitation

3- La réduction du facteur d'amplification dynamique en présence d'amortissement est très significative autour de la résonance

4- Avec l'amortissement l'amplitude maximale est atteinte quand

$$r = \sqrt{1-2\xi^2} \quad \text{ou} \quad \Omega = \omega_n \sqrt{1-2\xi^2}$$

qui est inférieure al pulsations naturelle non amortie  $\omega_n$  et à la pulsation naturelle amortie

$$\omega_d = \omega_n \sqrt{1-\xi^2} .$$

5- La valeur maximale de  $X$  (quand  $r = \sqrt{1-2\xi^2}$ ) est donnée par

$$\left(\frac{X}{X_0}\right)_{\max} = \frac{1}{2\xi\sqrt{(1-\xi^2)^2}}$$

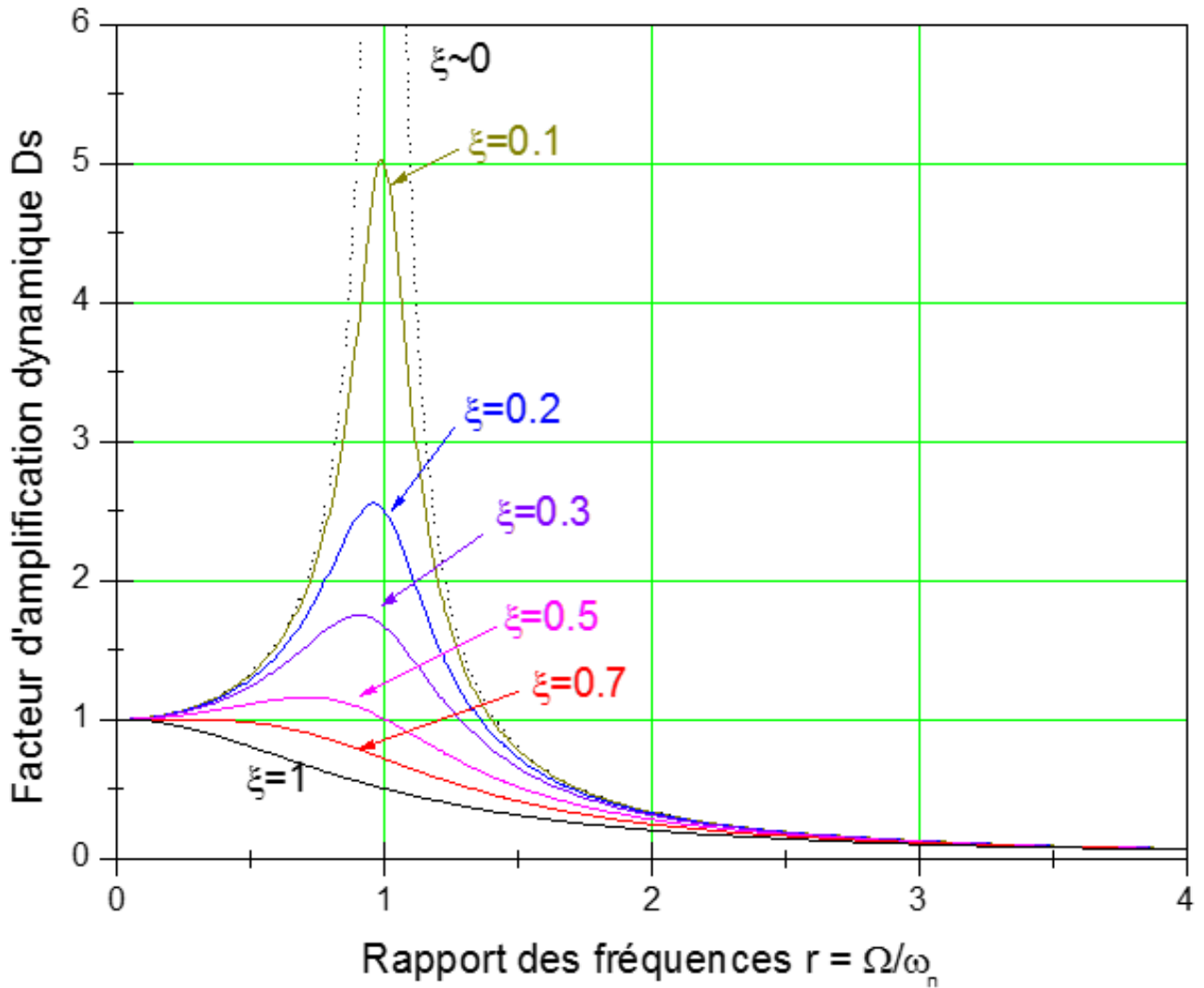


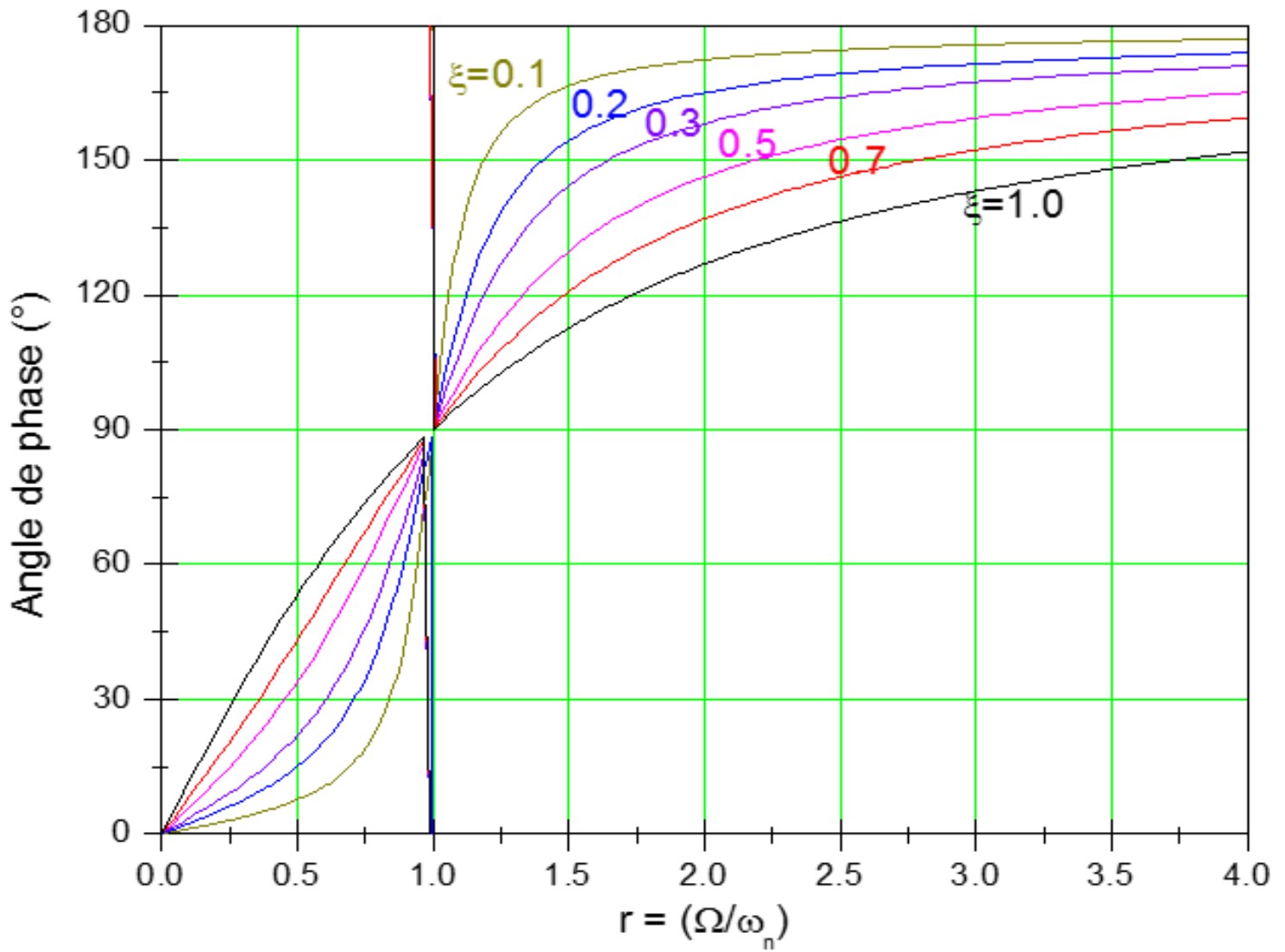
et la valeur de  $\frac{X}{X_0}$  à  $\Omega = \omega_n$  est donnée par

$$\left(\frac{X}{X_0}\right)_{\Omega=\omega_n} = \frac{1}{2\xi}$$

La solution complète est donnée par  $x(t) = x_h(t) + x_p(t)$

$$x(t) = e^{-\xi\omega_n t} (A_1 \cos \omega_d t + A_2 \sin \omega_d t) + \frac{X_0}{\sqrt{(1-r^2)^2 + (2\xi r)^2}} \cos(\Omega t - \alpha)$$





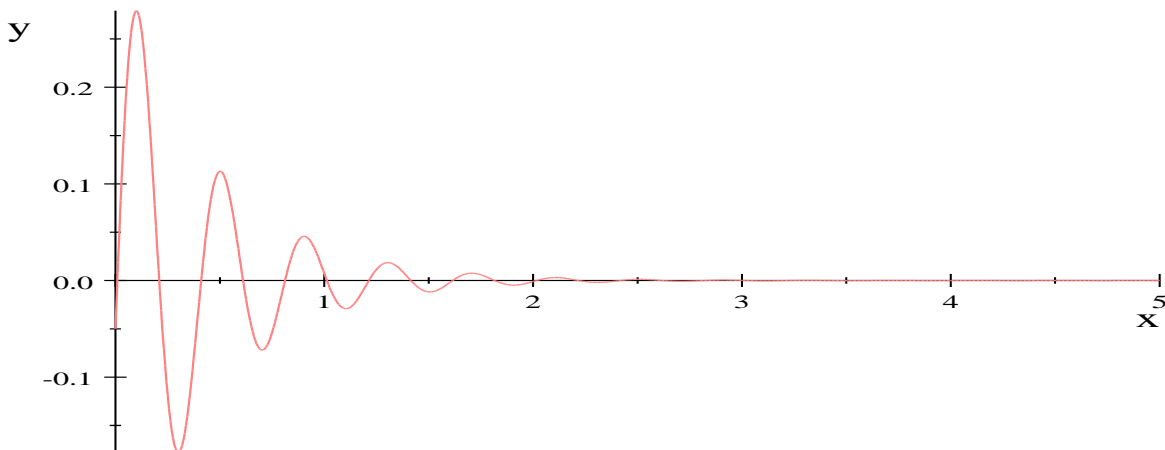


Exemple :

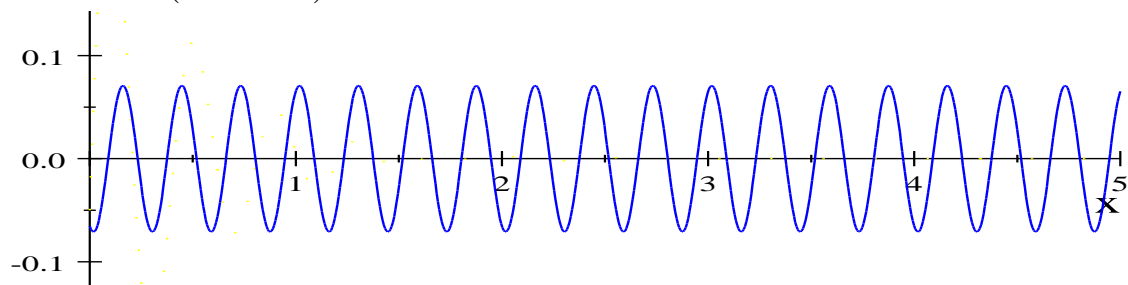
Pour un système vibratoire,  $m = 10 \text{ kg}$ ,  $k = 2500 \text{ N/m}$ , et  $c = 45 \text{ N-s/m}$ . Une force harmonique d'amplitude  $180 \text{ N}$  et de fréquence  $3,5 \text{ Hz}$  agit sur la masse. Si le déplacement et la vitesse initiale de la masse sont  $x_0 = 15 \text{ mm}$  et  $v_0 = 5 \text{ m/s}$ , trouver la solution complète qui représente le mouvement de la masse.

$$x(t) = e^{-\zeta\omega_n t} (A_1 \cos \omega_d t + A_2 \sin \omega_d t) + \frac{x_0}{\sqrt{(1-r^2)^2 + (2\zeta r)^2}} \cos(\Omega t - \alpha)$$

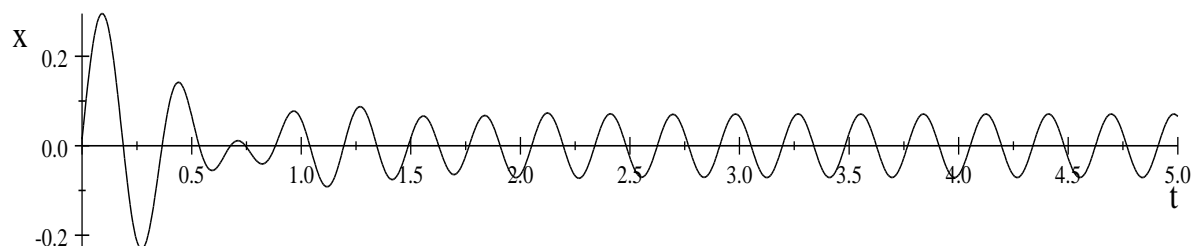
$$x_h(t) = e^{-2.25t} (0.03 \cos 15.65t + 0.29 \sin 15.65t)$$



$$x_p(t) = 0.071 \cos(7\pi t - 2.74)$$



$$x(t) = x_h(t) + x_p(t) = e^{-2.25t} (0.08 \cos 15.65t + 0.29 \sin 15.65t) + 0.071 \cos(7\pi t - 2.74)$$





## Facteur d'amortissement

L'amplitude à la résonance est donné par :

$$(D_s)_{r=1} = \left( \frac{X}{X_0} \right)_{r=1} = \frac{1}{2\xi}$$

la *méthode de la demi - puissance*, va être décrite. Une partie de la courbe de la réponse fréquentielle est montrée sur la figure. Les fréquences au-dessus et au-dessous de la résonance à laquelle l'amplitude de réponse est  $\sqrt{2}/2$  fois l'amplitude de réponse résonnante sont désignées sous le nom de *points de demi - puissance*  $\Omega_1$  et  $\Omega_2$  avec les rapports de fréquences correspondants  $r_1$  et  $r_2$ . Ces fréquences peuvent être obtenues en prenant  $X_i = (\sqrt{2}/2) X_{r=1}$  et en employant l'équation

$$D_s = \frac{X}{X_0} = \frac{1}{\left[ (1-r^2)^2 + (2\xi r)^2 \right]^{1/2}}$$

En élevant aux carrés cette équation, nous obtenons :

$$\left( \frac{X}{X_0} \right)^2 = \frac{1}{(1-r^2)^2 + (2\xi r)^2}$$

En posant  $X_i = (\sqrt{2}/2) X_{r=1}$ , on obtient :

$$\frac{1}{2} \left( \frac{1}{2\xi} \right)^2 = \frac{1}{(1-r_i^2)^2 + (2\xi r_i)^2}$$

où  $r_i = r_1$  ou  $r_2$ , et cette équation peut être réécrite

$$r_i^4 - 2(1 - 2\xi^2)r_i^2 + (1 - 8\xi^2) = 0$$

dont les racines sont données par :

$$r_i^2 = (1 - 2\xi^2) \pm 2\xi \sqrt{1 + \xi^2}$$

En supposant que  $\xi \ll 1$  et négligeant les termes d'ordre supérieur en  $\xi$ , on arrive au résultat

$$r_i^2 = 1 \mp 2\xi$$

En utilisant l'expansion binomiale, on obtient

$$r_1 = (1 - 2\xi)^{1/2} = 1 - \frac{1}{2}(2\xi) + \dots$$

$$r_2 = (1 + 2\xi)^{1/2} = 1 + \frac{1}{2}(2\xi) + \dots$$

et comme  $\xi \ll 1$ ,

$$r_2 - r_1 = 2\xi$$

d'où

$$\xi = \frac{r_2 - r_1}{2} = \frac{1}{2} \left( \frac{\Omega_2 - \Omega_1}{\omega_n} \right)$$

