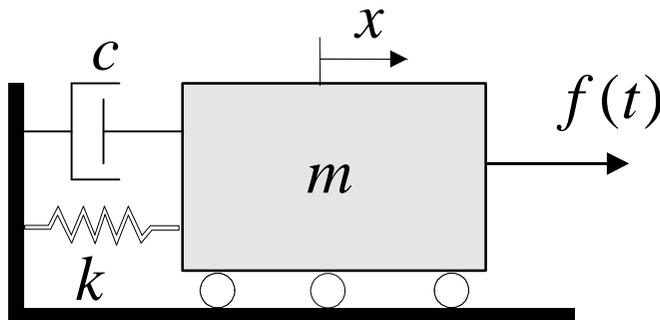


Réponse forcée à 1 excitation harmonique

Réponse forcée du système amorti



Equation du mouvement

$$m \ddot{x} + c \dot{x} + k x = F_0 \cos \omega t$$

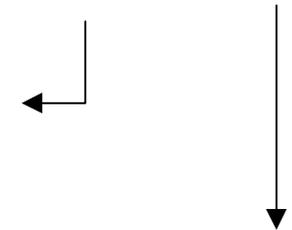
C.I. $x(0) = x_0$, $\dot{x}(0) = \dot{x}_0$

Réponse générale

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

Réponse du système libre

$$x_h(t) = e^{-\zeta \omega_0 t} (A \cos \omega_d t + B \sin \omega_d t)$$



Réponse forcée

$$x_p(t) = |X| \cos(\omega t - \mathbf{f})$$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique (2)

Réponse forcée

$$x_p(t) = |X| \cos(\omega t - \mathbf{f}) = \Re e(X e^{i\omega t})$$

$$|X| = \frac{F_0}{k} \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(2 \mathbf{e} \frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}} \quad \tan \mathbf{f} = \frac{2 \mathbf{e} \frac{\omega}{\omega_0}}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2}}$$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique (3)

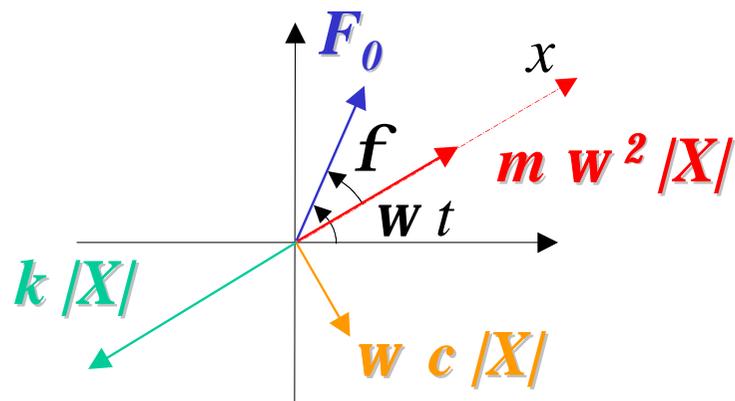
Interprétation physique de l'équilibre dynamique

$$m \ddot{x} + c \dot{x} + k x = F_0 e^{i\omega t}$$

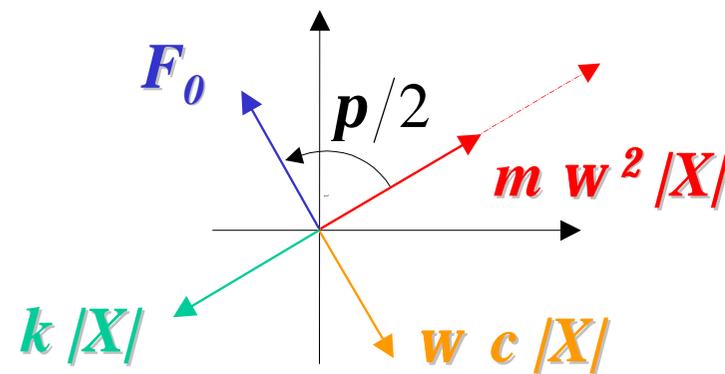
Ecrivons la solution sous la forme $X = |X| e^{-if}$

$$F_0 e^{i\omega t} + m \omega^2 |X| e^{i(\omega t - f)} - i \omega c |X| e^{i(\omega t - f)} - k |X| e^{i(\omega t - f)} = 0$$

$$\Rightarrow F_0 e^{if} + m \omega^2 |X| + \omega c |X| e^{-ip/2} - k |X| = 0$$



$$\frac{\omega}{\omega_0} < 1$$



$$\frac{\omega}{\omega_0} = 1$$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique (4)

Fonction de transfert (FRF)

Ecrivons la réponse sous la forme

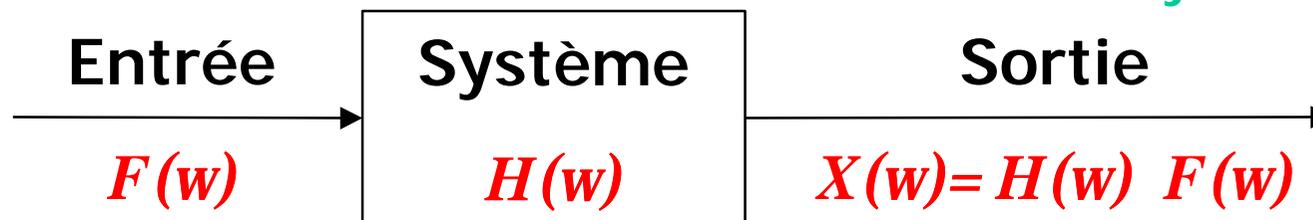
$$x = X e^{i\omega t} = H(\omega) F_0 e^{i\omega t}$$

Par définition

$$H(\omega) = \frac{X}{F_0} = \frac{1}{k} \frac{1}{1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} + 2i e \frac{\omega}{\omega_0}}$$

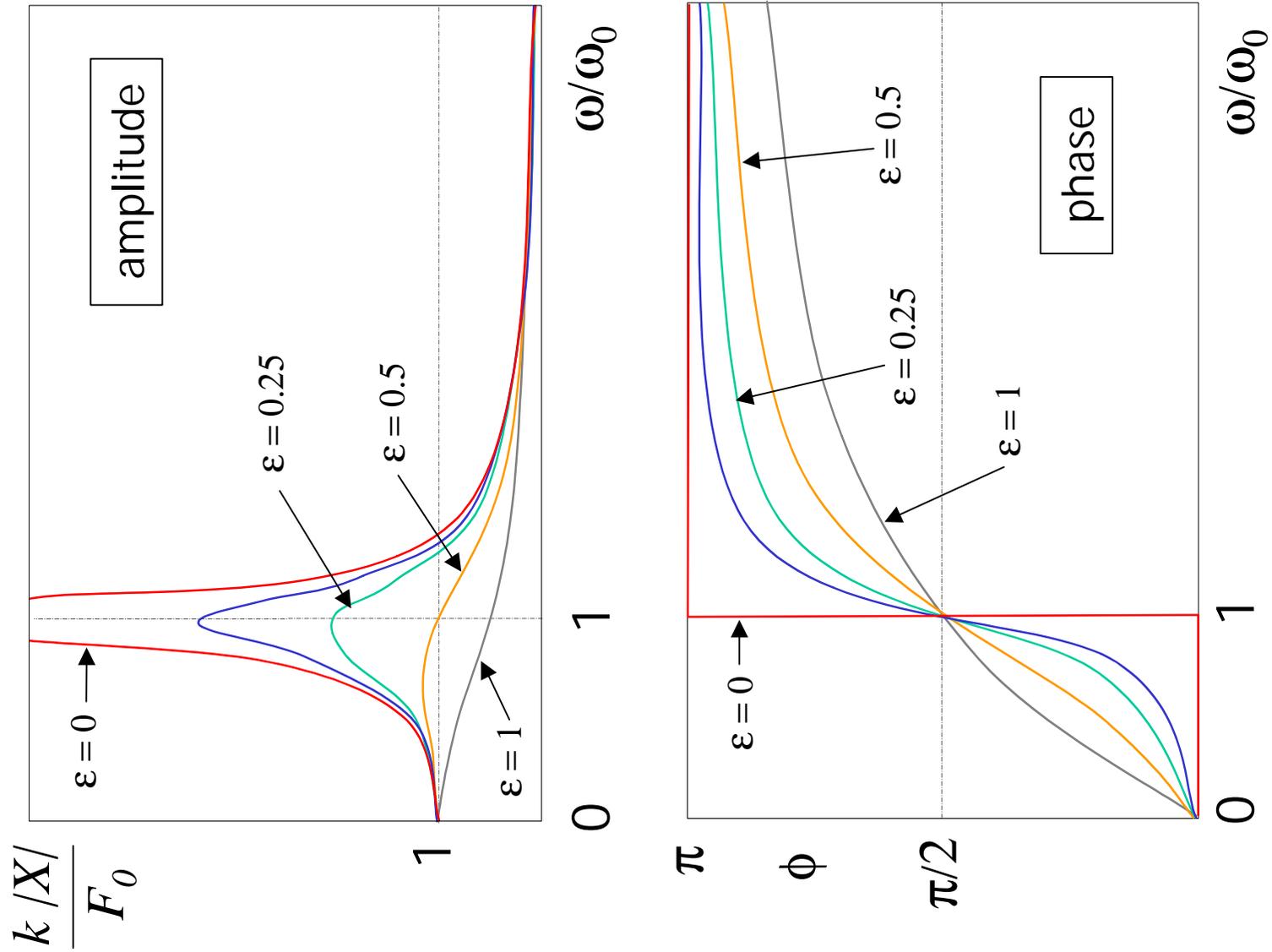
Réponse statique

Facteur d'amplification dynamique



Réponse forcée à 1 excitation harmonique (5)

Diagramme de Bode



Réponse forcée à 1 excitation harmonique (6)

Réponse forcée à 1 excitation harmonique (7)

Définition de la résonance

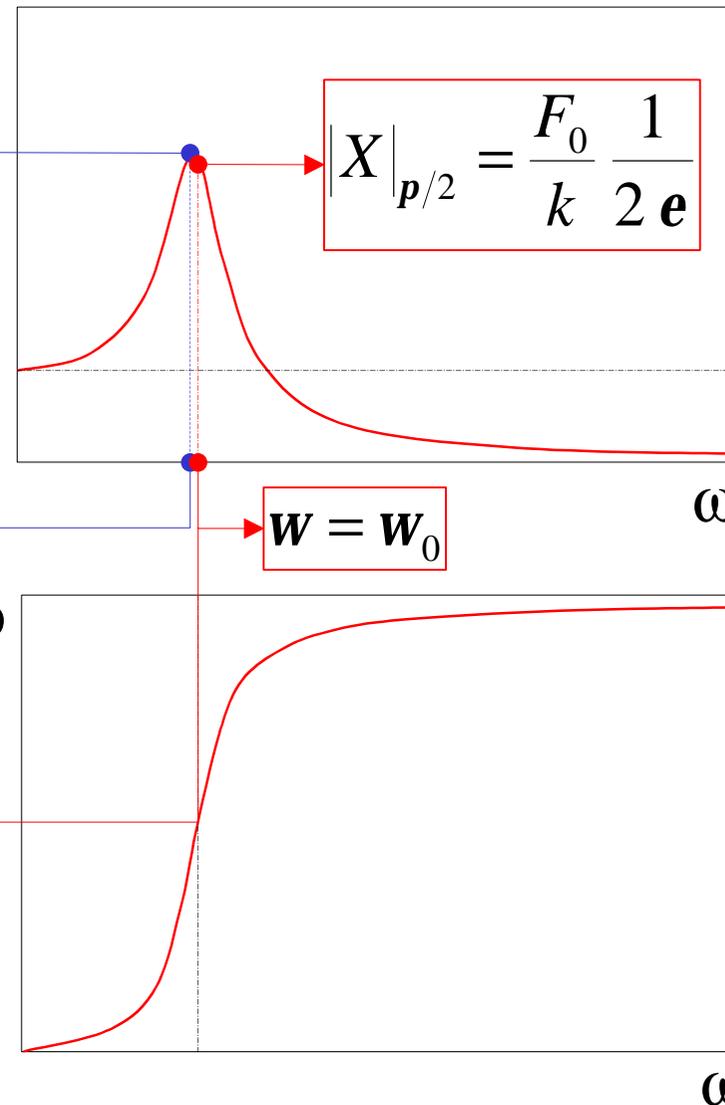
$$|X|_{\max} = \frac{F_0}{k} \frac{1}{2e} \frac{1}{\sqrt{1-e^2}}$$

Résonance
en amplitude

$$w_a = w_0 \sqrt{1-2e^2}$$

Résonance
de phase

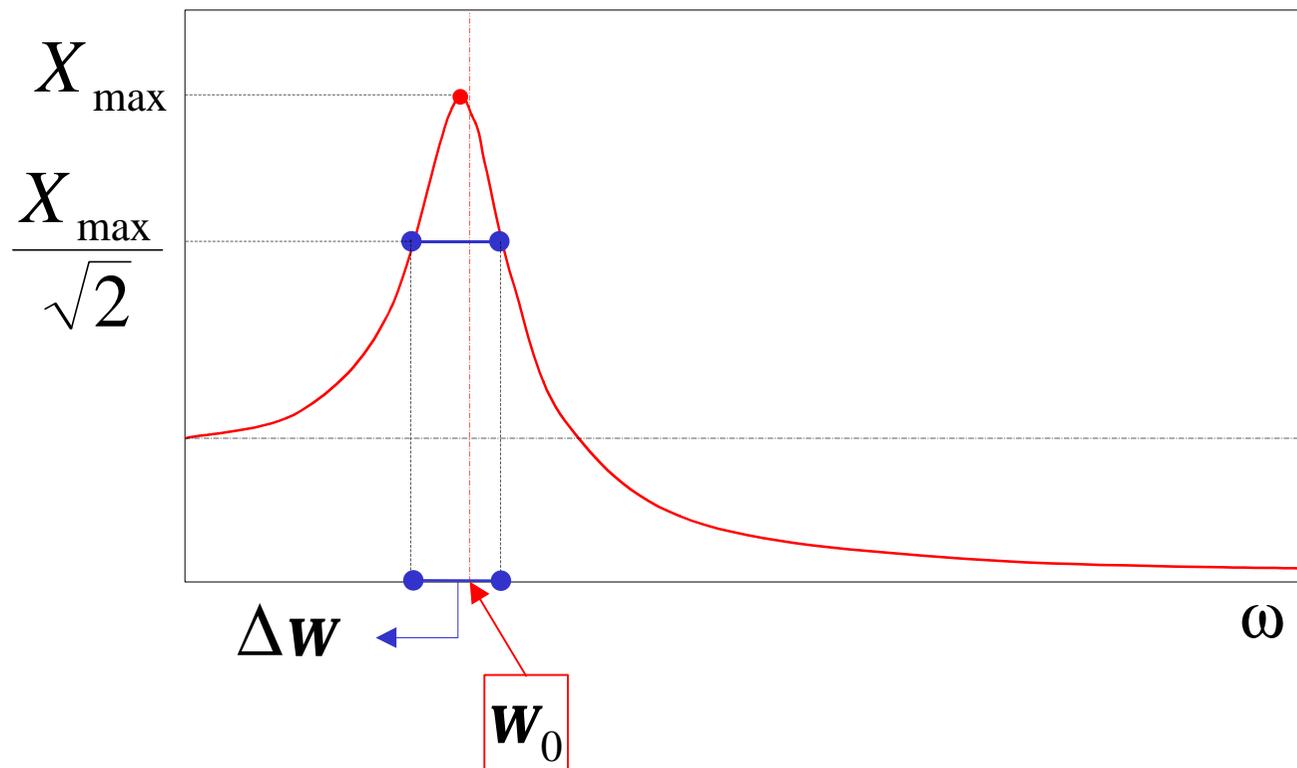
$$\pi/2$$



Réponse forcée à 1 excitation harmonique (8)

Facteur de qualité

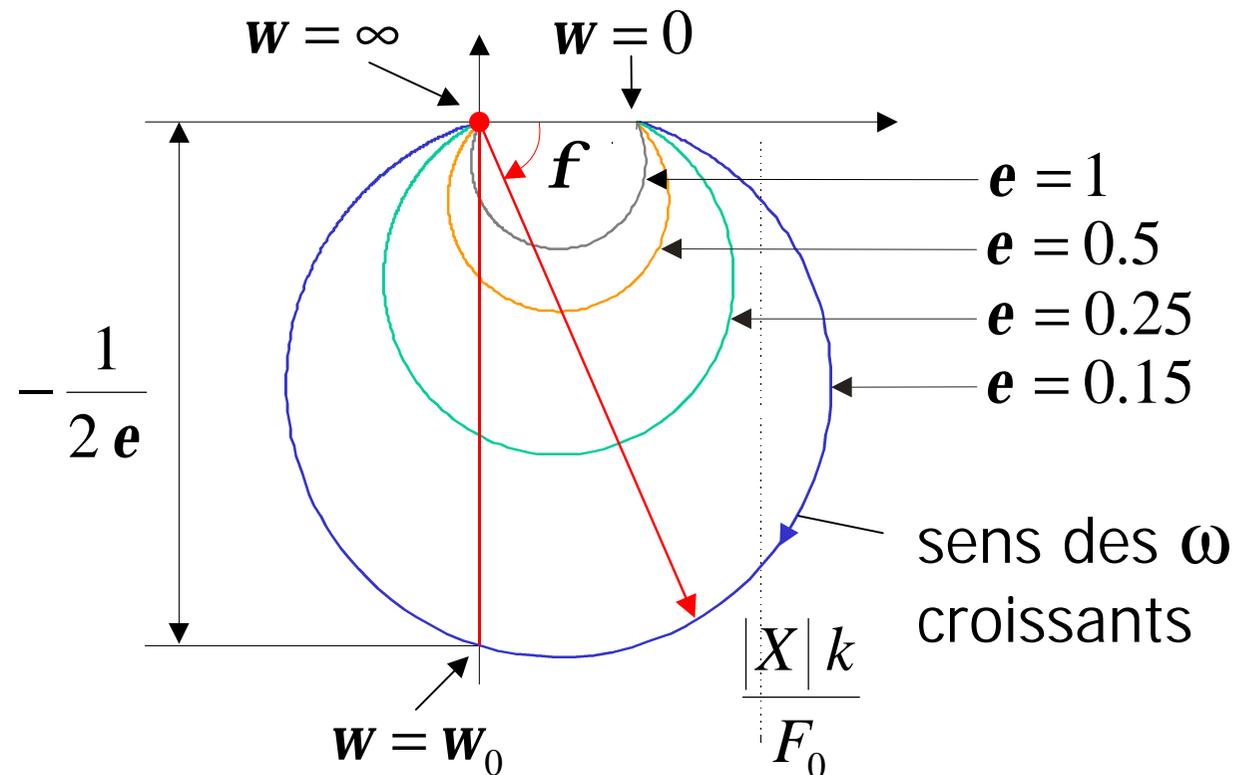
$$Q = \frac{w_0}{\Delta w} \approx \frac{1}{2e}$$



Réponse forcée à 1 excitation harmonique (9)

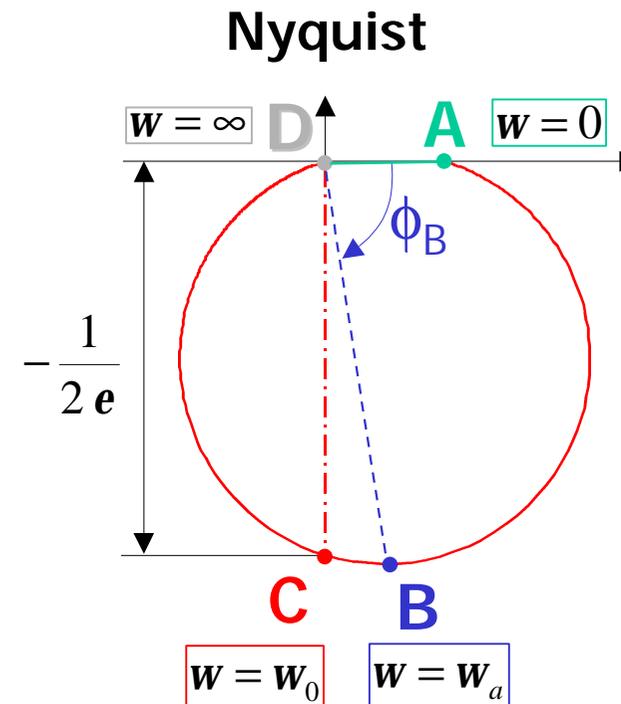
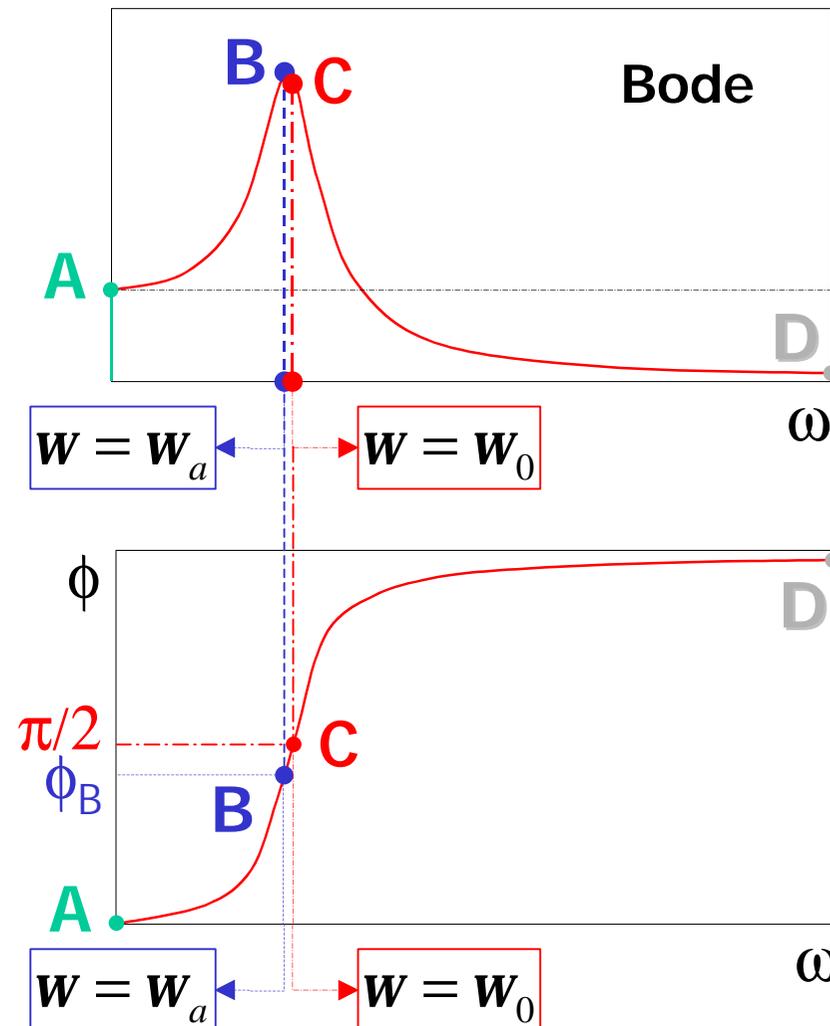
Diagramme de Nyquist

Posons $H(\omega) = M + iN = \frac{k|X|}{F_0} e^{-if}$



Réponse forcée à 1 excitation harmonique(10)

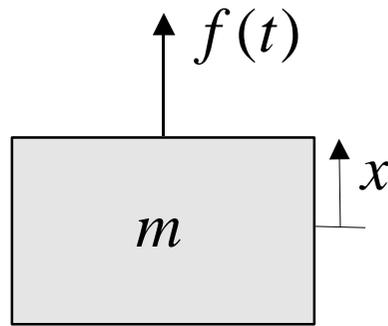
Correspondance entre les diagrammes



Réponse forcée à 1 excitation harmonique(11)

FRF d 'éléments particuliers

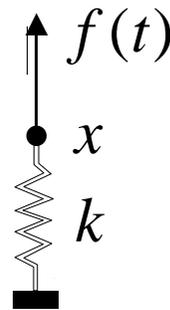
masse



$$m \ddot{x} = f(t)$$

$$H(\omega) = -\frac{1}{\omega^2 m}$$

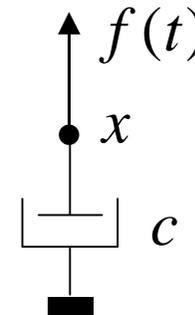
raideur



$$f = k x$$

$$H(\omega) = \frac{1}{k}$$

amortissement



$$f = c \dot{x}$$

$$H(\omega) = \frac{1}{i \omega c}$$

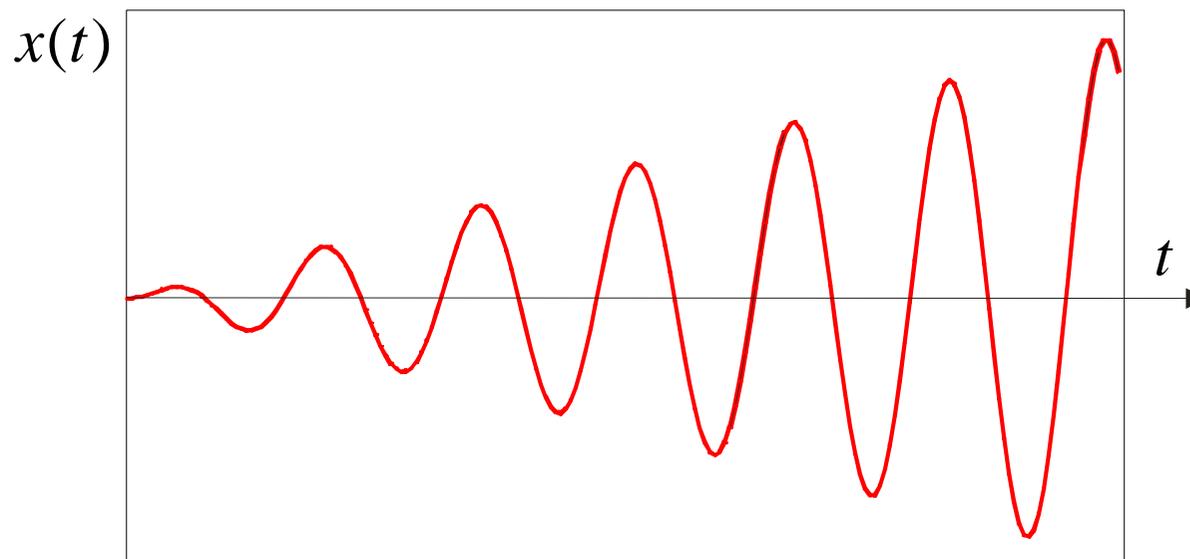
Réponse forcée à 1 excitation harmonique(12)

Cas particulier de la résonance

La réponse s 'écrit

$$x(t) = A \cos \omega_0 t + B \sin \omega_0 t + \frac{F_0}{k - \omega^2 m} \cos \omega t$$

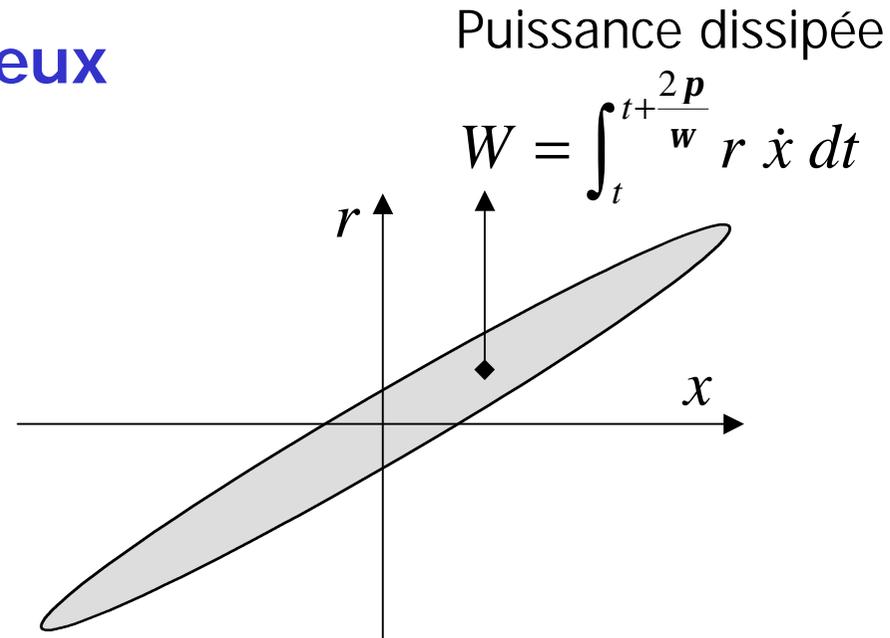
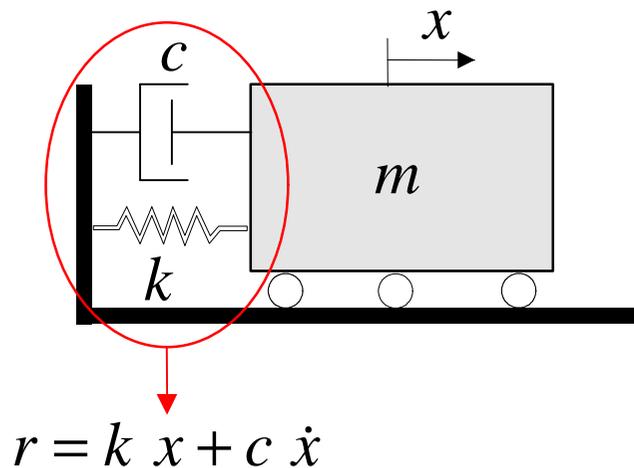
Lorsque $\omega \rightarrow \omega_0$ $x(t) = \frac{F_0}{k} \frac{\omega_0 t}{2} \sin \omega_0 t$



Réponse forcée à 1 excitation harmonique(13)

Puissance dissipée par amortissement

Amortissement visqueux

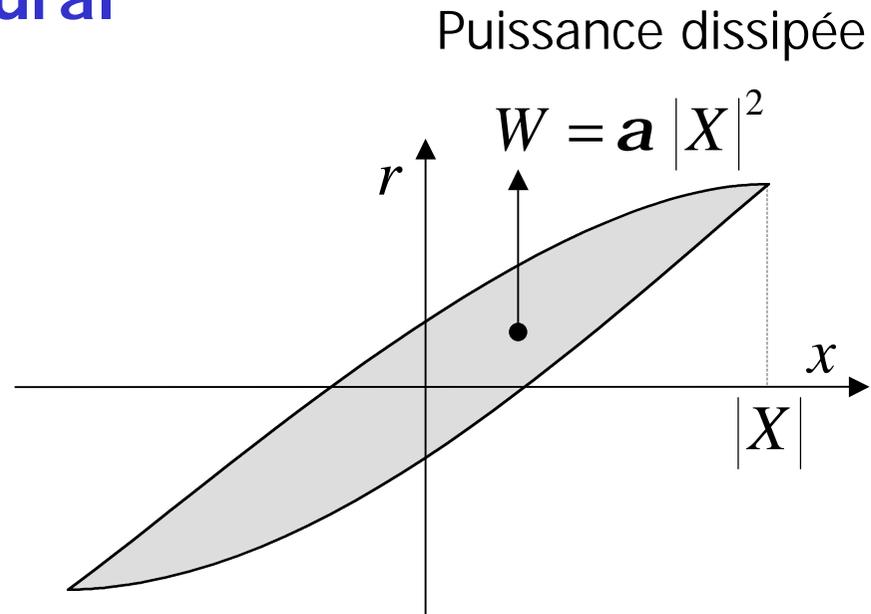
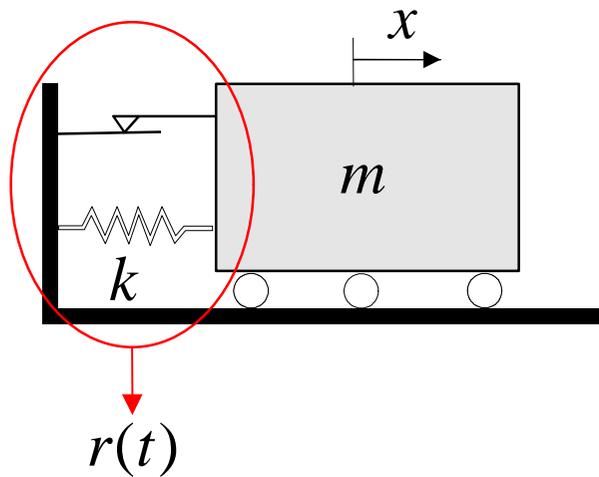


$$W = p c w |X|^2$$

⇒ Mesure de c

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(14)

Amortissement structural



Posons

$$W = \mathbf{p} c_{eq} \mathbf{w} |X|^2 \quad \Rightarrow \quad c_{eq} = \frac{W}{\mathbf{p} \mathbf{w} |X|^2}$$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(15)

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(16)

Modèle hystérétique

Hypothèse : mouvement harmonique

On écrit l'équation du mouvement sous la forme

Force d'amortissement

$$m \ddot{x} + \underbrace{i g k}_{\text{Coefficient de proportionnalité}} x + k x = F_0 e^{i \omega t}$$

↳ Coefficient de proportionnalité

↳ Déphasage de 90° par rapport à $k x$

On en déduit $g = \frac{\omega c}{k} = \frac{a}{p k}$

D'où la réponse forcée
$$x(t) = \frac{F_0 e^{i \omega t}}{k \left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} + i g \right)}$$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(17)

Valeurs quadratiques moyennes de l'excitation et de la réponse

Définition $\overline{x^2} = \frac{1}{T} \int_0^T x^2(t) dt$ et $\overline{f^2} = \frac{1}{T} \int_0^T f^2(t) dt$

On obtient $\sqrt{\overline{f^2}} = \frac{|F_0|}{\sqrt{2}}$ et $\sqrt{\overline{x^2}} = \frac{|X|}{\sqrt{2}}$

$|F_0|_{RMS}$

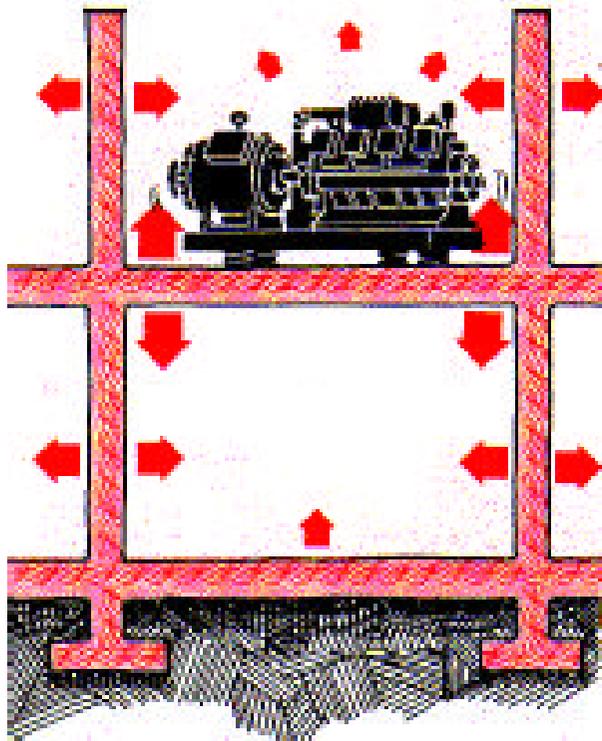
$|X|_{RMS}$

Valeurs RMS (Root Mean Square)

et par conséquent $|X|_{RMS} = |H(\omega)| |F_0|_{RMS}$

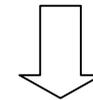
Réponse forcée à 1 excitation harmonique(18)

Principes de l'isolation vibratoire



2 cas à considérer :

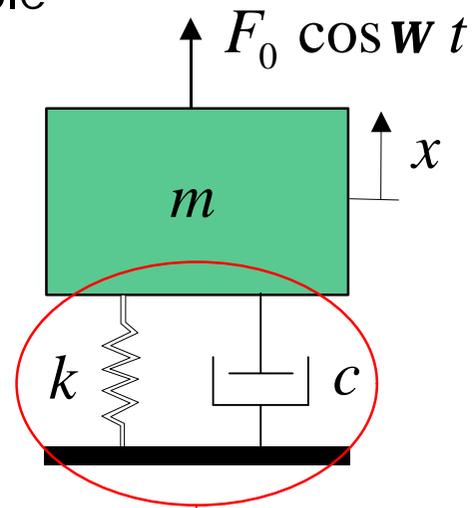
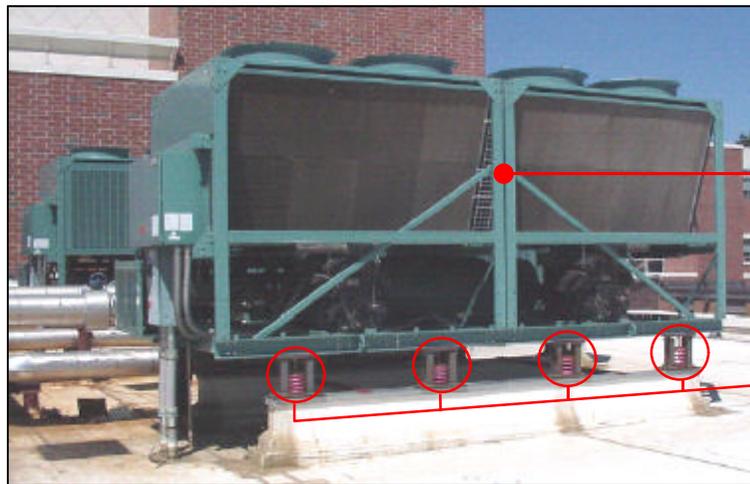
- machine ou équipement générateur de vibrations
- machine ou équipement sensible aux vibrations



Isolation par un filtre
mécanique (suspension)

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(19)

Exemple : compresseur à pistons et tour de refroidissement monté sur le toit d'un immeuble



Force transmise à la fondation

$$r = k x + c \dot{x} = |R| \cos(\omega t - \gamma)$$

On en déduit :

$$|R| = |X| \sqrt{k^2 + \omega^2 c^2}$$



**Transmissibilité
absolue**

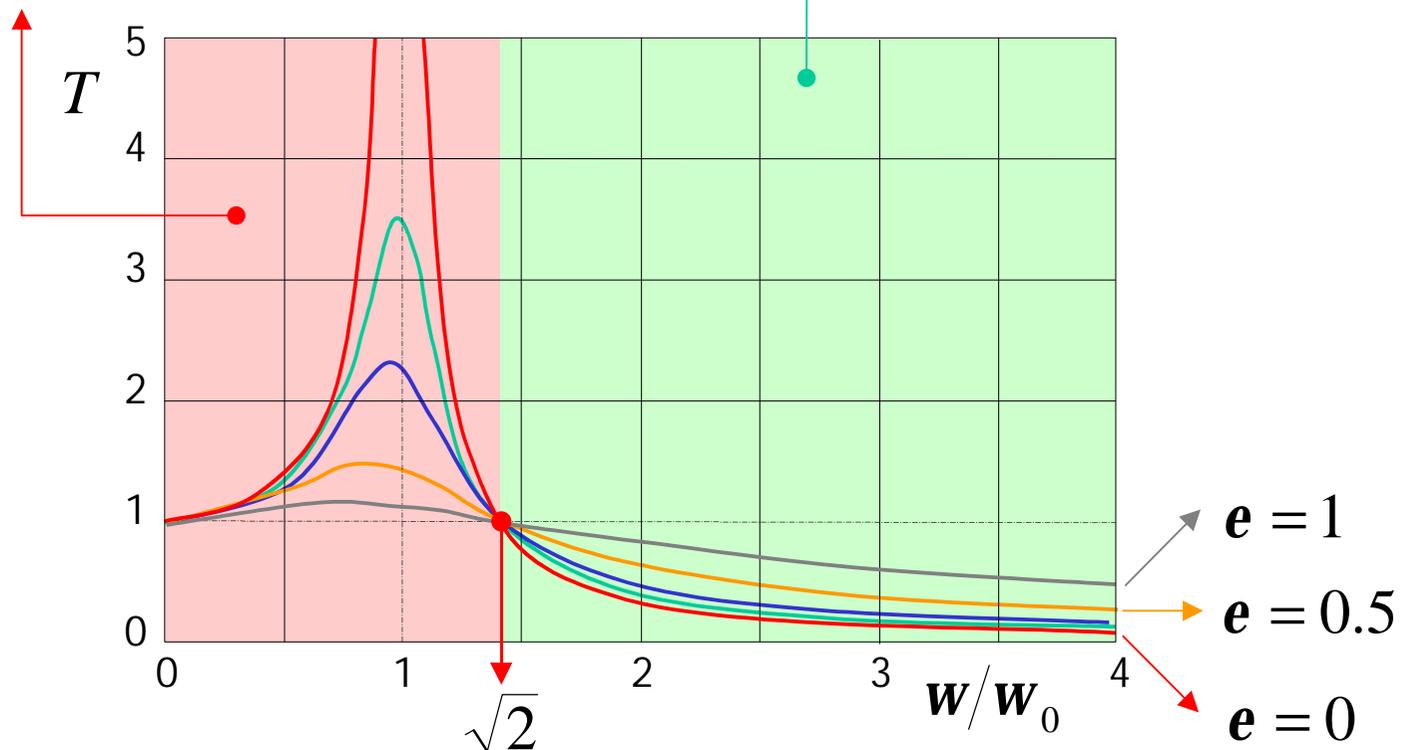
$$T = \frac{|R|}{F_0}$$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(20)

$$T = \sqrt{\frac{1 + (2e w/w_0)^2}{(1 - w^2/w_0^2)^2 + (2e w/w_0)^2}}$$

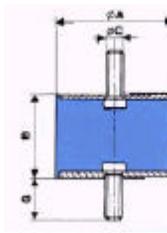
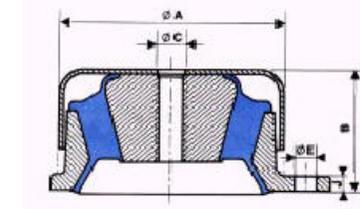
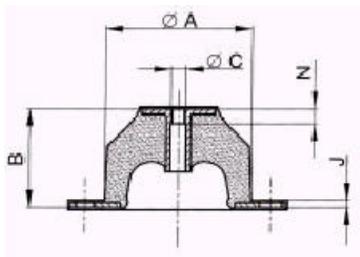
Zone d 'amplification

Zone d 'isolation



Réponse forcée à 1 excitation harmonique(21)

Exemples d 'isolateurs (catalogue Paulstra)

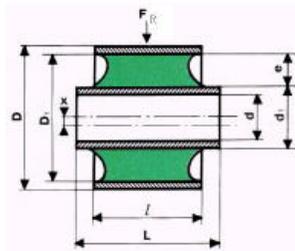


Réponse forcée à 1 excitation harmonique(22)

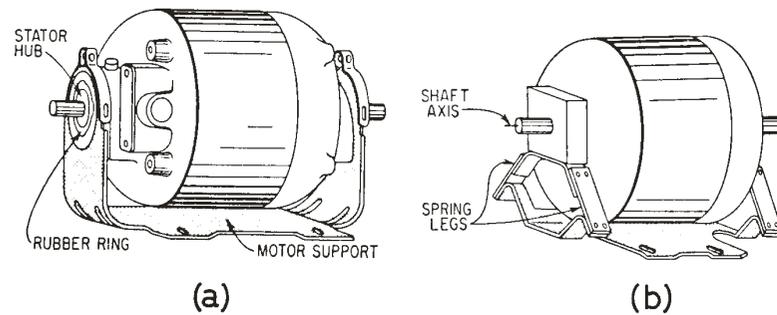
Exemples de procédés d'isolation



Articulation flexible



Moteur électrique



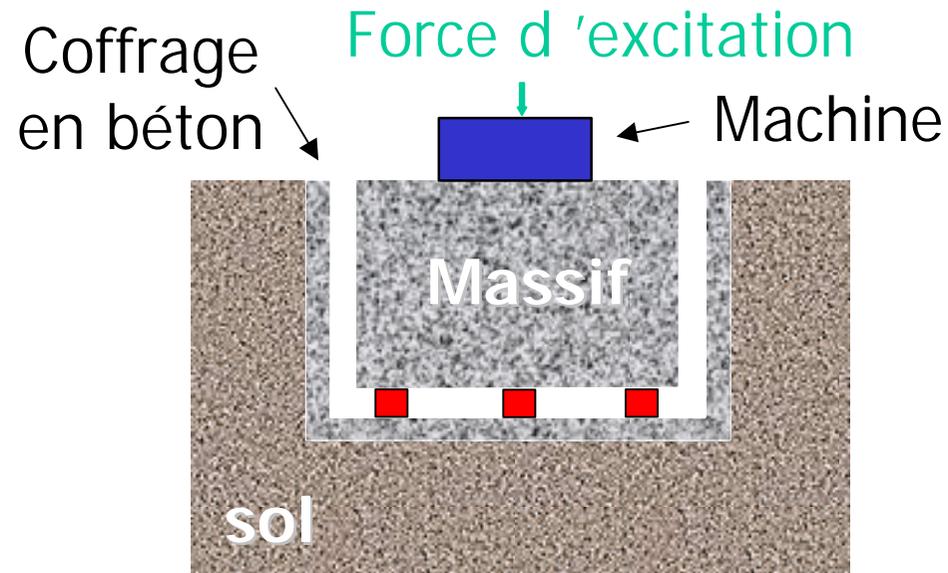
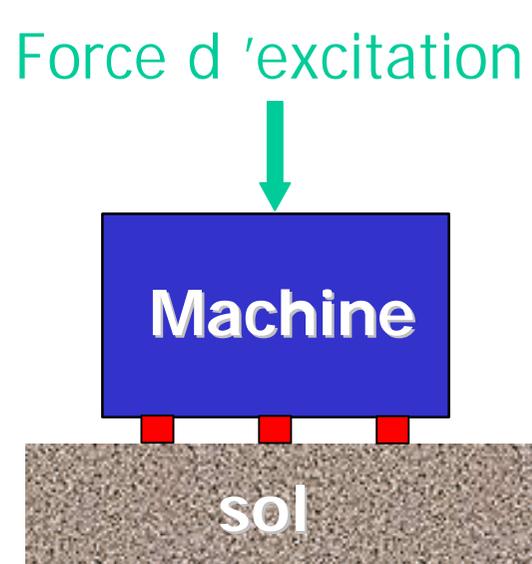
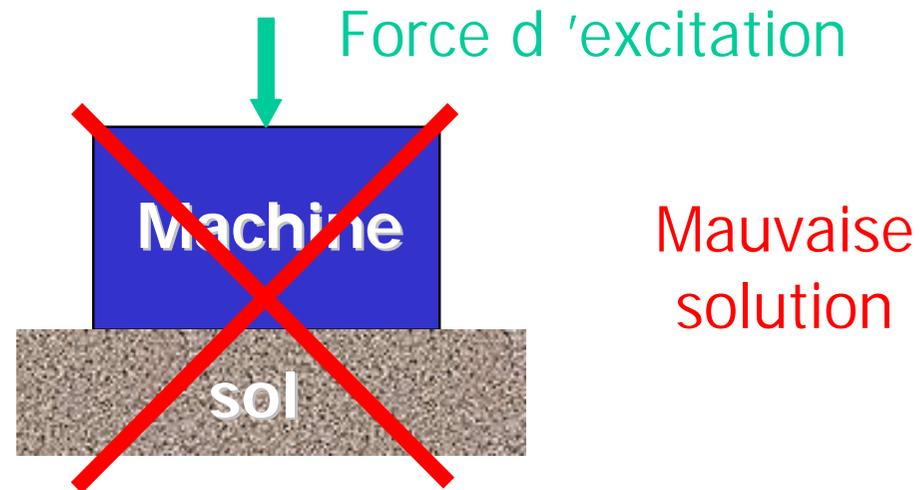
Tamis de cimenterie



Ressort
+
Coussin
métallique

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(23)

En résumé



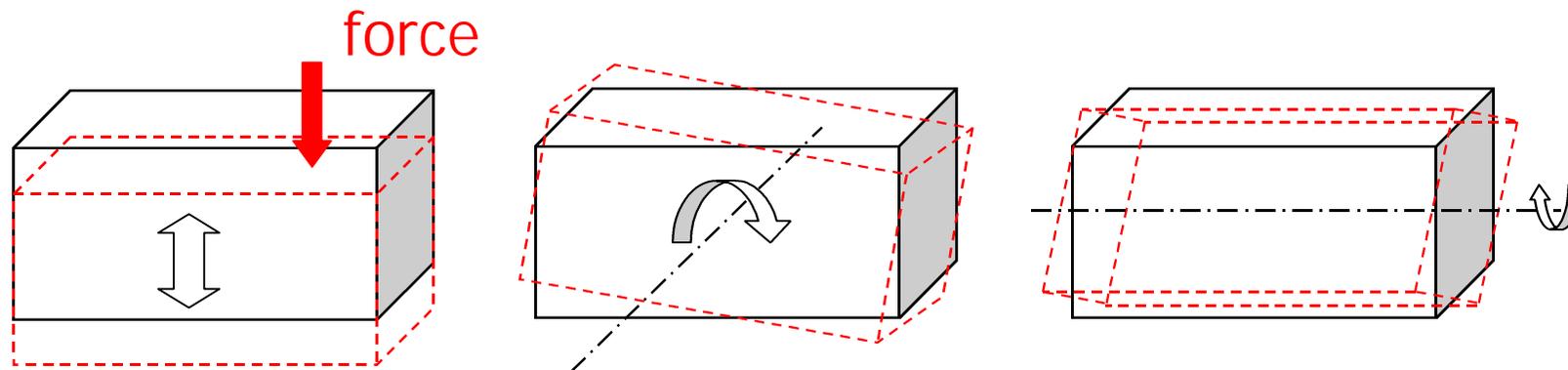
Réponse forcée à 1 excitation harmonique(24)

Isolation verticale

Effets « secondaires »

Translation

Mouvements de rotation

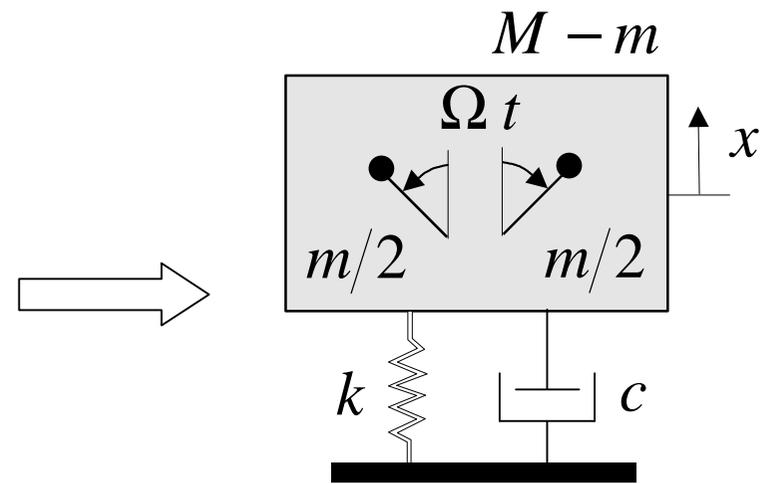


etc. ... \Rightarrow 6 degrés de liberté

Il faut donc s'assurer que tous les modes seront parfaitement contrôlés.

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(25)

Machines présentant un balourd



Déplacement vertical des masses $m/2$
 $x + r \cos \Omega t$

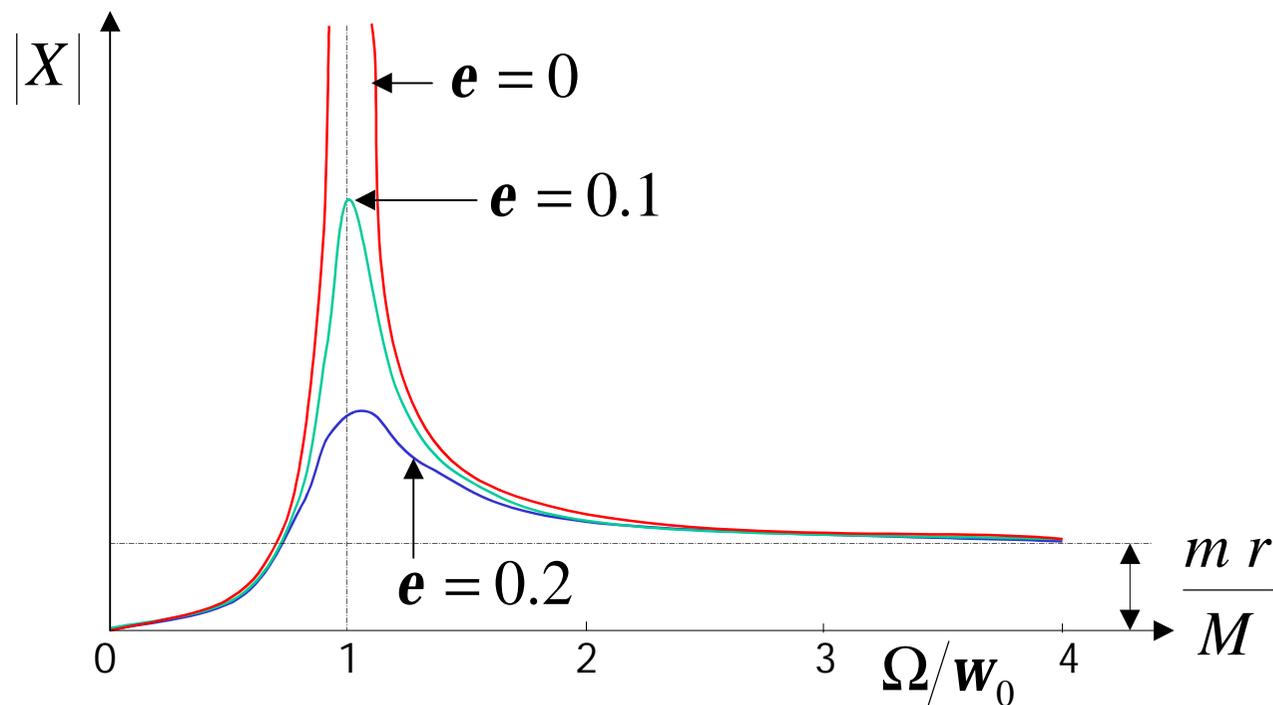
$$\Rightarrow (M - m) \ddot{x} + m \frac{d^2}{dt^2} (x + r \cos \Omega t) + c \dot{x} + k x = 0$$

$$M \ddot{x} + c \dot{x} + k x = \underbrace{m \Omega^2 r \cos \Omega t}_{\text{Force de balourd}}$$

Force de balourd

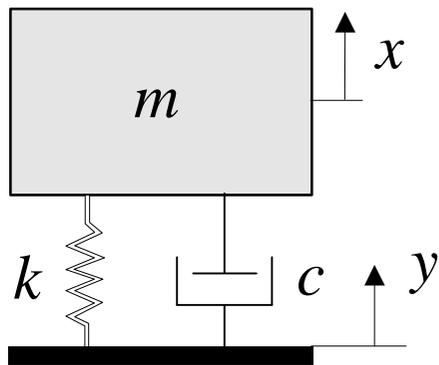
Réponse forcée à 1 excitation harmonique(26)

$$|X| = \frac{m r}{M} \left(\frac{\Omega}{\omega_0} \right)^2 \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2} \right)^2 + \left(2 e \frac{\Omega}{\omega_0} \right)^2}}$$



Réponse forcée à 1 excitation harmonique(27)

Excitation par le support



Equation du mouvement

$$m \ddot{x} + c (\dot{x} - \dot{y}) + k (x - y) = 0$$

$$\Rightarrow m \ddot{x} + c \dot{x} + k x = k y + c \dot{y}$$

Pour un mouvement harmonique du support

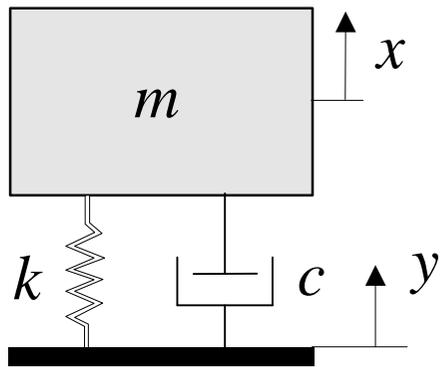
$$y = Y e^{i\omega t}$$

$$x = X e^{i\omega t}$$

Transmissibilité absolue = $\boxed{\frac{X}{Y}}$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(28)

Excitation par le support



Equation du mouvement

$$m \ddot{x} + c (\dot{x} - \dot{y}) + k (x - y) = 0$$

Mouvement relatif $z = x - y$

$$\Rightarrow m \ddot{z} + c \dot{z} + k z = -m \ddot{y}$$

Pour un mouvement harmonique du support

$$y = Y e^{i\omega t}$$

$$z = Z e^{i\omega t}$$

Transmissibilité relative = $\frac{Z}{Y}$

Réponse forcée à 1 excitation harmonique(29)

$$\left| \frac{Z}{Y} \right| = \left(\frac{w}{w_0} \right)^2 \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \frac{w^2}{w_0^2} \right)^2 + \left(2e \frac{w}{w_0} \right)^2}} \quad \tan \mathbf{f} = \frac{2e \frac{w}{w_0}}{1 - \frac{w^2}{w_0^2}}$$

