

Dynamique des structures

Abdellatif MEGNOUNIF

E-mail: abdellatif_megnounif@yahoo.fr

Chap. 3

Vibrations libres des systèmes à 01 DDL

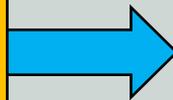
1. Introduction

Rappel équation du mouvement

$$m \ddot{u}(t) + c \dot{u}(t) + ku(t) = p(t)$$

Commençons par supposer $p(t) = 0$

- ❖ Pas de force extérieure (Libre)
- ❖ Déplacement et/ou vitesse initiales connues (**non nulles**)



Réponse

Vibration naturelle de la structure

- ❖ Amortissement négligé: Mouvement harmonique (à fréquence constante) à la **fréquence naturelle (Propre)**
- ❖ Amortissement non négligé: Mouvement **pseudo harmonique** amorti

2. Vibrations libres non amorties

On pose $c=0$ et $p(t) = 0$.

On aura:
$$m \ddot{u}(t) + ku(t) = 0 \quad (3.1)$$

Solution :

Soit
$$u(t) = \rho \cos(\omega_0 t - \theta) \quad (3.2)$$

Ou bien :
$$u(t) = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t) \quad (3.3)$$

(3.2) et (3.3) sont les mêmes.

ρ, θ ou A, B : constantes à déterminer par les conditions initiales.

θ : Angle de déphasage entre la réponse et l'excitation

Cl: généralement le déplacement initial « u_0 » et la vitesse initiale « \dot{u}_0 »

Divisons l'équation (3.1) par « m »:

On aura:

Solution :

$$\ddot{u}(t) + \frac{k}{m}u(t) = 0$$

On pose

Ou bien :

$$\omega_0^2 = \frac{k}{m} \quad \text{Ou} \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (3.4)$$

Appelés **pulsation propre** du système.

On peut avoir alors:

La **fréquence propre** du système:

$$f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (3.5)$$

La **période propre** du système:

$$T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = \frac{1}{f_0} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}} \quad (\text{s}) \quad (3.6)$$

(cycles/s), Hertz

Supposons les CI : À $t=0$, $u(0) = u_0$ et $\dot{u}(0) = \dot{u}_0$

i. Forme 1

En utilisant (3.3) on aura:

$$u(t) = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t)$$

Et
$$\dot{u}(t) = -A\omega_0 \sin(\omega_0 t) + B\omega_0 \cos(\omega_0 t)$$

Ainsi à $t=0$, on aura:

$$u(0) = A \cdot 1 + B \cdot 0 = u_0$$

$$\dot{u}(0) = -A\omega_0 \cdot 0 + B\omega_0 \cdot 1 = \dot{u}_0$$

La résolution de ces 02 équations nous donne:

$$A = u_0 \text{ et } B = \frac{\dot{u}_0}{\omega_0} \quad (3.7)$$

En remplaçant dans (3.3) on obtient la solution:

$$u(t) = u_0 \cos(\omega_0 t) + \frac{\dot{u}_0}{\omega_0} \sin(\omega_0 t) \quad (3.8)$$

Supposons les CI : À $t=0$, $u(0) = u_0$ et $\dot{u}(0) = \dot{u}_0$

ii. Forme 2

En utilisant (3.2) on aura:

$$u(t) = \rho \cos(\omega_0 t - \theta)$$

Et
$$\dot{u}(t) = -\rho \omega_0 \sin(\omega_0 t - \theta)$$

Ainsi à $t=0$, on aura:

$$u(0) = \rho \cos(-\theta) = u_0$$

$$\dot{u}(0) = -\rho \omega_0 \sin(-\theta) = \dot{u}_0$$

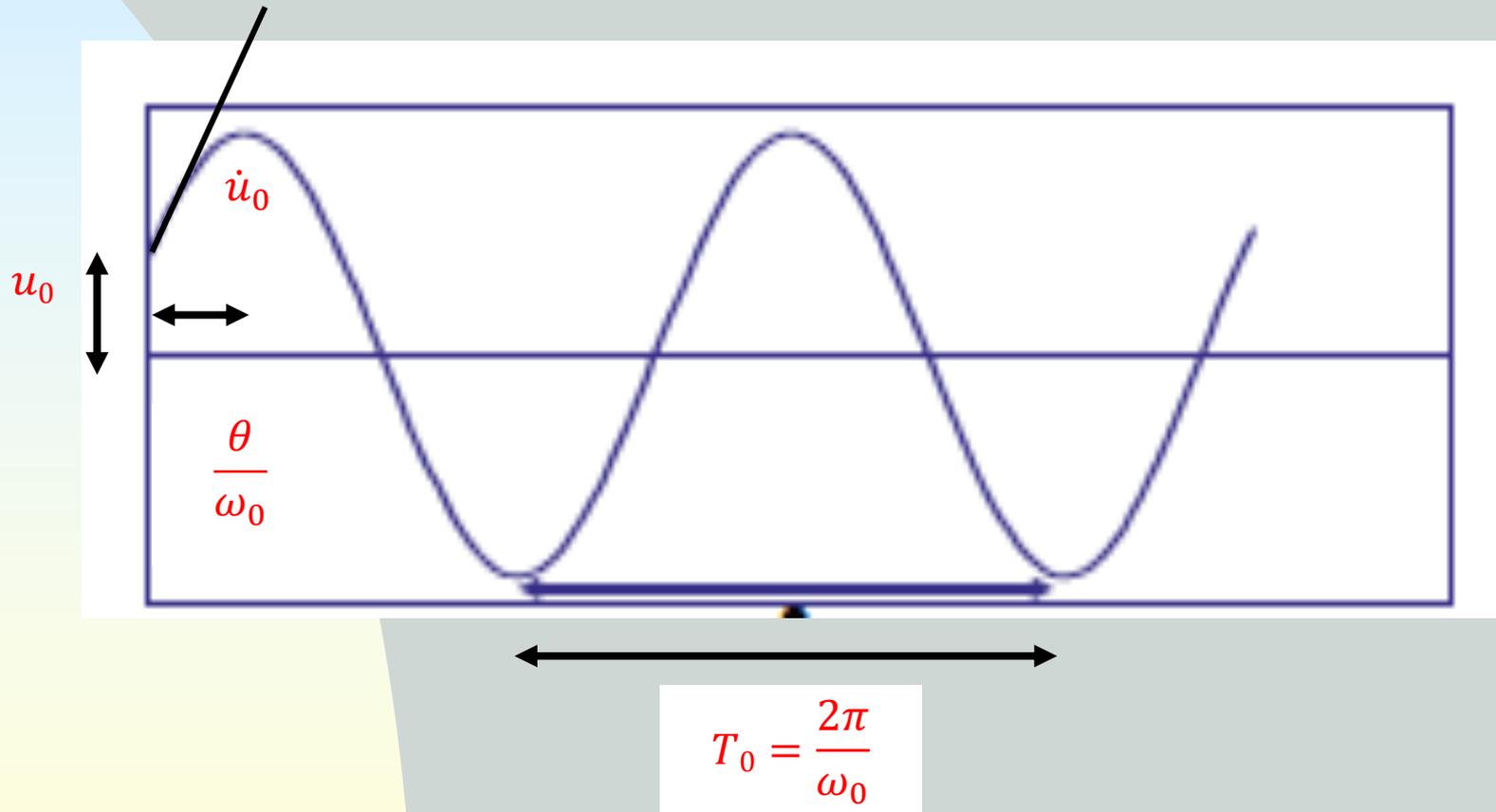
La résolution de ces 02 équations nous donne:

$$\rho^2 = u_0^2 + \left(\frac{\dot{u}_0}{\omega_0}\right)^2 \quad \text{et} \quad \text{tg}\theta = \frac{\dot{u}_0}{\omega_0 u_0} \quad (3.9)$$

On aura :

$$u(t) = \sqrt{u_0^2 + \left(\frac{\dot{u}_0}{\omega_0}\right)^2} \cos\left(\omega_0 t - \text{arctg}\left(\frac{\dot{u}_0}{\omega_0 u_0}\right)\right) \quad (3.10)$$

En traçant cette solution (pour les 02 cas, c'est la même allure)

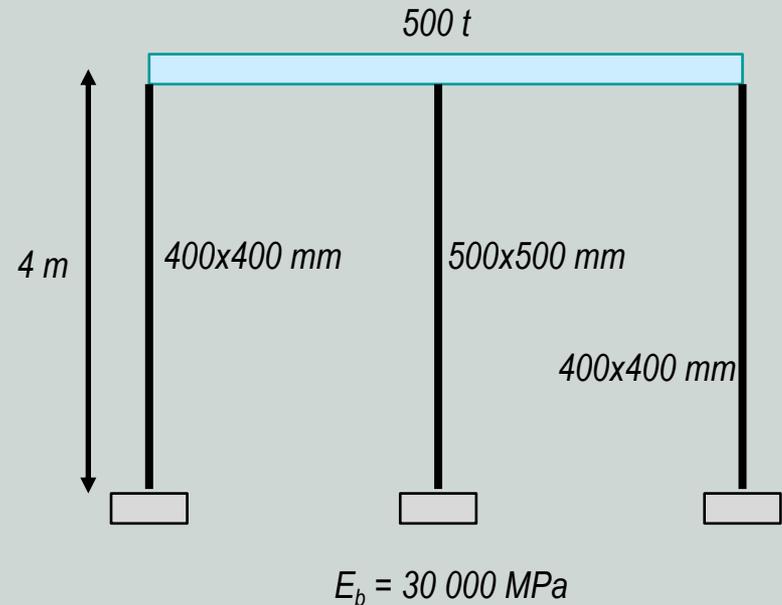


Ni perte d'énergie, ni gain d'énergie. Le système oscille à énergie constante

Exemple

Considérons le portique en béton armé de la figure ci-contre avec les données mentionnées.

- i) Calculer la période fondamentale du système
- ii) Si le portique est déplacé par un gros vérin de 20 mm puis relâché instantanément pour un test de vibration libre. Déterminer le déplacement horizontal après 0.5 s
- iii) Tracer la réponse du système.



i) Période fondamentale du système

Les poteaux encasturé-encasturé, d'où (voir chap 2)

$$k = 12 \frac{EI}{H^3}$$

Avec $I = \frac{b.h^3}{12}$

A.N : $I_1 = \frac{400^4}{12} = 2.1 \cdot 10^9 \text{ mm}^4$. Et $I_2 = \frac{500^4}{12} = 5.2 \cdot 10^9 \text{ mm}^4$

Les poteaux sont en parallèles, d'où:

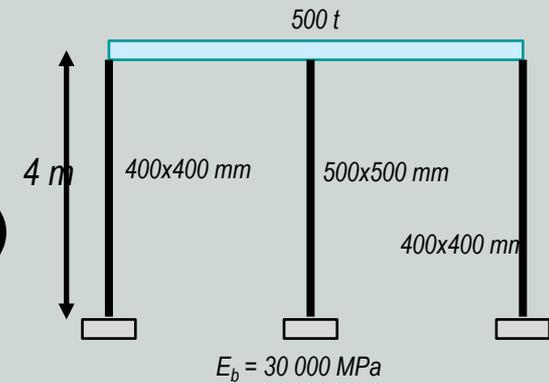
$$k_{eq} = 2 \cdot k_1 + k_2 = 2 \left(12 \frac{EI_1}{H^3} \right) + \left(12 \frac{EI_2}{H^3} \right) = 12 \frac{E}{H^3} (2I_1 + I_2)$$

A.N : $k_{eq} = 5.29 \cdot 10^4 \frac{N}{mm}$

La pulsation propre : $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}} = \sqrt{\frac{5.29 \cdot 10^2}{500 \cdot 10^3}} = 10.28 \text{ rd/s}$

La fréquence propre : $f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} = 1.63 \text{ (1/s)}$

La période propre : $T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = \frac{1}{f_0} = 0.61 \text{ s}$



Vibrations libres non amorties

$$u_0 = 20 \text{ mm}$$

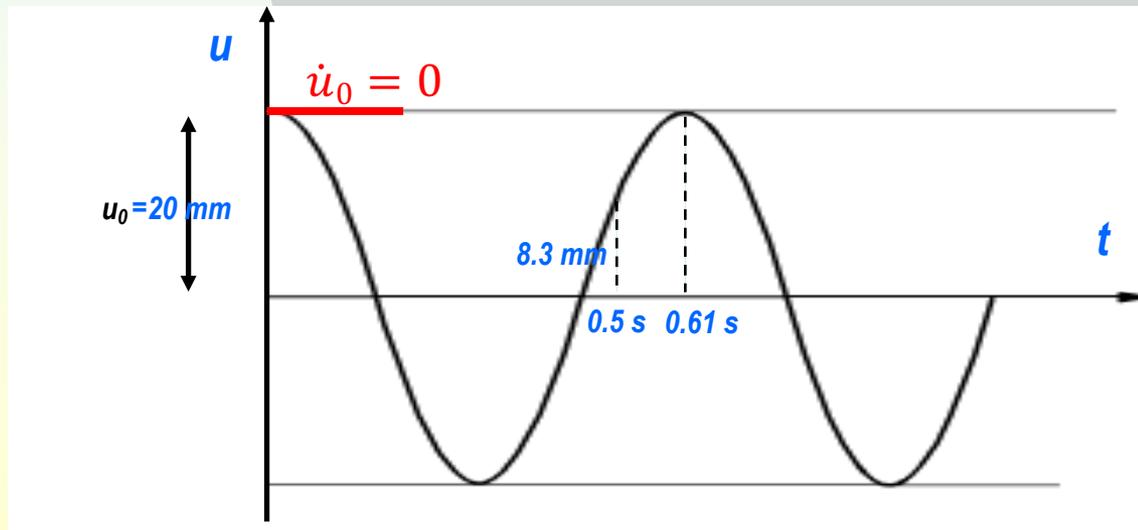
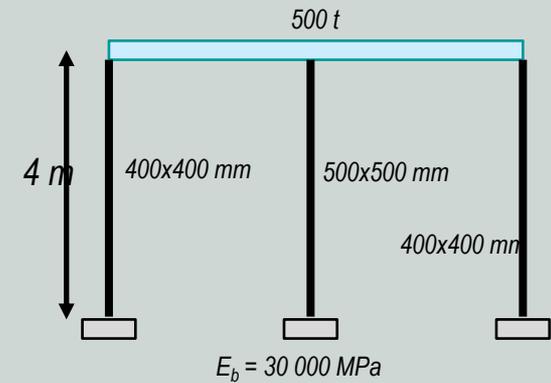
$\dot{u}_0 = 0$ relâché instantanément

D'où
$$u(t) = u_0 \cos(\omega_0 t) + \frac{\dot{u}_0}{\omega_0} \sin(\omega_0 t)$$

A.N :
$$u(t) = u_0 \cos(\omega_0 t)$$

Déplacement après **0.5 s** :

$$u(0.5) = 20 \cos(10.28 \times 0.5) \qquad u(0.5) = 8.29 \text{ mm}$$



3. Vibrations libres amorties

On pose $C \neq 0$ et $p(t) = 0$.

On aura: $m \ddot{u}(t) + c \dot{u}(t) + ku(t) = 0$ (3.11)

Solution de type :

$$u(t) = D \cdot e^{qt} \quad (3.12)$$

On aura alors: $\dot{u}(t) = Dq \cdot e^{qt}$ et $\ddot{u}(t) = Dq^2 \cdot e^{qt}$

En remplaçant dans l'équation du mouvement, on aura:

$$(mq^2 + cq + k)De^{qt} = 0$$

Soit : $(mq^2 + cq + k) = 0$. (3.13) Puisque D doit être $\neq 0$

Il faut calculer le discriminant et voir son signe

Vibrations libres amorties

Soit : $(mq^2 + cq + k) = 0$.

Le discriminant sera:

$$\Delta = c^2 - 4km \quad (3.14)$$

Δ Peut être positif, négatif ou nul

Cas 1 (cas critique): $\Delta = 0$

$$\Delta = c^2 - 4km = 0$$

La valeur de « c » qui annule Δ est appelée amortissement critique. D'où

$$c_{cr} = 2\sqrt{km} = 2\omega_0 m \quad (3.15)$$

On définit le coefficient d'amortissement qui mesure l'amortissement réel par rapport à l'amortissement critique par:

$$\xi = \frac{c}{c_{cr}} = \frac{c}{2\omega_0 m} \quad (3.16)$$

Vibrations libres amorties

Soit : $(mq^2 + cq + k) = 0$.

$\Delta = 0$ ($\xi=1$) , d'où l'équation admet une solution double.

$$q_{1,2} = -\xi\omega_0 = -\omega_0 \quad (3.17)$$

La solution de l'équation de mouvement (3.11) sera:

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t}[A + B.t] = e^{-\omega_0 t}[A + B.t] \quad (3.18)$$

Avec les CI : $u(0) = u_0$ et $\dot{u}(0) = \dot{u}_0$

On aura :

$$\dot{u}(t) = e^{-\omega_0 t}[-\omega_0 A + B(1 - \omega_0 t)]$$

$$u(0) = A = u_0$$

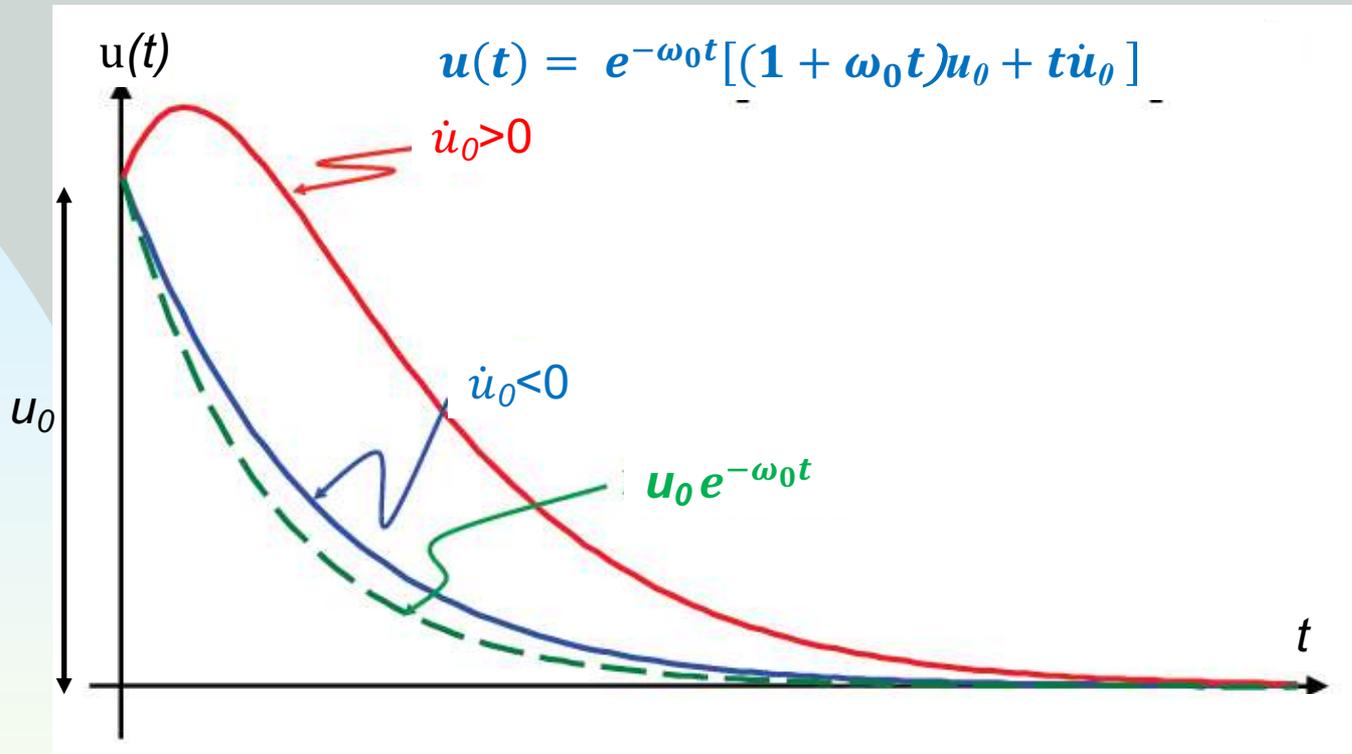
$$\text{et } \dot{u}(0) = [-\omega_0 A + B] = \dot{u}_0$$

D'où: $A = u_0$ et $B = \omega_0 u_0 + \dot{u}_0$

En remplaçant, on aura la solution:

$$u(t) = e^{-\omega_0 t}[(1 + \omega_0 t)u_0 + t\dot{u}_0] \quad (3.19)$$

Vibrations libres amorties (critique)



- Pas d'oscillations au cours du temps
- La masse a tendance à retrouver plus rapidement sa position d'équilibre
- L'amortissement critique correspondant à la plus petite valeur de l'amortissement pour laquelle la réponse en vibration libre ne comporte pas d'oscillations
- Ce phénomène n'est pas important en pratique

Cas 2 (cas sous critique): $\Delta < 0$ ($\xi < 1$)

Soit : $(mq^2 + cq + k) = 0$.

$\Delta < 0$ ($\xi < 1$), d'où l'équation admet 02 solutions.

$$q_{1,2} = \frac{-c \pm i\sqrt{4km - c^2}}{2m} = \omega_0 \left(-\xi \pm i\sqrt{1 - \xi^2} \right) \quad (3.20)$$

On pose :

$$\omega_a = \omega_0 \left(\sqrt{1 - \xi^2} \right) \quad \text{Pulsation amortie} \quad (3.21)$$

$$T_a = \frac{2\pi}{\omega_a} \quad \text{Période amortie} \quad (3.22)$$

La solution de l'équation de mouvement (3.11) sera du type:

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [G_1 e^{i\omega_a t} + G_2 e^{-i\omega_a t}] \quad (3.23)$$

En utilisant l'équation d'Euler:

$$e^{i\theta} = \cos\theta + i \sin\theta \quad \text{et} \quad e^{-i\theta} = \cos\theta - i \sin\theta$$

La solution sera

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [(A \cos\omega_a t + B \sin\omega_a t)] \quad (3.24)$$

Vibrations libres amorties

Cas 2 (cas sous critique): $\Delta < 0$ ($\xi < 1$)

Avec les CI :

On aura :

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [A \cos\omega_a t + B \sin\omega_a t]$$
$$\dot{u}(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [(-\xi\omega_0 A + B\omega_a) \cos\omega_a t - (A\omega_a + \xi\omega_0 B) \sin\omega_a t]$$

$$u(0) = A = u_0$$

$$\text{et } \dot{u}(0) = [-\xi\omega_0 A + B\omega_a] = \dot{u}_0$$

D'où: $A = u_0$ et $B = \frac{\dot{u}_0 + \xi\omega_0 u_0}{\omega_a}$

En remplaçant, on aura la solution:

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} \left[u_0 \cos\omega_a t + \frac{\dot{u}_0 + \xi\omega_0 u_0}{\omega_a} \sin\omega_a t \right] \quad (3.25)$$

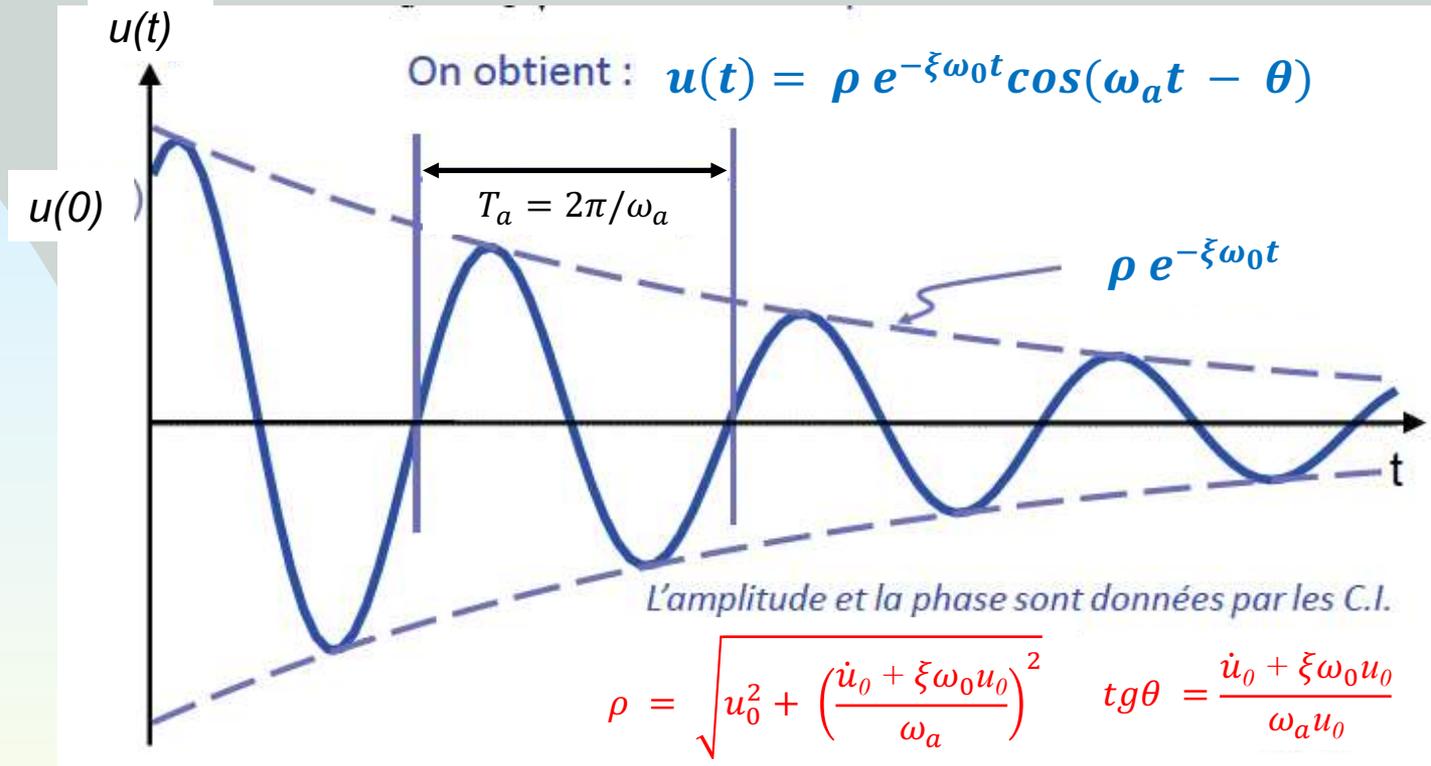
On peut écrire la solution sous sa 2^{ème} forme:

$$u(t) = \rho e^{-\xi\omega_0 t} \cos(\omega_a t - \theta) \quad (3.26)$$

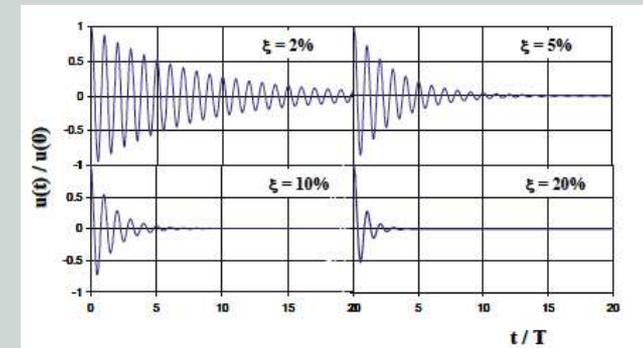
$$\rho = \sqrt{u_0^2 + \left(\frac{\dot{u}_0 + \xi\omega_0 u_0}{\omega_a} \right)^2} \quad \text{tg}\theta = \frac{\dot{u}_0 + \xi\omega_0 u_0}{\omega_a u_0} \quad (3.27)$$

Vibrations libres amorties

Cas 2 (cas sous critique): $\Delta < 0$ ($\xi < 1$)



- La masse du système passe par des positions d'équilibre statique à des intervalles de demi période « π/ω_a »
- L'enveloppe des amplitudes est exponentiellement décroissante
- Les amplitudes aux sommets sont à des intervalles de « T_a »
- Le retour à l'équilibre s'effectue d'autant plus rapidement, et avec moins d'oscillations, que le « ξ » est élevé.

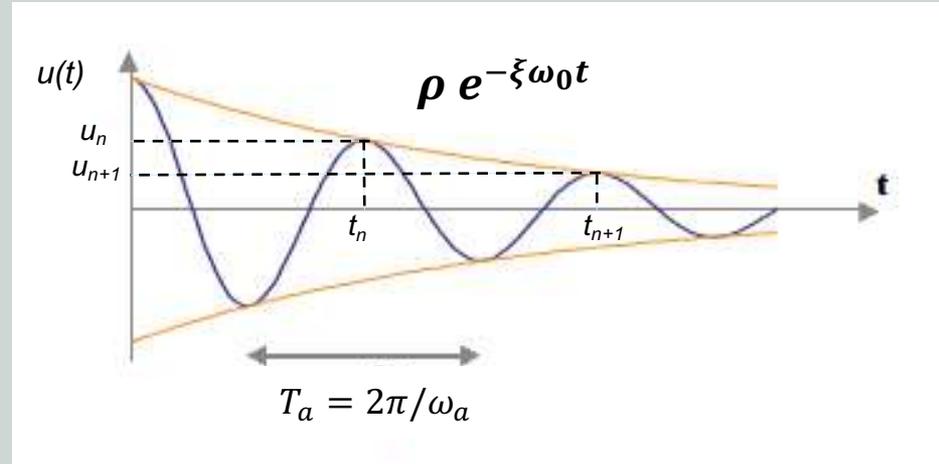


Influence de ξ

Décrément logarithmique

Détermination expérimentale de l'amortissement

En prenant 02 maxima successifs, u_n et u_{n+1} , on peut écrire:



$$\frac{u_n}{u_{n+1}} = \frac{u_{n+1}}{u_{n+2}} = \frac{\rho e^{-\xi\omega_0 t_n}}{\rho e^{-\xi\omega_0(t_n+T_a)}} = e^{\xi\omega_0 T_a} \quad (\cos = 1)$$

En prenant le logarithme népérien, on aura:

$$\Delta = \ln \frac{u_n}{u_{n+1}} = \ln e^{\xi\omega_0 T_a} = \xi\omega_0 T_a = 2\pi\xi \frac{\omega_0}{\omega_a}$$

Ou bien:

$$\Delta = \frac{2\pi\xi}{\sqrt{1-\xi^2}} \quad (3.28)$$

Pour des amortissements faibles:

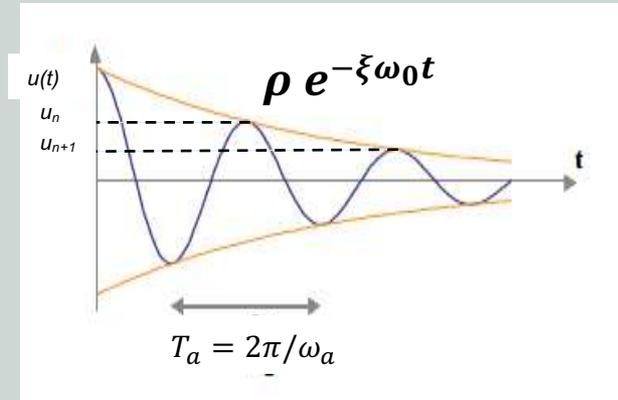
$$\Delta \approx 2\pi\xi \quad (3.29)$$

Décrément logarithmique

Détermination expérimentale de l'amortissement

Soit, donc, on peut calculer l'amortissement:

$$\xi = \frac{\Delta}{2\pi} \quad (3.30)$$



On peut aussi calculer l'amplitude après « n » cycles.

$$u_0 = \rho e^{-\xi\omega_0(t_0)}$$

$$u_n = \rho e^{-\xi\omega_0(t_0+nT_a)}$$

$$\frac{u_0}{u_n} = \frac{\rho e^{-\xi\omega_0(t_0)}}{\rho e^{-\xi\omega_0(t_0+nT_a)}} = e^{\xi\omega_0 n T_a} = e^{n\Delta}$$

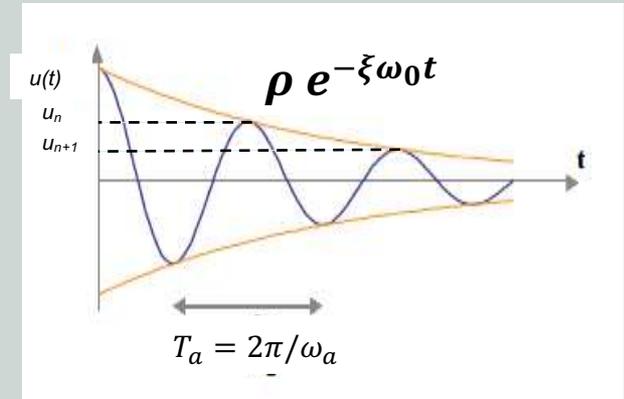
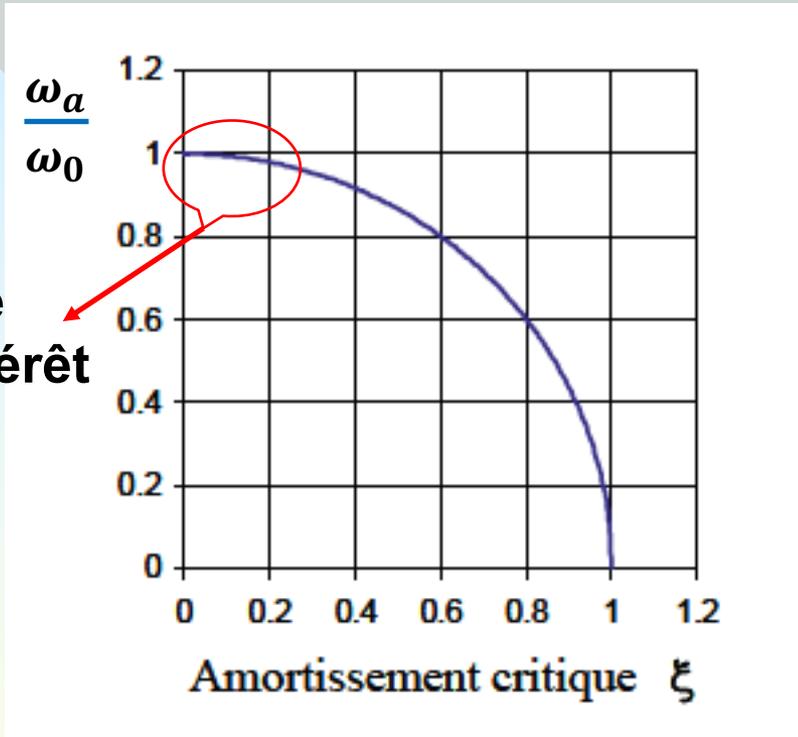
D'où:

car $\Delta = \xi\omega_0 T_a$

$$u_n = u_0 e^{-n\Delta} \quad (3.31)$$

Graphe

Rapport des pulsations avec amortissement critique



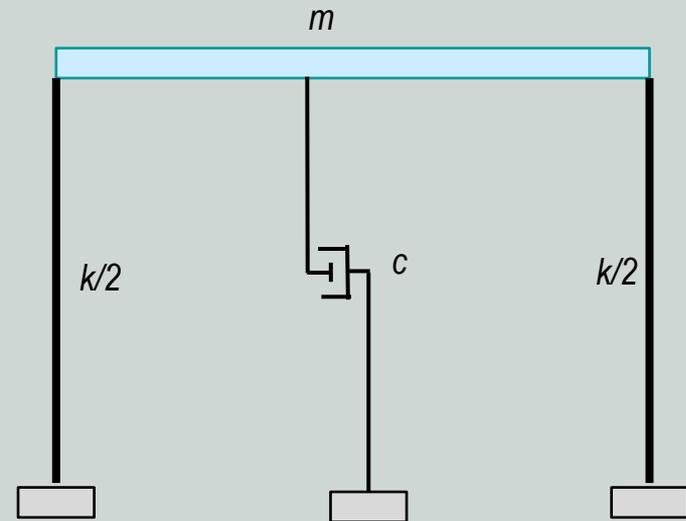
On remarque pour des valeurs faibles de ξ (typiquement $< 20\%$), cas rencontrés en pratique, on peut donc confondre

$$\omega_0 \approx \omega_a$$

Exemple

Le portique suivant est soumis au test de vibration libre. Il a fallu une force de 100 KN pour le déplacer latéralement de 5mm. Après avoir relâché de façon instantané, le déplacement maximal au retour est de 4,0 mm qui a lieu 1,4 s après le relâchement. Calculer

- i) La masse effective
- ii) La fréquence de vibration
- iii) Coefficient d'amortissement.



Vibrations libres amorties

i) Masse effective

$$\omega_a = \omega_0 \left(\sqrt{1 - \xi^2} \right) \approx \omega_0$$

$$T_a \approx T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}}$$

D'où : $m = \frac{k T^2}{4 \pi^2}$

Or : $k = \frac{F}{\delta} = \frac{100 \cdot 10^3}{5} = 20 \cdot 10^6 \text{ N/m}$

Ainsi, avec $T = 1.4 \text{ s}$ et $k = 20 \cdot 10^6$, on aura :

$$m = 993\,000 \text{ kg}$$

ii) Fréquence de vibration

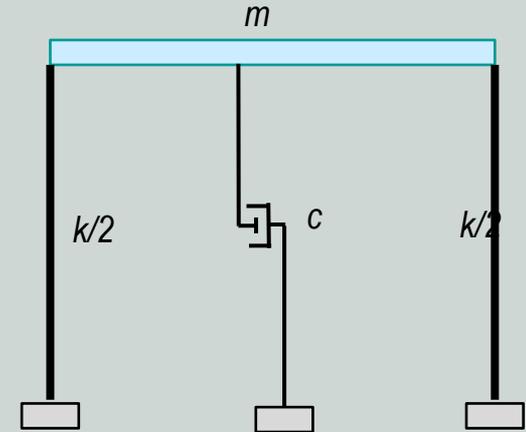
$$f = \frac{1}{T} = \frac{1}{1.4} = .714 \text{ Hz}$$

$$\omega_0 = 2\pi \cdot f = 4.49 \text{ rd/s}$$

iii) Amortissement

$$\Delta = \ln \frac{u_n}{u_{n+1}} = \ln \frac{5}{4} = 0.223 \quad \text{Or pour } \xi \text{ faible} \quad \Delta \approx 2\pi\xi$$

D'où $\xi = \frac{\Delta}{2\pi} = 3.55\%$ et $c = \xi \cdot 2m\omega_0 = 316\,558 \text{ kg/s}$



Cas 3 (cas sur amorti): $\Delta > 0$ ($\xi > 1$)

Soit : $(mq^2 + cq + k) = 0$.

$\Delta > 0$ ($\xi > 1$), d'où l'équation admet 02 solutions.

$$q_{1,2} = \frac{-c \pm \sqrt{c^2 - 4km}}{2m} = \omega_0 \left(-\xi \pm \sqrt{\xi^2 - 1} \right) \quad (3.32)$$

On pose :

$$\hat{\omega} = \omega_0 \left(\sqrt{\xi^2 - 1} \right) \quad (3.33)$$

$$\hat{T} = \frac{2\pi}{\hat{\omega}} \quad (3.34)$$

La solution de l'équation de mouvement (3.11) sera du type:

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [G_1 e^{\hat{\omega}t} + G_2 e^{-\hat{\omega}t}] \quad (3.35)$$

En utilisant l'équation d'Euler:

$$e^{\theta} = ch\theta + sh\theta \quad \text{et} \quad e^{-\theta} = ch\theta - sh\theta$$

La solution sera

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [(A ch\hat{\omega}t + B sh\hat{\omega}t)] \quad (3.36)$$

Vibrations libres amorties

Cas 3 (cas sur amorti): $\Delta > 0$ ($\xi > 1$)

Avec les CI :

On aura :

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [A \operatorname{ch}\hat{\omega}t + B \operatorname{sh}\hat{\omega}t]$$
$$\dot{u}(t) = e^{-\xi\omega_0 t} [(-\xi\omega_0 A + B\hat{\omega}) \operatorname{ch}\hat{\omega}t + (A\hat{\omega} - \xi\omega_0 B) \operatorname{sh}\hat{\omega}t]$$

$$u(0) = A = u_0$$

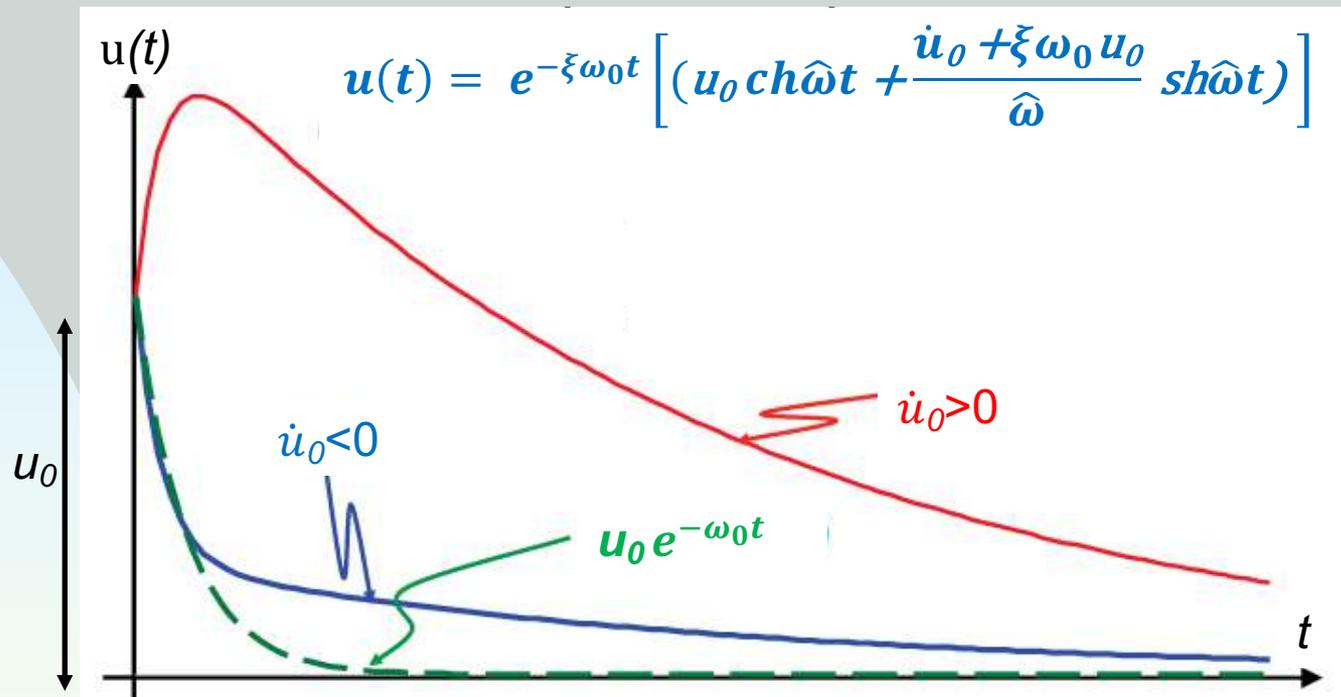
$$\text{et } \dot{u}(0) = [-\xi\hat{\omega}A + B\hat{\omega}] = \dot{u}_0$$

$$\text{D'où: } A = u_0 \text{ et } B = \frac{\dot{u}_0 + \xi\omega_0 u_0}{\hat{\omega}} \quad (3.37)$$

En remplaçant, on aura la solution:

$$u(t) = e^{-\xi\omega_0 t} \left[(u_0 \operatorname{ch}\hat{\omega}t + \frac{\dot{u}_0 + \xi\omega_0 u_0}{\hat{\omega}} \operatorname{sh}\hat{\omega}t) \right] \quad (3.38)$$

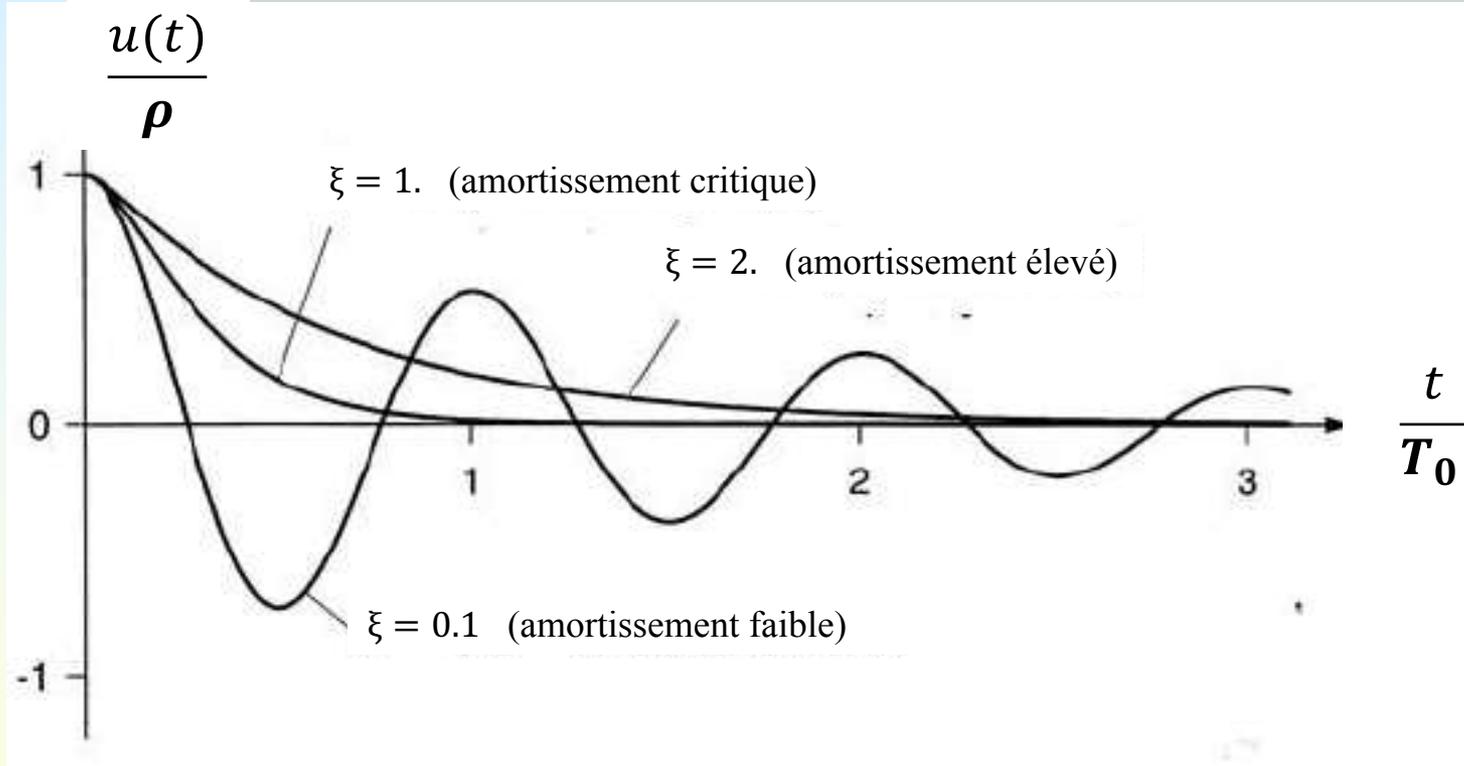
Vibrations libres amorties (sur amorti)



- Pas d'oscillations au cours du temps
- La masse a tendance à retrouver sa position d'équilibre au bout d'un temps infini
- La réponse est analogue à celle du système à amortissement critique mais le retour à l'équilibre s'effectue d'autant moins rapidement que le pourcentage d'amortissement critique est élevé.
- Ce phénomène n'est pas important en pratique

Résumé

Les 03 cas du système amorti ; « ξ » < 1, « ξ » = 1 et « ξ » > 1



- En pratique, « ξ » reste faible, généralement < à 20%.
- Seul la courbe à oscillation autour de la position d'équilibre nous intéresse.

Merci. Fin du chapitre 3

Dynamique des structures

Abdellatif MEGNOUNIF

Prochain Cours

Chap. 4

**Vibrations forcées des
systèmes à 01 DDL:
Excitation Harmonique**