

Bruits et Vibrations

Chapitre 2

Systemes à 1 degré de liberté en oscillations forcées

Rappel : systèmes à 1 ddl en oscillations libres

- Petit rappel : on utilise un **modèle d'oscillateur : masse** (m), **ressort** (raideur k), **amortisseur** (viscosité c) qui rend compte du comportement vibratoire de la structure

→ **m, k, c connus : réponse vibratoire connue !**

- En **oscillations libres** :

↳ Les oscillations de la masse m autour de sa position à l'équilibre statique sont provoquées par une excitation extérieure **ponctuelle dans le temps**, les oscillations ne sont pas entretenues ensuite

↳ L'expression du **déplacement vibratoire ne dépend que des paramètres m, k et c de l'oscillateur** (et des grandeurs qui en découlent), ainsi que des conditions initiales

↳ Pour un oscillateur **amorti** (dissipatif), **l'amplitude des oscillations décroît au cours du temps jusqu'à devenir nulle** ; la courbe enveloppe donnant l'évolution de l'amplitude dépend uniquement des paramètres de l'oscillateur et des conditions initiales

Rappel : systèmes à 1 ddl en oscillations libres

• Oscillations libres :

→ Quelles que soient les valeurs de m , k et c : toujours la même expression pour le déplacement vibratoire $x(t)$

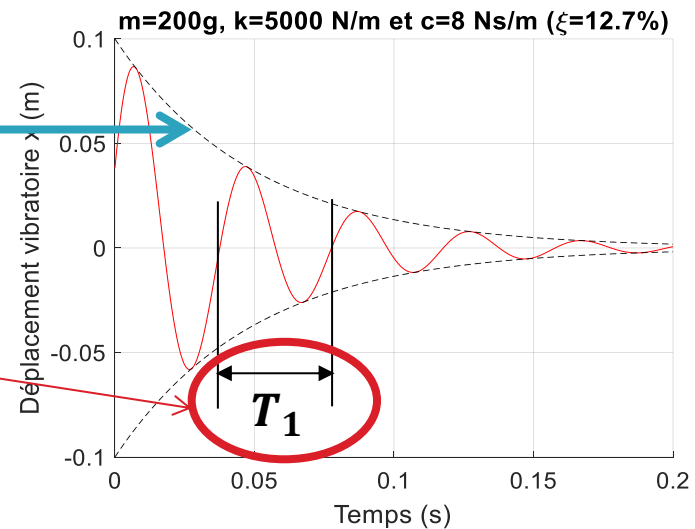
(avec $c < 2\sqrt{km}$ – amortissement sous-critique)

$$x(t) = X e^{-\xi \omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \varphi) \quad (X, \varphi \in \mathbb{R})$$

Courbe enveloppe :
pilote la décroissance de
l'amplitude

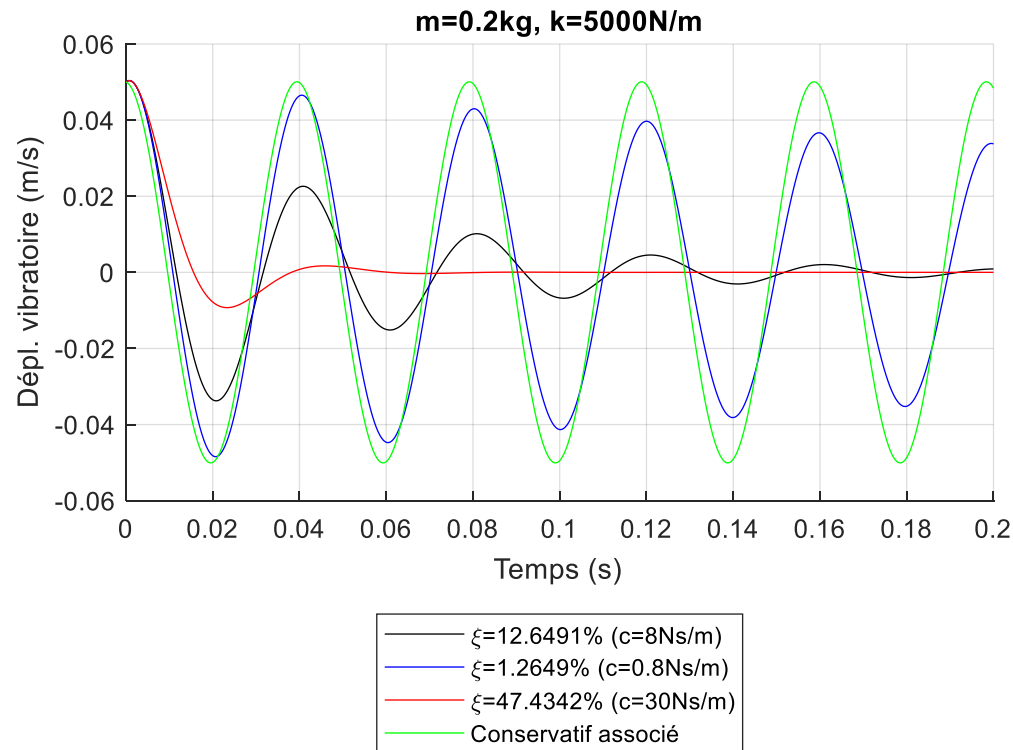
Pseudo-période T_1
Pulsation naturelle

$$\omega_1 = \omega_0 \sqrt{1 - \xi^2}$$



Rappel : systèmes à 1 ddl en oscillations libres

- Une même expression, **différentes allures en fonction du taux d'amortissement**
- $m = 200\text{g}$, $k=5000\text{ N/m}$; $x_0=50\text{ mm}$, $v_0 = 1\text{ m/s}$



Systemes à 1 degré de liberté en oscillations forcées

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

• En **oscillations forcées** :

- ↳ Les oscillations sont **provoquées et entretenues** par une **source excitatrice extérieure**

<https://www.youtube.com/watch?v=NbrgbQlgi18>

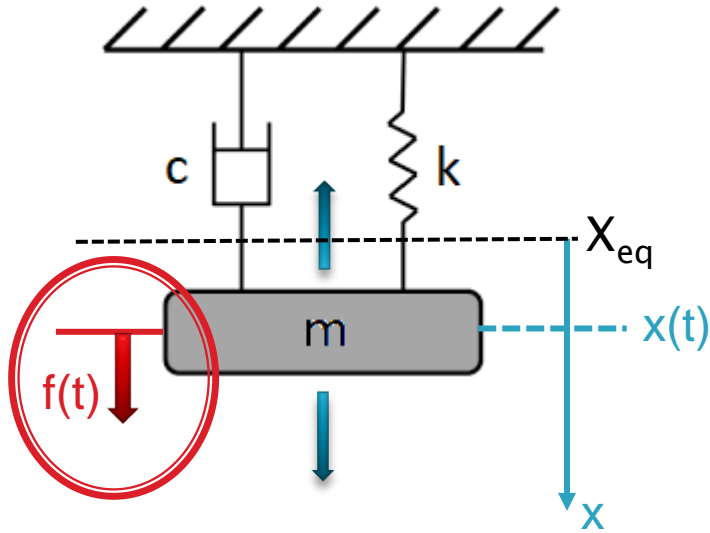
- ↳ Le déplacement vibratoire dépend des caractéristiques de l'oscillateur **et de celles de la force excitatrice**
- ↳ **Même pour un système amorti, les oscillations perdurent jusqu'à arrêt de l'excitation extérieure** ; on distinguera dans ce cas un **régime transitoire** et un **régime permanent**



Parfois, danger ! Quand un **mode propre de la structure est excité**, l'amplitude des vibrations peut être fortement amplifiée avec des conséquences plus ou moins grave allant d'un simple bruit gênant à une mise en **résonance** pouvant entraîner la ruine de la structure

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

- Modélisation d'un oscillateur à 1 ddl en **oscillations forcées** : on ajoute simplement la **force excitatrice** dans le modèle et dans l'équation différentielle :



$$m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = f(t)$$

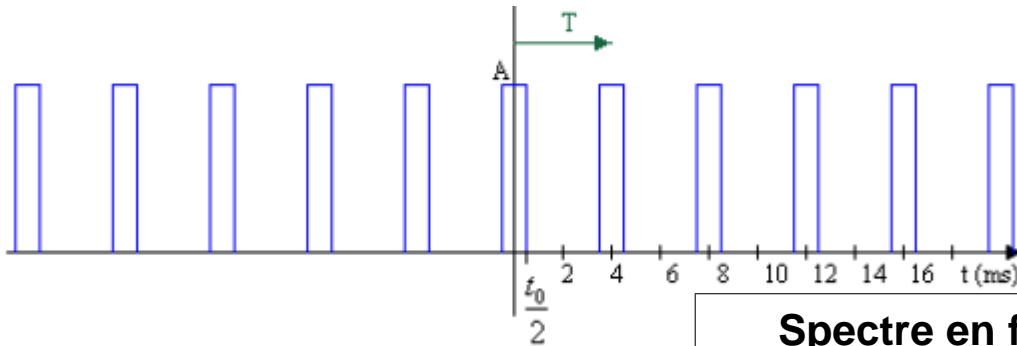
- On devra maintenant résoudre des équations différentielles du second ordre à second membre non nul (*voir tuto*)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

1. Nature de l'excitation et spectre en fréquence

- On distingue deux catégories de force excitatrice : périodiques et non-périodiques
- Excitations **périodiques** : **somme d'excitations sinusoïdales simples** par décomposition en série de Fourier
 - **Spectre en fréquence caractérisé par des raies**

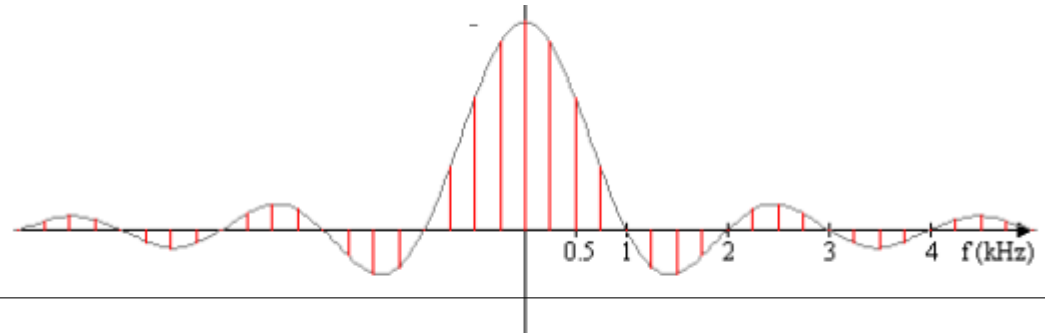
Evolution temporelle de la force excitatrice, $g(t)$



$$g(t) = A_0 + \sum_{n=1}^{\infty} A_n \sin(n \times 2\pi F t + \varphi_n)$$

(A_i et φ_i des constantes réelles, $\forall i$)

Spectre en fréquence de la force excitatrice :
amplitude A_i pour une fréquence $i \times 2\pi F$



Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

- Excitations **périodiques** : **somme d'excitations sinusoïdales simples** par décomposition en série de Fourier

→ **Spectre en fréquence caractérisé par des raies**

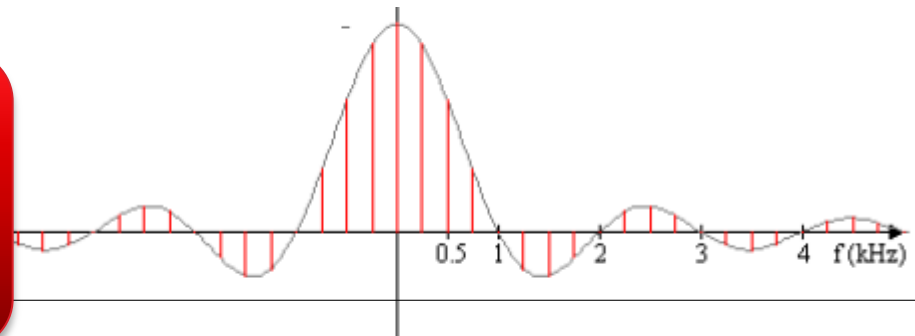
$$g(t) = A_0 + \sum_{n=1}^{\infty} A_n \sin(n \times 2\pi f t + \varphi_n) \quad (A_i \text{ et } \varphi_i \text{ des constantes réelles, } \forall i)$$

Conséquence ?

La réponse vibratoire de la structure subissant $g(t)$ sera la même que si elle subissait **simultanément une excitation constante (A_0) plus des excitations sinusoïdales simples $A_i \sin(i \times 2\pi F t + \varphi_i)$**

F est la fréquence fondamentale (ou harmonique de rang 1), $i \times 2\pi F$ des harmoniques de rang supérieur

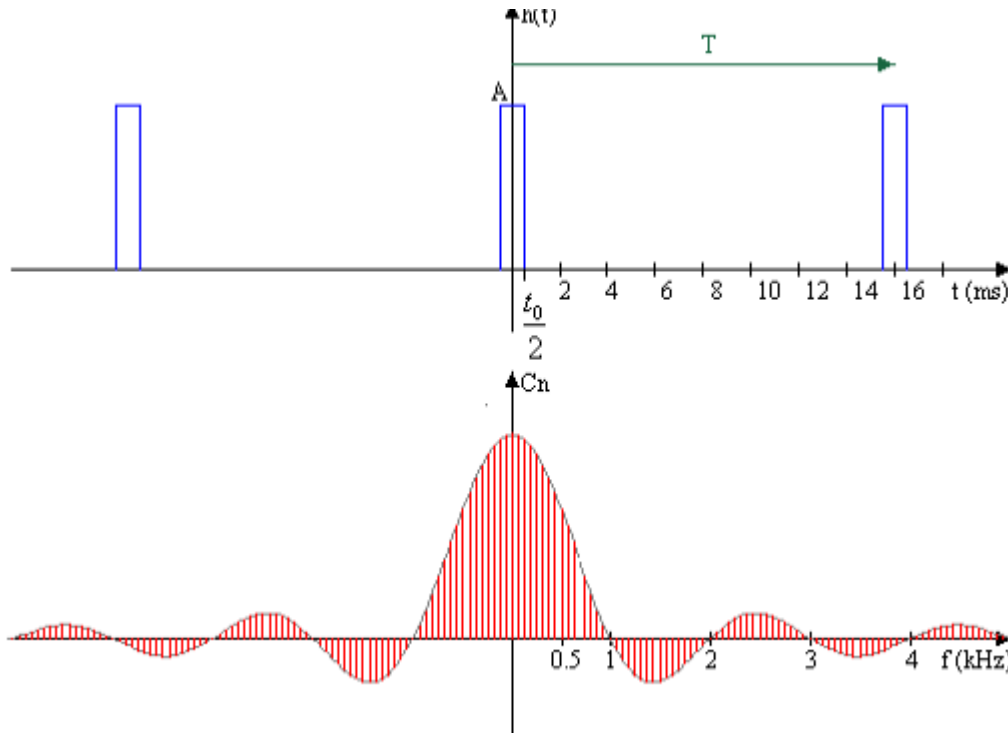
Spectre en fréquence de la force excitatrice :
amplitude A_i pour une fréquence $i \times 2\pi F$



Si on sait résoudre le problème pour une excitation sinusoïdale simple, on sait le faire pour toutes les excitations périodiques !

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

- Excitations **non-périodiques** : étude dans le **domaine fréquentiel** par transformée de Fourier (chapitre 3)
 - Excitations à « période infinie » => **spectre en fréquence continu**



Plus la période augmente,
plus le spectre devient
dense jusqu'à devenir
continu

Cas particulier du Dirac :
spectre = ligne horizontale
=> Essais au marteau
d'impact

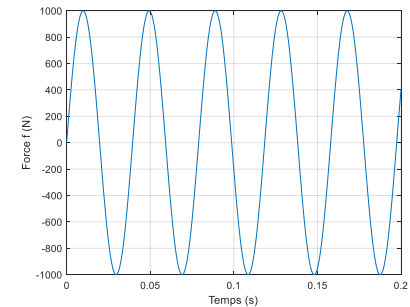
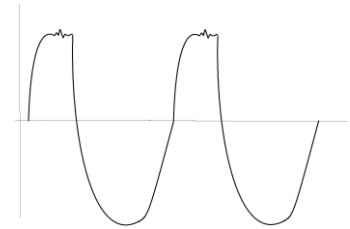
Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

Concentrons nous sur les excitations périodiques

- Excitations périodiques complexes : machine tournante déséquilibrée, remous de l'hélice d'un navire...

→ Toutes décomposables en **somme d'excitations sinusoïdales simples** :

$$f(t) = F \sin(\Omega t)$$

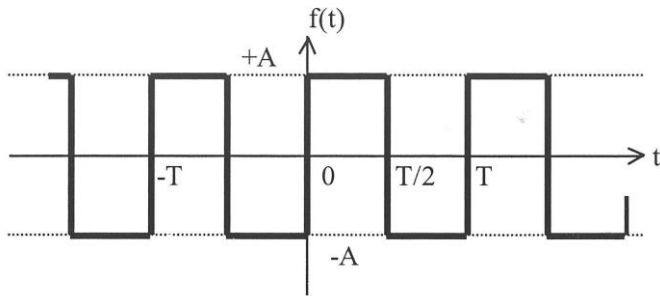


→ F est l'**amplitude** de la force excitatrice, Ω sa **pulsation** = $2\pi \times$ **fréquence** (pulsation en rad/s, fréquence en Hz)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

Exemples

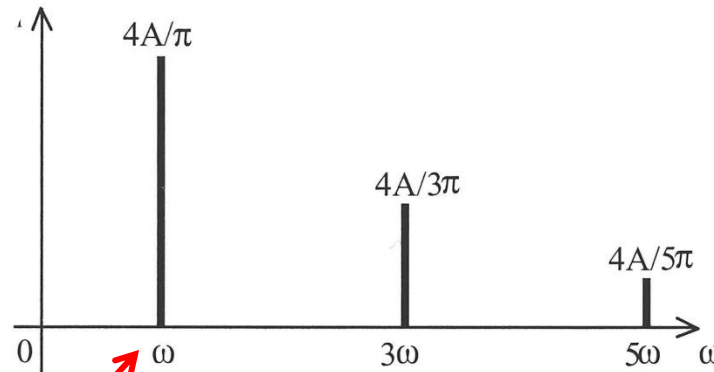
Signal carré



$$f(t) = \frac{4A}{\pi} \left[\sin(\omega t) + \frac{1}{3} \sin(3\omega t) + \frac{1}{5} \sin(5\omega t) + \dots \right]$$

Avec $\omega = 2\pi/T$

Spectre en fréquence/en pulsation (fréquence = pulsation/ 2π) :



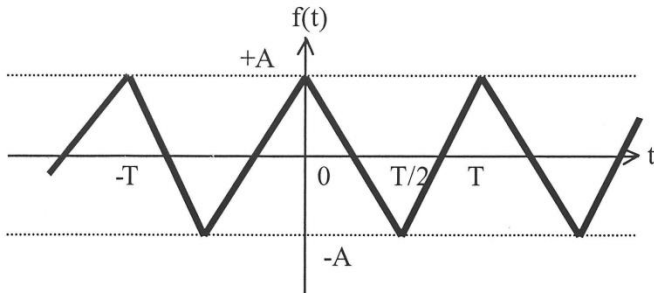
**Harmonique de rang 1 :
fondamental**

**Harmoniques de rang
supérieur**

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

Exemples

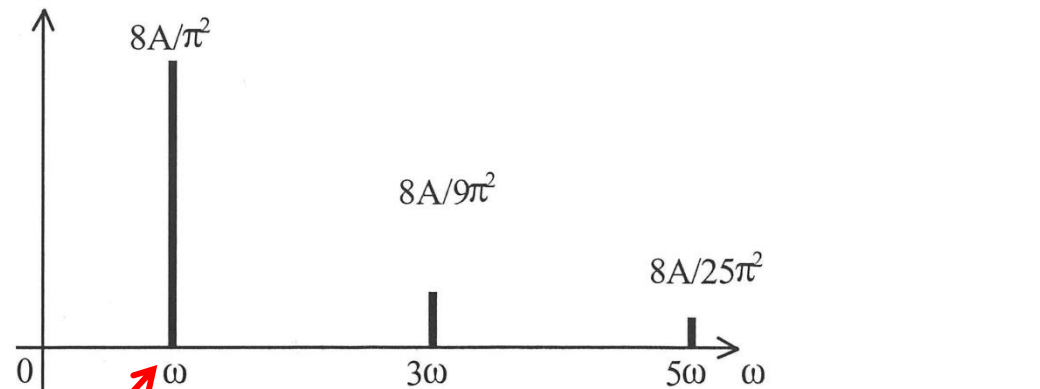
Signal triangle



$$f(t) = \frac{8A}{\pi^2} \left[\cos(\omega t) + \frac{1}{9} \cos(3\omega t) + \frac{1}{25} \cos(5\omega t) + \dots \right]$$

Avec $\omega = 2\pi/T$

Spectre en fréquence/en pulsation (fréquence = pulsation/ 2π) :



**Harmonique de rang 1 :
fondamental**

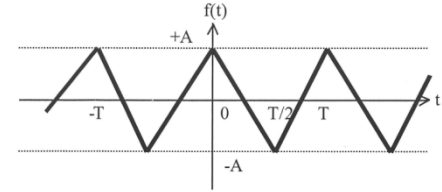
**Harmoniques de rang
supérieur**

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

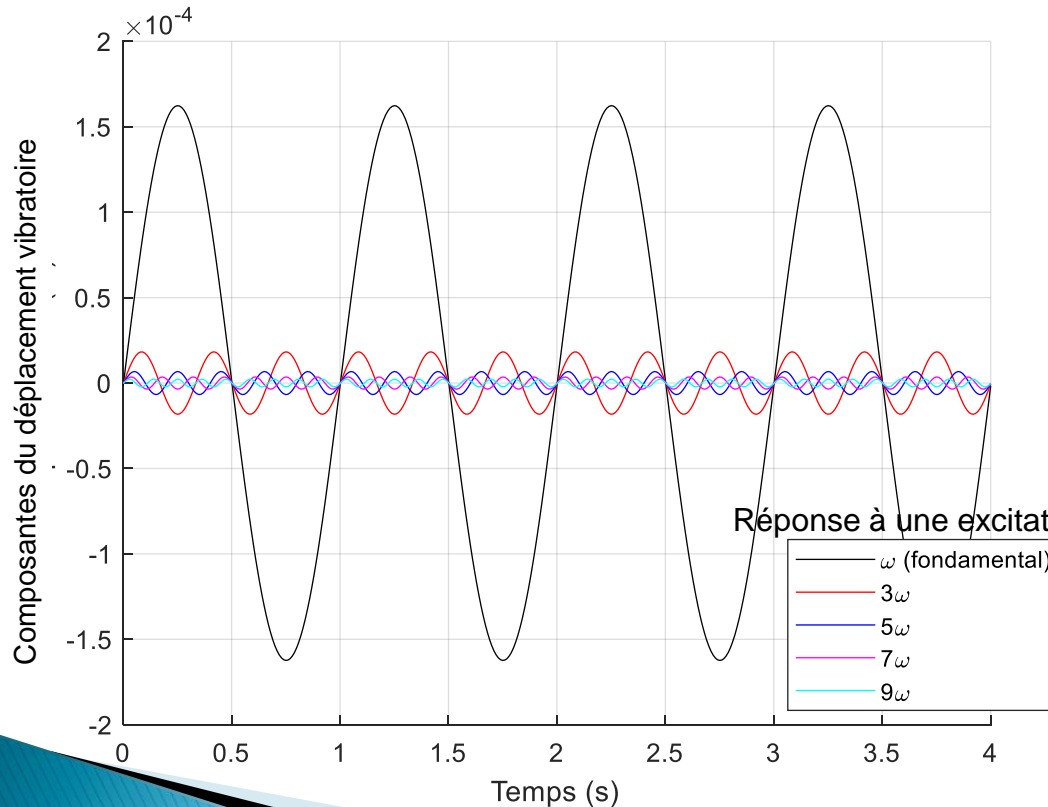
➡ Soit un oscillateur à 1 ddl avec $m=200\text{g}$, $k=5000\text{ N/m}$ et $c=8\text{ Ns/m}$

➡ Soit une force excitatrice « triangle » :

$$f(t) = \frac{8A}{\pi^2} \left[\cos(\omega t) + \frac{1}{9} \cos(3\omega t) + \frac{1}{25} \cos(5\omega t) + \dots \right] \quad (\omega = 2\pi/T)$$



➡ **Le déplacement vibratoire peut être facilement exprimé**

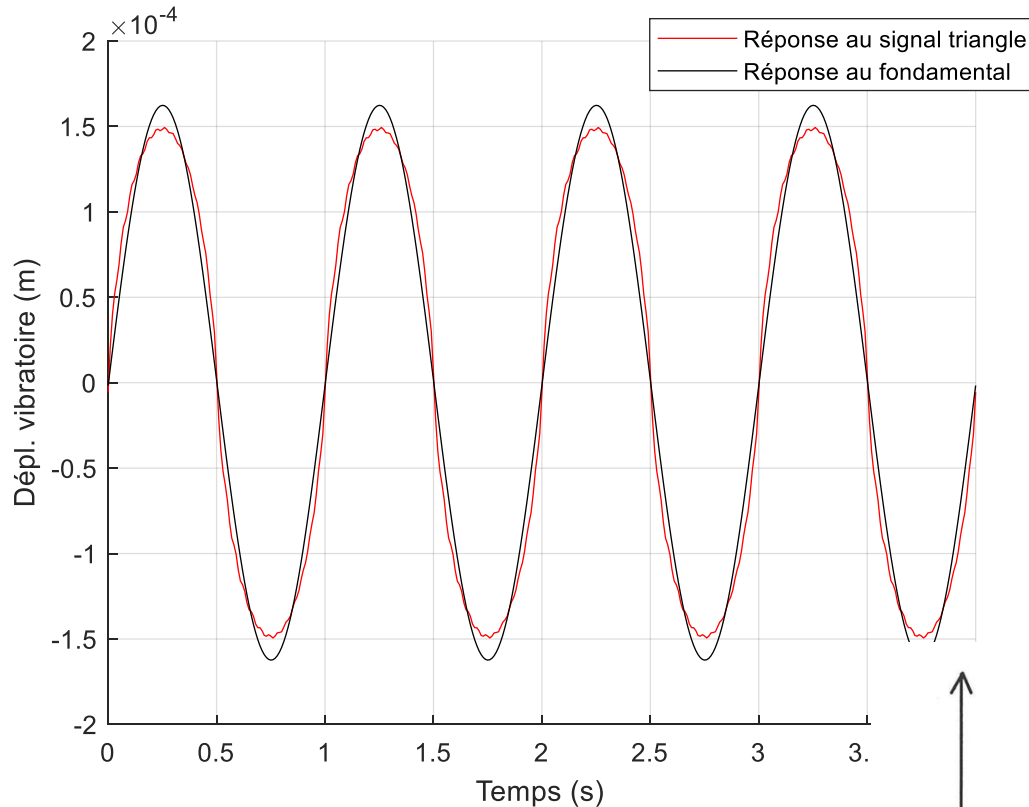


Réponse à une
excitation à ω , 3ω , etc

Avec $A=1\text{N}$ et $T=1\text{s}$

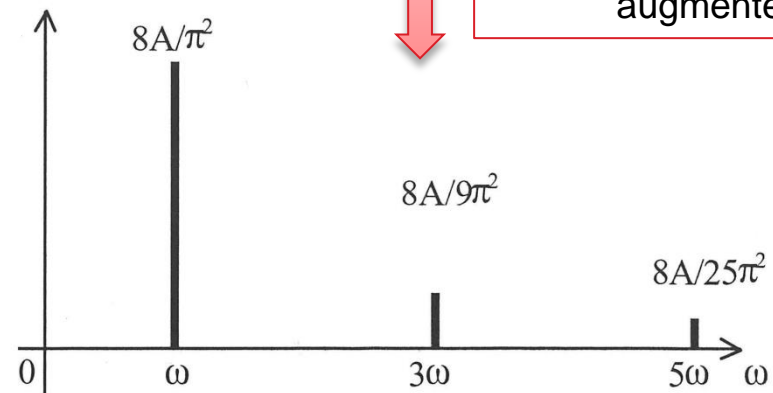
Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

↳ Réponse de l'oscillateur au signal triangle : somme de toutes les réponses



La réponse au fondamental est très proche de la réponse au signal « total »

Amplitude décroissante des efforts sinusoidaux quand la pulsation augmente



Expression du déplacement vibratoire d'un système à 1 degré de liberté en oscillations forcées

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

2. Régime transitoire / régime permanent (ou établi)

- Les solutions d'une équation différentielle du type $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = f(t)$ sont la **somme** :
 - D'une **solution de l'équation homogène**, c'est-à-dire à second membre nul, $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = 0$, que l'on notera $x^{homo}(t)$
 - D'une **solution particulière**, que l'on notera $x^{part}(t)$

$$x(t) = x^{homo}(t) + x^{part}(t)$$

- Les solutions de l'**équation homogène** sont les solutions exprimées précédemment pour le cas d'**oscillations libres**, on parlera donc de **réponse libre** et on notera :

$$x^{homo}(t) = x^{libre}(t)$$

- Dans le cas d'un oscillateur **dissipatif**, on sait donc que $x^{homo} \rightarrow 0$ au bout d'un temps caractéristique, τ (plus ou moins long en fonction de l'importance de l'amortissement)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

2. Régime transitoire / régime permanent (ou établi)

- On peut alors distinguer un régime permanent (ou établi) et un régime transitoire :

➤ Régime **permanent** : les oscillations « naturelles » sont **totalemment amorties**, cad $x^{homo} = 0$ et $x(t) = x^{part}(t)$ (pour $t \geq \tau$)

On parlera de **réponse forcée**, et on notera :

$$x^{part}(t) = x^{forcée}(t)$$

➤ Régime **transitoire** : les oscillations « naturelles » ne sont pas encore totalement amorties, on a **coexistence de la réponse libre et de la réponse forcée** et $x(t) = x^{libre}(t) + x^{forcée}(t)$ (pour $t < \tau$)

- Sauf mention contraire, quand on étudie la réponse d'un système en oscillations forcées **on se place toujours en régime permanent** et on cherche uniquement à exprimer la réponse forcée, i.e. $x(t) = x^{forcée}(t)$
(on cherche donc une solution particulière de l'équation différentielle)

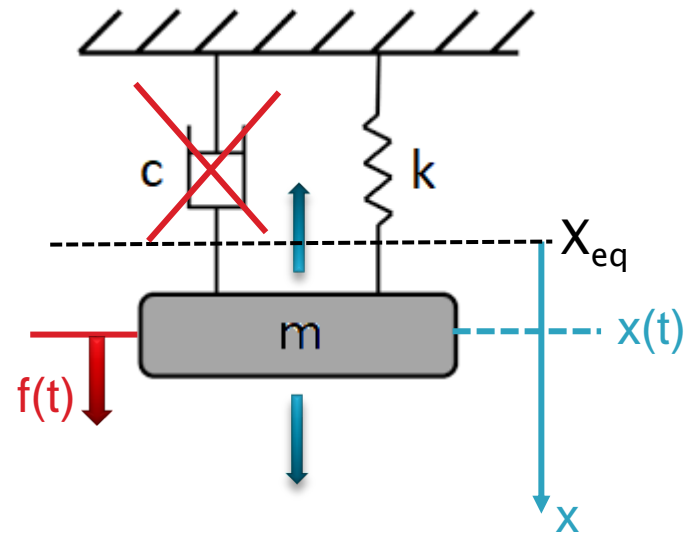
Détermination des réponses vibratoires

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

- Equation différentielle pour le déplacement vibratoire, $x(t)$:

$$m\ddot{x}(t) + \cancel{c\dot{x}(t)} + kx(t) = f(t)$$

- Nous avons établi que la réponse en oscillations libres est du type $x^{libre}(t) = X\sin(\omega_0 t + \varphi)$ avec $X, \varphi \in \mathbb{R}$, ω_0 étant la pulsation propre
- On sait que $x(t) = x^{libre}(t) + x^{forcée}(t)$, **il faut donc déterminer $x^{forcée}$** , cad une solution particulière de l'équation différentielle



Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

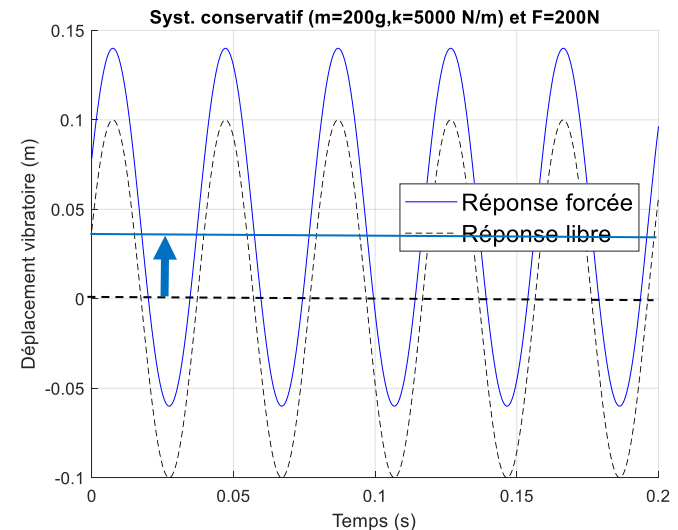
4.1. Excitation constante

- $f(t) = F$, F constante réelle \Rightarrow équation différentielle $m\ddot{x}(t) + kx(t) = F$
- Une solution particulière est $x^{forcée}(t) = \frac{F}{k}$
- Le déplacement vibratoire est alors la **somme de la réponse forcée et de la réponse libre** :

$$x(t) = X \sin(\omega_0 t + \varphi) + \frac{F}{k} \text{ avec } X, \varphi \in \mathbb{R} \text{ et } \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$



L'application d'une force constante ne fait que translater la position autour de laquelle la masse oscille



Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple

Voir tuto sur Moodle et annexe

• $f(t) = F \sin(\Omega t)$, $F, \Omega \in \mathbb{R} \Rightarrow$ équation différentielle $m\ddot{x}(t) + kx(t) = F \sin(\Omega t)$

4.2.1. L'excitation n'est pas à la pulsation propre ($\Omega \neq \omega_0$)

$\Rightarrow x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t)$

X est l'amplitude de la réponse forcée

\Rightarrow Pour un système **conservatif**, **force et réponse forcée sont en phase et ont la même pulsation** (pour $\Omega \neq \omega_0$)

En phase : pas de décalage temporel entre les deux signaux ($\sin(\Omega t)$ dans les deux cas)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple

- $f(t) = F \sin(\Omega t)$, $F, \Omega \in \mathbb{R} \Rightarrow$ équation différentielle $m\ddot{x}(t) + kx(t) = F \sin(\Omega t)$

4.2.1. L'excitation n'est pas à la pulsation propre ($\Omega \neq \omega_0$)

DEMONSTRATION

- D'après le tuto (et rappels en annexe) : $x^{forcée}$ est de la forme $X \sin(\Omega t + \varphi)$ avec $X, \varphi \in \mathbb{R}$

- Injectons $x^{forcée}$ dans l'équation différentielle, on obtient :

$$m(-\Omega^2)X \sin(\Omega t + \varphi) + kX \sin(\Omega t + \varphi) = F \sin(\Omega t)$$

- Cette relation doit être vérifiée à tout instant t , dont $t = 0$; alors :

↳ $X = 0$? Aucun intérêt $(-m\Omega^2 + k)X \sin(\varphi) = 0$

↳ $\Omega^2 = k/m$? Non, par hypothèse $\Omega \neq \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$

↳ Seule possibilité : $\varphi = 0$

➔ $x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t)$

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple 4.2.1. L'excitation n'est pas à la pulsation propre ($\Omega \neq \omega_0$)

- Donc la réponse forcée est $x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t)$. **Que vaut l'amplitude X ?**
- Si on reprend l'équation différentielle avec cette expression de $x^{forcée}$, on obtient :
 $-m\Omega^2 X \sin(\Omega t) + kX \sin(\Omega t) = F \sin(\Omega t) \Rightarrow -m\Omega^2 X + kX = F, \forall t$, d'où :

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

On rappelle que $\Omega \neq \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$

- Solution globale, $x(t) = x^{libre}(t) + x^{forcée}(t)$, pour une excitation $f(t) = F \sin(\Omega t)$:

$$x(t) = A \sin(\omega_0 t + \psi) + \frac{F}{k - m\Omega^2} \sin(\Omega t) \quad A, \psi \in \mathbb{R}$$

- Dans un système réel (dissipatif), la réponse libre finit toujours par s'annuler
- Même si cela n'a pas de sens pour un système conservatif, on fera généralement l'approximation $x(t) \approx x^{forcée}(t) = \frac{F}{k - m\Omega^2} \sin(\Omega t)$

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple

4.2.1. L'excitation n'est pas à la pulsation propre ($\Omega \neq \omega_0$)

- $x(t) \approx x^{forcée}(t) = \frac{F}{k-m\Omega^2} \sin(\Omega t)$: notez une nouvelle fois que la **force impose la pulsation et que force et déplacement vibratoire sont en phase** (si on néglige la réponse libre)
- Transformons l'expression de $x(t)$ en $x(t) = \frac{\frac{F}{k}}{1-\frac{m}{k}\Omega^2} \sin(\Omega t) = \frac{\frac{F}{k}}{1-\frac{\Omega^2}{\omega_0^2}} \sin(\Omega t)$:

$\frac{1}{1-\frac{\Omega^2}{\omega_0^2}}$ est appelé **facteur d'amplification**

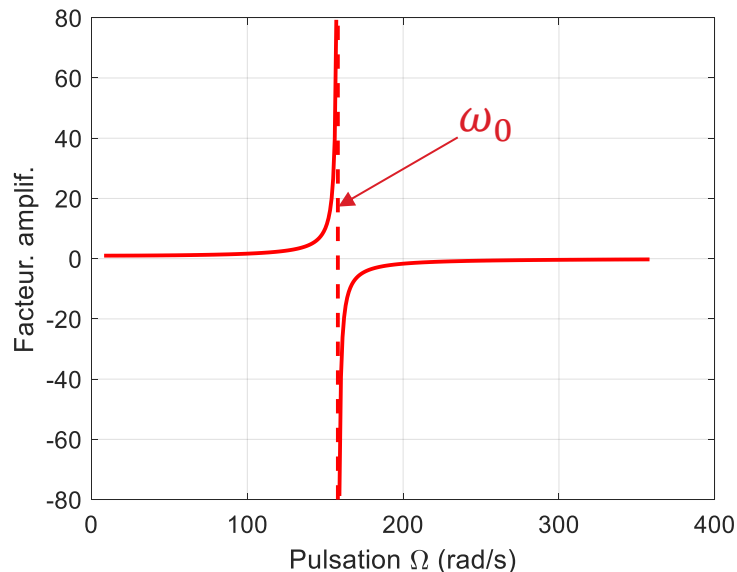
Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple

4.2.1. L'excitation n'est pas à la pulsation propre ($\Omega \neq \omega_0$)

- Le facteur d'amplification $\frac{1}{1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2}}$ mesure donc le ratio $kx(t)/f(t)$
- Evolution du facteur d'amplification avec Ω (pulsation de la force excitatrice) ?
 - Très forte augmentation à l'approche de la pulsation propre, ω_0 , et l'amplitude du déplacement vibratoire, X , tend vers l'infini !



Principe de l'essai « en sinus balayé » :
On excite la structure avec $f(t) = F \sin(\Omega t)$, avec Ω variant progressivement dans une gamme de pulsation donnée.
Lorsque le facteur d'amplification augmente très fortement, **pulsation propre (et donc fréquence propre) sont identifiées**

Remarque : pour un système réel, dissipatif, l'amplitude ne tend pas vers l'infini grâce à l'amortissement (voir suite du cours !)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple

4.2.2. Et si l'excitation est exactement à la pulsation propre ($\Omega = \omega_0$) ??

- $f(t) = F \sin(\omega_0 t)$ et :

$$x^{forcée}(t) = \frac{F}{2m\omega_0} t \sin(\omega_0 t)$$

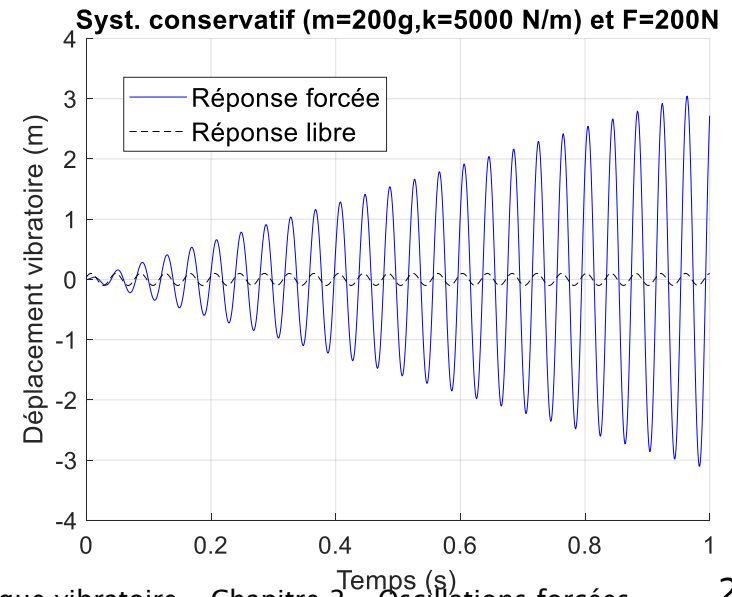
Voir tuto sur Moodle et annexe

- Réponse globale $x(t) = x^{libre}(t) + x^{forcée}(t)$, et :

$$x(t) = A \cos(\omega_0 t + \psi) + \frac{F}{2m\omega_0} t \sin(\omega_0 t), \text{ avec } A, \psi \in \mathbb{R}$$

L'amplitude croît linéairement avec le temps :
la structure est en résonance !

- Cette fois, on peut parler de « régime permanent » quand $A \cos(\omega_0 t + \psi) \ll \frac{F}{2m\omega_0} t \sin(\omega_0 t)$ et alors $x(t) \approx \frac{F}{2m\omega_0} t \sin(\omega_0 t)$



Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.2. Excitation sinusoïdale simple

4.2.2. Et si l'excitation est exactement à la pulsation propre ($\Omega = \omega_0$) ??

DEMONSTRATION DE L'EXPRESSION DE $x^{forcée}(t)$

- $f(t) = F \sin(\omega_0 t)$, $F \in \mathbb{R} \Rightarrow$ équation différentielle $m\ddot{x}(t) + kx(t) = F \sin(\omega_0 t)$
- D'après l'annexe, $x^{forcée}$ est de la forme $x^{forcée}(t) = t X \sin(\omega_0 t + \varphi)$ avec $X, \varphi \in \mathbb{R}$ (ensemble des solutions particulières de l'équation différentielle)
- Injectons $x^{forcée}$ dans l'équation différentielle :
$$m[\omega_0 X \cos(\omega_0 t + \varphi) + X \omega_0 \cos(\omega_0 t + \varphi) - t X \omega_0^2 \sin(\omega_0 t + \varphi)] + k X t \sin(\omega_0 t + \varphi) = F \sin(\omega_0 t)$$
- Avec $k = m\omega_0^2$: $m\omega_0 X [2 \cos(\omega_0 t + \varphi) - t \omega_0 \sin(\omega_0 t + \varphi) + \omega_0 t \sin(\omega_0 t + \varphi)] = 2m\omega_0 X \cos(\omega_0 t + \varphi) = F \sin(\omega_0 t)$, qui doit être valable en $t = 0$, ce qui implique $\cos(\varphi) = 0$, soit $\varphi = \pm \frac{\pi}{2}$ (prenons $\varphi = -\frac{\pi}{2}$), et donc $\cos(\omega_0 t + \varphi) = \sin(\omega_0 t)$
- On aboutit finalement à $X = \frac{F}{2m\omega_0}$ et :

$$x^{forcée}(t) = \frac{F}{2m\omega_0} t \sin(\omega_0 t)$$

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

4. Oscillations forcées d'un système conservatif

4.3. Excitation par une fonction périodique quelconque

- Soit $f(t)$ une fonction périodique, de période $T = \frac{2\pi}{\Omega}$
- On utilise une décomposition en série de Fourier : $f(t) \approx F_0 + \sum_{h=1}^{\infty} F_h \sin(h\Omega t)$
($h \in \mathbb{N}, F_h \in \mathbb{R} \forall h$)
- On parle d'excitation harmonique car toutes les pulsations sont des multiples de Ω
- La réponse forcée est alors **la somme des réponses associées à chaque terme de la décomposition de $f(t)$**

4.3.1. Si $h\Omega \neq \omega_0 \forall h$

$$x^{forcée}(t) = \frac{F_0}{k} + \sum_{h=1}^{\infty} X_h \sin(h\Omega t) \text{ avec } X_h = \frac{F_h}{k - m(h\Omega)^2} \forall h$$

4.3.2. Si $\exists h$ tel que $h\Omega = \omega_0$

Le terme correspondant est **remplacé** par $\frac{F_h}{2m\omega_0} t \sin(\omega_0 t)$ dans l'expression de $x^{forcée}(t)$

BILAN : Déplacement vibratoire d'un oscillateur conservatif (= non amorti) en oscillations forcées

- L'équation différentielle pour le déplacement vibratoire, $x(t)$, est
$$m\ddot{x}(t) + kx(t) = f(t)$$
- La réponse libre est $x^{libre}(t) = A\sin(\omega_0 t + \varphi)$ avec $A, \varphi \in \mathbb{R}$, $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$ étant la pulsation propre
- La réponse forcée à une excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F\sin(\Omega t)$, est :
 - Si $\Omega \neq \omega_0$: $x^{forcée}(t) = X\sin(\Omega t)$ avec $X \in \mathbb{R}$ et $X = \frac{F}{k - m\Omega^2}$
 - Si $\Omega = \omega_0$: $x^{forcée}(t) = \frac{F}{2m\omega_0} t\sin(\omega_0 t)$, il y a **résonance**
 - **Dans tous les cas, force et réponse forcée sont en phase et ont la même pulsation, Ω**

Qu'en est-il pour un oscillateur dissipatif ?

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

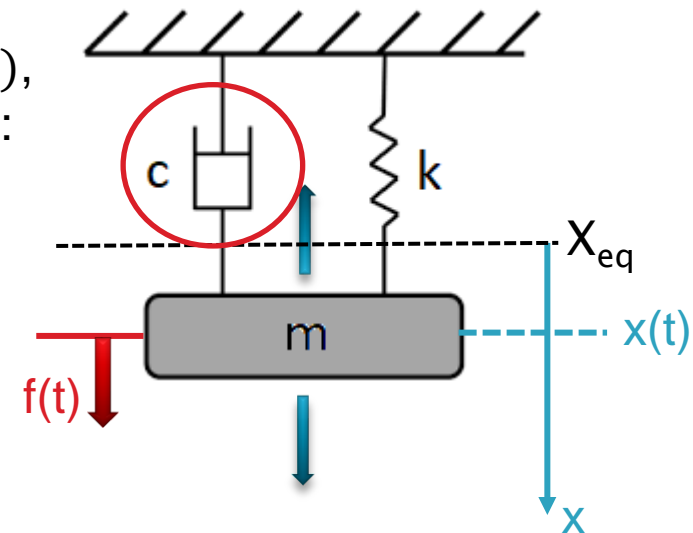
⊙ Rappel :

➤ Le régime d'**amortissement sous-critique** est le seul pour lequel la masse oscille (voir Chapitre 1)

➤ Il est caractérisé par une **viscosité inférieure à la viscosité critique** : $c < c_c$ avec $c_c = 2\sqrt{km} = 2m\omega_0$ et par un **taux d'amortissement** $\xi = \frac{c}{c_c} = \frac{c}{2\sqrt{km}} = \frac{c}{2m\omega_0} < 1$

⊙ Equation différentielle du déplacement vibratoire, $x(t)$, pour un système **dissipatif** en **oscillations forcées** :

$$m\ddot{x}(t) + \boxed{c\dot{x}(t)} + kx(t) = f(t)$$



Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

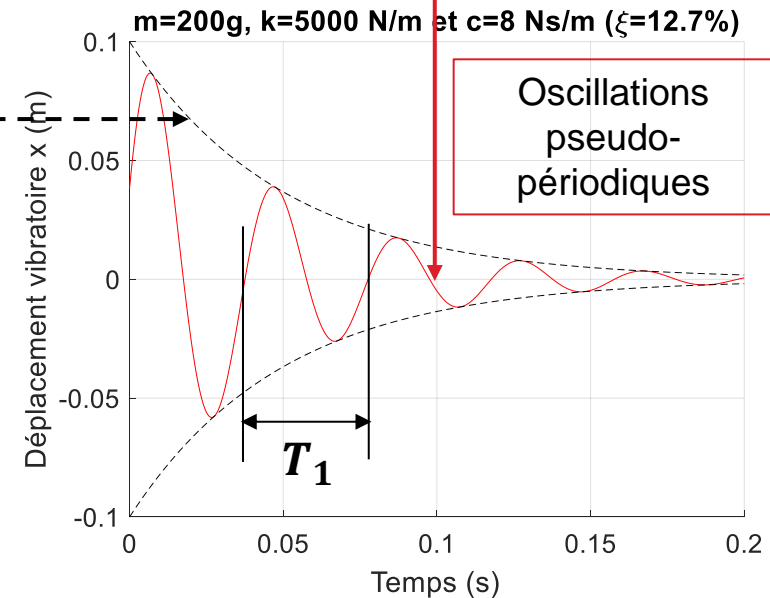
- Rappel : on a déjà déterminé la solution de l'équation homogène $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = 0$, cad la réponse du système dissipatif en **oscillations libres** :

$$x^{libre}(t) = X e^{-\xi\omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \varphi)$$

Amplitude décroissante (amortissement)

Avec :

- $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$, la pulsation propre
- $\xi = \frac{c}{2\sqrt{km}} = \frac{c}{2m\omega_0}$, le taux d'amortissement
- $\omega_1 = \omega_0 \sqrt{1 - \xi^2}$, la pulsation naturelle
- $f_1 = \frac{\omega_1}{2\pi}$ et $T_1 = \frac{1}{f_1}$, la fréquence naturelle et la pseudo période, respectivement



Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

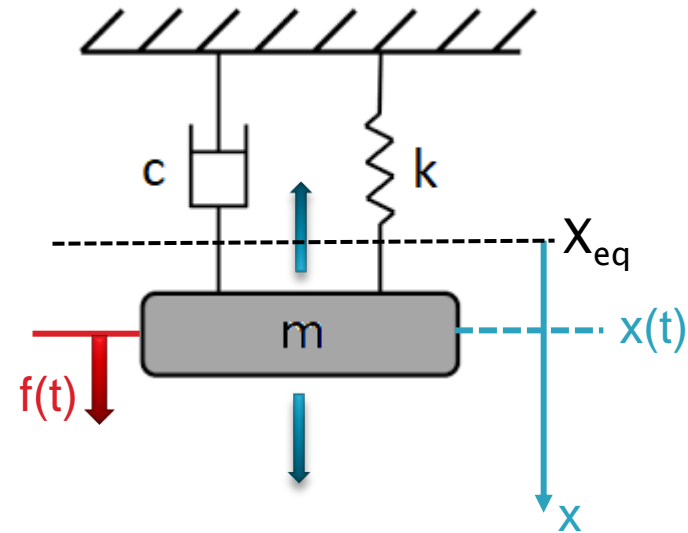
5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

Cherchons maintenant la réponse forcée

5.1. Excitation constante

- $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = f(t)$ avec $f(t) = F_0 \in \mathbb{R}$
- Alors une solution particulière donne la réponse forcée $x^{forcée}(t) = \frac{F_0}{k}$
- La solution globale, $x(t) = x^{libre}(t) + x^{forcée}(t)$ est alors :

$$x(t) = X e^{-\xi\omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \varphi) + \frac{F_0}{k}$$



- La masse oscille autour d'une nouvelle position $X_{eq} + \frac{F_0}{k}$ (dans le repère global)
- En régime permanent, $x^{libre}(t) = X e^{-\xi\omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \varphi) = 0$ et $x(t) = \frac{F_0}{k}$: si l'excitation est maintenue, m reste à la position $\frac{F_0}{k}$ ($X_{eq} + \frac{F_0}{k}$ dans le repère global)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

5.2. Excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F \sin(\Omega t)$

- La réponse forcée d'un oscillateur **dissipatif** $\{m, k, c\}$ subissant une excitation sinusoïdale du type $f(t) = F \sin(\Omega t)$ est :

$$x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t + \varphi) \quad (\text{à valeurs dans } \mathbb{R}, \text{ avec } X, \varphi \in \mathbb{R})$$

Avec :

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

$$\text{et } \varphi = \arctan\left(\frac{-c\Omega}{k - m\Omega^2}\right)$$

→ La force excitatrice impose la pulsation

→ Force et déplacement vibratoire sont déphasés
(sauf si $c=0$ – système conservatif)

Réponse forcée d'un oscillateur dissipatif : démonstration

• L'équation différentielle est $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = F\sin(\Omega t)$ avec $F, \Omega \in \mathbb{R}$

• L'ensemble des solutions particulières réelles est donné par (voir tuto) :

$$x^{forcée}(t) = A\cos(\Omega t) + B\sin(\Omega t) \quad (1)$$

ou, de façon équivalente, par $x^{forcée}(t) = X\sin(\Omega t + \varphi) \quad (2)$, avec $A, B, X, \varphi \in \mathbb{R}$

• Pour faciliter la résolution, on peut aussi raisonner sur l'ensemble des solutions complexes :

$$x^{forcée}(t) = X_1 e^{j(\Omega t + \varphi)} + X_2 e^{-j(\Omega t + \varphi)} \text{ avec } X_1, X_2 \in \mathbb{C}, \text{ à valeur dans } \mathbb{C}$$

Et le sous-ensemble des solutions réelles, lorsque X_1 et X_2 sont des complexes conjugués :

$$x^{forcée}(t) = X' e^{j(\Omega t + \varphi)} + \bar{X}' e^{-j(\Omega t + \varphi)} \quad (3) \text{ avec } X' \in \mathbb{C}, \text{ à valeurs dans } \mathbb{R}$$

(2) et (3) sont équivalentes pour $X' = -j \frac{X}{2}$

Réponse forcée d'un oscillateur dissipatif : démonstration

- Introduisons cette expression de $x^{forcée}(t)$ dans l'équation différentielle $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = f(t)$, avec :

$$\rightarrow \dot{x}^{forcée}(t) = j\Omega X' e^{j(\Omega t + \varphi)} - j\Omega \bar{X}' e^{-j(\Omega t + \varphi)}$$

$$\rightarrow \ddot{x}^{forcée}(t) = -\Omega^2 X' e^{j(\Omega t + \varphi)} - \Omega^2 \bar{X}' e^{-j(\Omega t + \varphi)}$$

$$\rightarrow \text{Alors : } -m\Omega^2 [X' e^{j(\Omega t + \varphi)} + \bar{X}' e^{-j(\Omega t + \varphi)}] + jc\Omega [X' e^{j(\Omega t + \varphi)} - \bar{X}' e^{-j(\Omega t + \varphi)}] + k[X' e^{j(\Omega t + \varphi)} + \bar{X}' e^{-j(\Omega t + \varphi)}] = f(t)$$

- $f(t)$ peut aussi être exprimée sous forme exponentielle :

$$f(t) = F \sin(\Omega t) = F \left(\frac{e^{j\Omega t} - e^{-j\Omega t}}{2j} \right) = -j \frac{F}{2} (e^{j\Omega t} - e^{-j\Omega t})$$

- Factorisons par $e^{j\Omega t}$ et $e^{-j\Omega t}$, on aboutit à :

$$e^{j\Omega t} [[-m\Omega^2 + jc\Omega + k] X' e^{j\varphi}] + e^{-j\Omega t} [[-m\Omega^2 - jc\Omega + k] \bar{X}' e^{-j\varphi}] = -j \frac{F}{2} (e^{j\Omega t} - e^{-j\Omega t})$$

- On doit donc vérifier que $[-m\Omega^2 + jc\Omega + k] X' e^{j\varphi} = -j \frac{F}{2}$ et que $[-m\Omega^2 - jc\Omega + k] \bar{X}' e^{-j\varphi} = j \frac{F}{2}$

Réponse forcée d'un oscillateur dissipatif : démonstration

- Egalité des termes en $e^{j\Omega t}$: $[-m\Omega^2 + jc\Omega + k]X'e^{j\varphi} = -j\frac{F}{2}$?
- L'égalité entre deux nombres complexes est donnée par l'égalité des modules et l'égalité des arguments
 - ↳ Egalité des modules : $\sqrt{(-m\Omega^2 + k)^2 + (c\Omega)^2}|X'| = \frac{F}{2}$
 - ↳ Egalité des arguments : $\arg(-m\Omega^2 + jc\Omega + k) + \arg(X') + \arg(e^{j\varphi}) = \arg(-j\frac{F}{2})$
 $\Rightarrow \arctan\left(\frac{c\Omega}{-m\Omega^2 + k}\right) - \frac{\pi}{2} + \varphi = -\frac{\pi}{2}$ car $X' = -j\frac{X}{2}$ est un imaginaire pur (voir diapo 30)

Finalement :

$$|X'| = \frac{X}{2} = \frac{\frac{F}{2}}{\sqrt{(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}} \Rightarrow X = \frac{F}{\sqrt{(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}} \text{ et } \varphi = \arctan\left(\frac{-c\Omega}{k-m\Omega^2}\right) \text{ dans}$$
$$x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t + \varphi)$$

Réponse forcée d'un oscillateur dissipatif : démonstration

• Egalité des termes en $e^{-j\Omega t}$: $[-m\Omega^2 - jc\Omega + k]\bar{X}'e^{-j\varphi} = j\frac{F}{2}$?

↳ Egalité des modules : $\sqrt{(k - m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}|\bar{X}'| = \frac{F}{2}$

↳ Egalité des arguments : $\Rightarrow \arctan\left(\frac{-c\Omega}{k - m\Omega^2}\right) + \frac{\pi}{2} - \varphi = +\frac{\pi}{2}$ car $\bar{X}' = j\frac{X}{2}$

Finalement : $|\bar{X}'| = \frac{X}{2} \Rightarrow X = \frac{F}{\sqrt{(k - m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}}$ et $\varphi = \arctan\left(\frac{-c\Omega}{k - m\Omega^2}\right)$

On retrouve exactement les mêmes expressions !

- Partant de ce constat, **on s'autorisera quelques « approximations » pour la résolution** des équations différentielles et la détermination de la réponse forcée ; Ainsi on pourra poser (bien que ce ne soit pas vrai « mathématiquement ») :

$$x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t + \varphi) = X e^{j(\Omega t + \varphi)} \text{ et } f(t) = F \sin(\Omega t) = F e^{j\Omega t}$$

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

5.2. Excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F \sin(\Omega t)$

- Autres expressions pour X et φ :
dans la pratique, il est souvent utile d'exprimer le déplacement vibratoire en fonction de la **pulsation propre**, ω_0 , et du **taux d'amortissement**, ξ

- On rappelle que $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$ et $\xi = \frac{c}{2m\omega_0}$ et donc $\frac{c}{k} = \frac{2\xi}{\omega_0}$

- $$X = \frac{F}{\sqrt{(k-m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}} = \frac{F}{k\sqrt{\left(1-\frac{m}{k}\Omega^2\right)^2 + \left(\frac{c}{k}\Omega\right)^2}} \Rightarrow X = \frac{F/k}{\sqrt{\left(1-\left(\frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2\right)^2 + \left(2\xi\frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2}}$$

- $$\varphi = \arctan\left(\frac{-c\Omega}{k-m\Omega^2}\right) = \arctan\left(\frac{-\frac{c}{k}\Omega}{1-\frac{m}{k}\Omega^2}\right) \Rightarrow \varphi = \arctan\left(\frac{-2\xi\frac{\Omega}{\omega_0}}{1-\left(\frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2}\right)$$

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

5.2. Excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F \sin(\Omega t)$

⊙ Solution globale : $x(t) = x^{libre}(t) + x^{forcée}(t)$

↳ En régime transitoire :

→ La réponse libre n'est pas encore dissipée

→ $x(t) = Ae^{-\xi\omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \psi) + X \sin(\Omega t + \varphi)$ (à valeurs dans \mathbb{R} et $A, X, \psi, \varphi \in \mathbb{R}$)

↳ En régime permanent :

→ La réponse libre est nulle sous l'effet de l'amortissement

→ $x(t) = X \sin(\Omega t + \varphi)$ (Ω la pulsation de la force excitatrice)

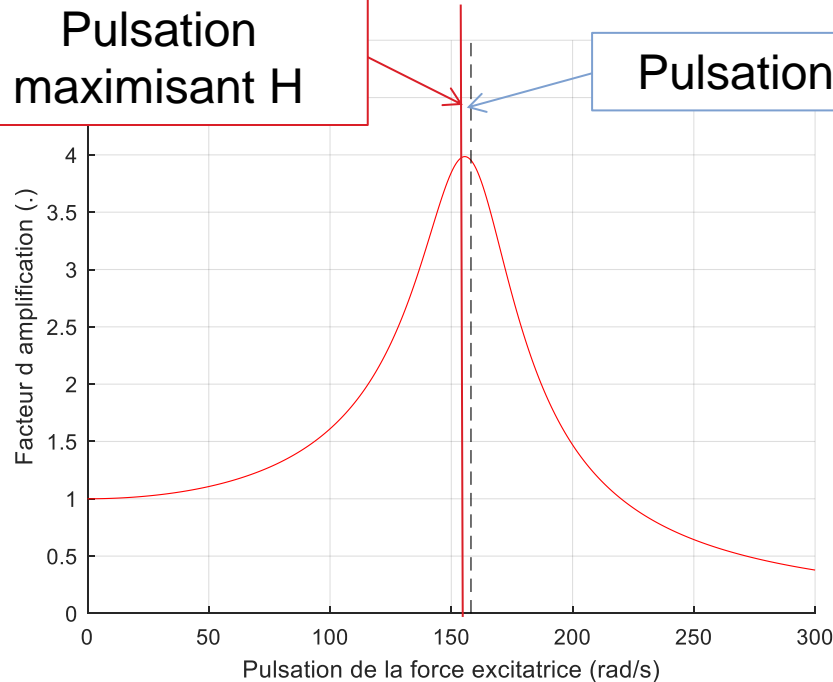
⊙ Facteur d'amplification pour l'oscillateur dissipatif en régime permanent :

$$H(\Omega) = \frac{X}{F/k} = \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(\frac{2\xi\Omega}{\omega_0}\right)^2}}$$

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

- Facteur d'amplification pour l'oscillateur dissipatif en régime permanent :

$$H(\Omega) = \frac{X}{F/k} = \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(\frac{2\xi\Omega}{\omega_0}\right)^2}}$$



On peut remarquer que H n'est pas maximum en ω_0 pour un système dissipatif

$H \rightarrow \infty$ grâce à l'amortissement

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

5.2. Excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F \sin(\Omega t)$

Résonance d'amplitude du déplacement

- On a résonance d'amplitude du déplacement lorsque $H(\Omega)$ est maximal

La résonance d'amplitude a lieu pour une excitation à $\Omega = \Omega_{RA} = \omega_0 \sqrt{1 - 2\xi^2}$

$$H(\Omega_{RA}) = H_{max} = \frac{1}{2\xi\sqrt{1 - \xi^2}} = \max\left(\frac{X}{F/k}\right)$$

- Démo : $\frac{dH(\Omega)}{d\Omega} = -\frac{1}{2} \left[2 \left(1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2} \right) \left(-2 \frac{\Omega}{\omega_0^2} \right) + \left(\frac{2\xi}{\omega_0} \right)^2 2\Omega \right] \left[\left(1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2} \right)^2 + \left(\frac{2\xi\Omega}{\omega_0} \right)^2 \right]^{-\frac{3}{2}}$
 $\frac{dH(\Omega)}{d\Omega} = 0$ pour $\Omega=0$, ce qui n'a aucun intérêt ($f(t)=0$) ou pour $\Omega = \omega_0 \sqrt{1 - 2\xi^2}$ pour $\xi \leq \frac{\sqrt{2}}{2}$ *
- $\varphi(\Omega_{RA}) = \arctan\left(-\frac{\sqrt{1-2\xi^2}}{\xi}\right)$, ce qui ne correspond pas à une valeur remarquable

** : Si $\xi > \frac{\sqrt{2}}{2}$ il n'y a pas de résonance (système trop amorti) et H décroît continuellement quand Ω augmente)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

5.2. Excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F \sin(\Omega t)$

Résonance de phase

- On a **résonance de phase** lorsque $\tan(\varphi) \rightarrow \infty$



La résonance de phase a lieu pour une excitation à $\Omega = \Omega_{RP} = \omega_0$
 $\varphi(\Omega_{RP}) = \frac{\pi}{2}$: on dit que **force et déplacement vibratoire sont en quadrature de phase à la résonance de phase**

- Démo : $\tan(\varphi) = \frac{-2\xi \frac{\Omega}{\omega_0}}{1 - (\frac{\Omega}{\omega_0})^2}$, donc $\tan(\varphi) \rightarrow \infty \Rightarrow \Omega = \omega_0$
- $H(\omega_0) = \frac{1}{2\xi}$, ce qui n'est pas une valeur remarquable (sauf pour un système conservatif !)
- Oscillateur conservatif ou **très faiblement amorti** : $\xi \ll 1$ et $\Omega_{RA} = \omega_0 \sqrt{1 - 2\xi^2} \approx \omega_0$, dans ce cas **résonances de phase et d'amplitude ont lieu pour $\Omega_{RA} \approx \Omega_{RP} = \omega_0$**

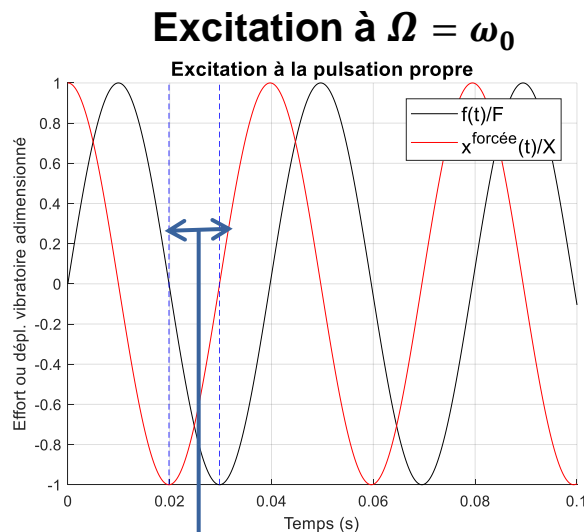
Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

5. Oscillations forcées d'un système dissipatif (réel) en amortissement sous-critique

5.2. Excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F\sin(\Omega t)$

Résonance de phase

- Force et déplacement vibratoire sont en **quadrature de phase** à la résonance de phase ($\varphi(\Omega_{RP}) = \frac{\pi}{2}$ avec $\Omega_{RP} = \omega_0$)



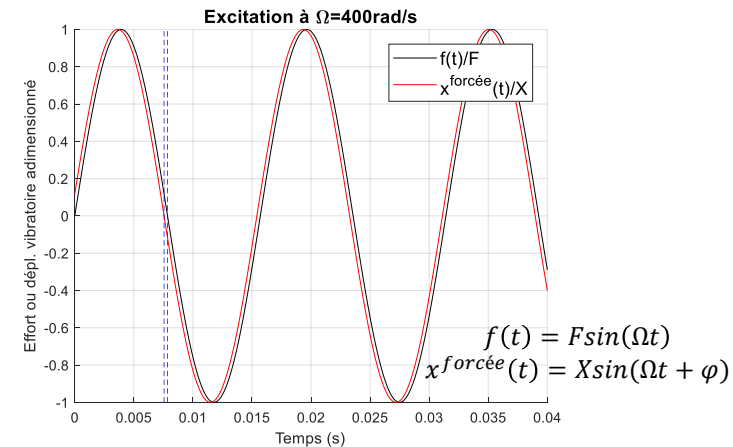
Déphasage de $\frac{\pi}{2}$
 $\leftrightarrow \Delta t = \frac{T}{4} = \frac{\pi}{2\omega_0}$

$$f(t) = F\sin(\omega_0 t)$$

$$x^{forcée}(t) = X\sin(\omega_0 t + \frac{\pi}{2})$$

Avec $m=200\text{g}$, $k=5000\text{N/m}$, $c=8\text{Ns/m}$ (soit $\omega_0=158\text{rad/s}$ et $\xi=12.65\%$)
 et $F=200\text{N}$ (donne $X=158.1\text{mm}$)

Fréquence d'excitation quelconque



Déphasage de $\varphi \leftrightarrow \Delta t = \frac{\varphi}{\Omega} = \frac{\varphi T}{2\pi}$
 (dans cet ex. $\varphi=0.118\text{ rad}$ et $\Delta t = 2.9 \cdot 10^{-4}\text{ s}$)

Chapitre 2 – Systèmes à 1 ddl en oscillations forcées

BILAN : Déplacement vibratoire d'un oscillateur dissipatif (= amorti) en oscillations forcées

- L'équation différentielle pour le déplacement vibratoire, $x(t)$, est :

$$m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = f(t)$$

- La réponse libre est $x^{libre}(t) = Ae^{-\xi\omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \psi)$ avec $A, \psi \in \mathbb{R}$, $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$ étant la pulsation propre, $\omega_1 = \omega_0 \sqrt{1 - \xi^2}$, la pulsation naturelle et ξ le taux d'amortissement

- La réponse forcée à une excitation sinusoïdale simple, $f(t) = F \sin(\Omega t)$, est :

$$x^{forcée}(t) = X \sin(\Omega t + \varphi) \text{ avec } X, \varphi \in \mathbb{R}$$

$$\text{et } X = \frac{F}{\sqrt{(k - m\Omega^2)^2 + (c\Omega)^2}} = \frac{F/k}{\sqrt{\left(1 - \left(\frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2\right)^2 + \left(2\xi\frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2}} \text{ et } \varphi = \arctan\left(\frac{-c\Omega}{k - m\Omega^2}\right) = \arctan\left(\frac{-2\xi\frac{\Omega}{\omega_0}}{1 - \left(\frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2}\right)$$

➡ La force et le déplacement vibratoire en régime permanent (=réponse forcée) ont toujours la même pulsation, Ω

➡ Il y a **résonance d'amplitude** du déplacement vibratoire lorsque $\Omega = \omega_0 \sqrt{1 - 2\xi^2}$, et **résonance de phase** lorsque $\Omega = \omega_0$

Memento Chapitres 1 et 2 – Systèmes à 1 ddl

- Expression générale du déplacement vibratoire, $x(t)$

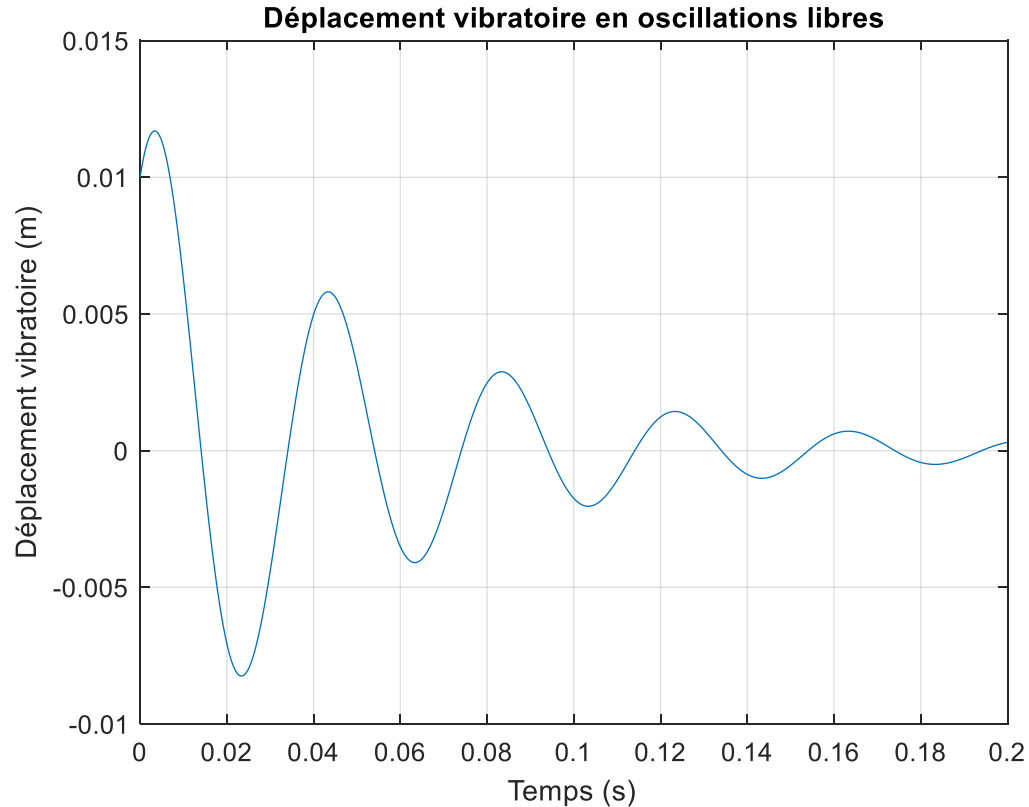
Nature de l'oscillateur	Réponse libre	Réponse forcée pour $f(t) = F \sin(\Omega t)$
Conservatif	$x^{libre}(t) = X_1 \sin(\omega_0 t + \varphi_1)$ avec $X_1, \varphi_1 \in \mathbb{R}$ Ou $x^{libre}(t) = A_1 \sin(\omega_0 t) + B_1 \cos(\omega_0 t)$ avec $A_1, B_1 \in \mathbb{R}$	Si $\Omega \neq \omega_0$: $x^{forcée}(t) = X_3 \sin(\Omega t)$ avec $X_3 = \frac{F}{k - m\Omega^2} (\in \mathbb{R})$ Si $\Omega = \omega_0$: $x^{forcée}(t) = \frac{F}{2m\omega_0} t \cos(\omega_0 t)$ (tend vers l' ∞)
Dissipatif (amortissement sous-critique)	$x^{libre}(t) = X_2 e^{-\xi \omega_0 t} \sin(\omega_1 t + \varphi_2)$ avec $X_2, \varphi_2 \in \mathbb{R}$ ou $x^{libre}(t) = e^{-\xi \omega_0 t} \left[A_2 \sin(\omega_1 t) + B_2 \cos(\omega_1 t) \right]$ avec $A_2, B_2 \in \mathbb{R}$	$x^{forcée}(t) = X_4 \sin(\Omega t + \varphi_4)$ avec $X_4 = \frac{F/k}{\sqrt{\left(1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2}\right)^2 + \left(2\xi \frac{\Omega}{\omega_0}\right)^2}}$ et $\varphi_4 = -\arctan\left(\frac{2\xi \frac{\Omega}{\omega_0}}{1 - \frac{\Omega^2}{\omega_0^2}}\right)$, $X_4, \varphi_4 \in \mathbb{R}$

Petit exercice

- Soit une structure dont le comportement vibratoire peut être modélisé par un oscillateur à un degré de liberté $\{m ; k ; c\}$
- On a identifié $m = 200g$, $k = 5000 N/m$ et $c = 7 Ns/m$
- On provoque les oscillations du système à un instant t_0 . L'amplitude du déplacement vibratoire $x(t)$ à cet instant est $X_0 = 10mm$ et la vitesse vibratoire est $V_0 = 1m/s$
- Donnez l'expression du déplacement vibratoire, $x(t)$
- On applique sur la structure une force excitatrice $f(t) = F \sin(\omega t)$, d'amplitude 1 kN et de fréquence 10Hz
- Donnez la nouvelle expression du déplacement vibratoire, $x(t)$, en régime permanent. Calculez son amplitude.

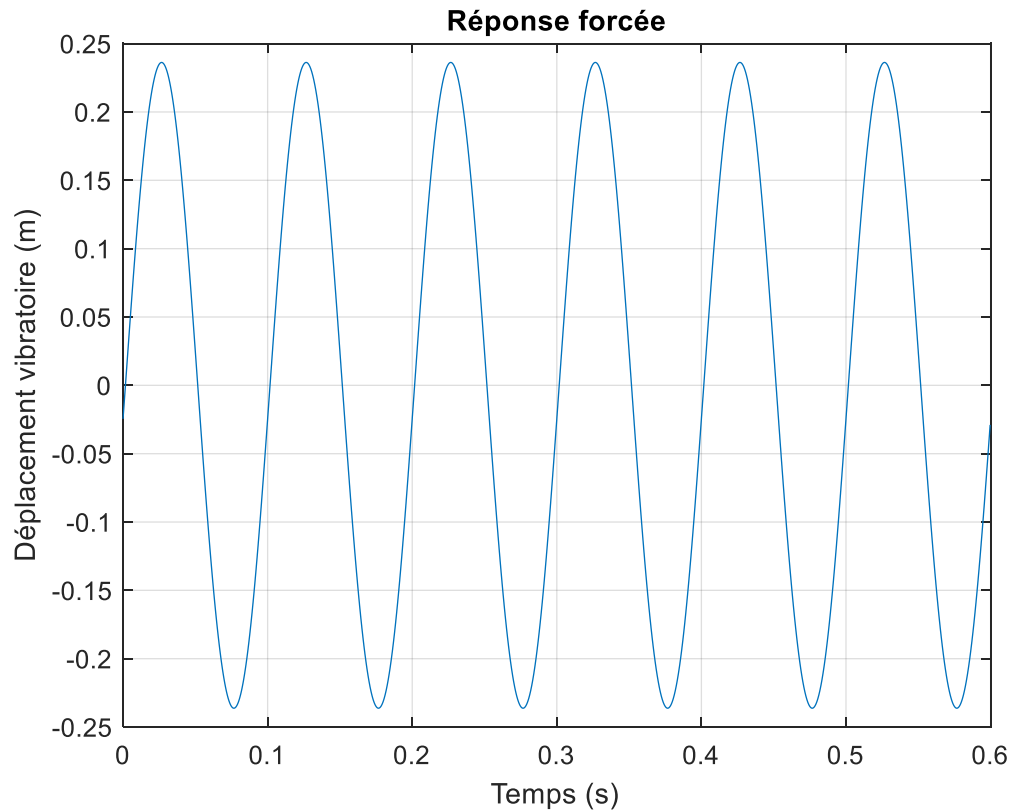
Déplacements vibratoires en fonction du temps

• Cas 1 : **Oscillations libres**



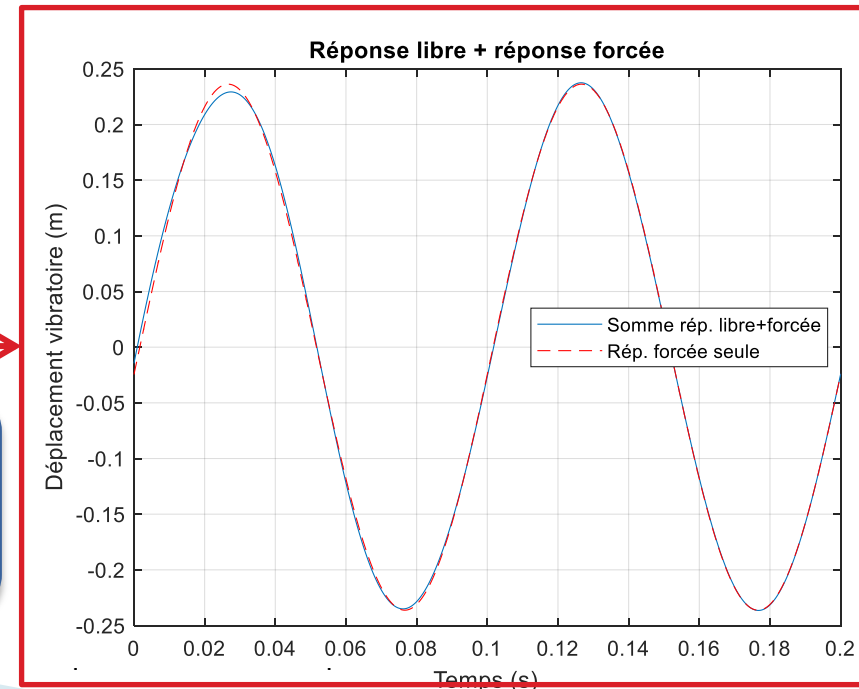
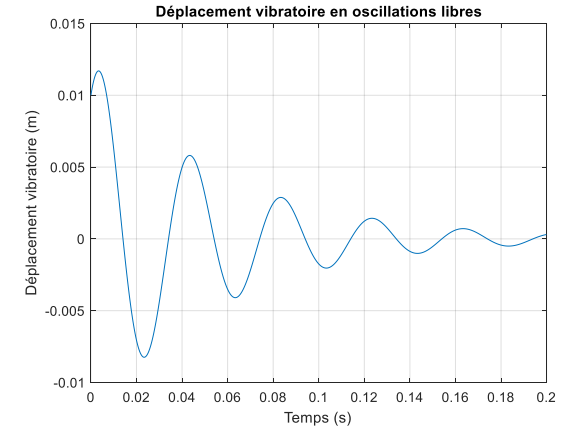
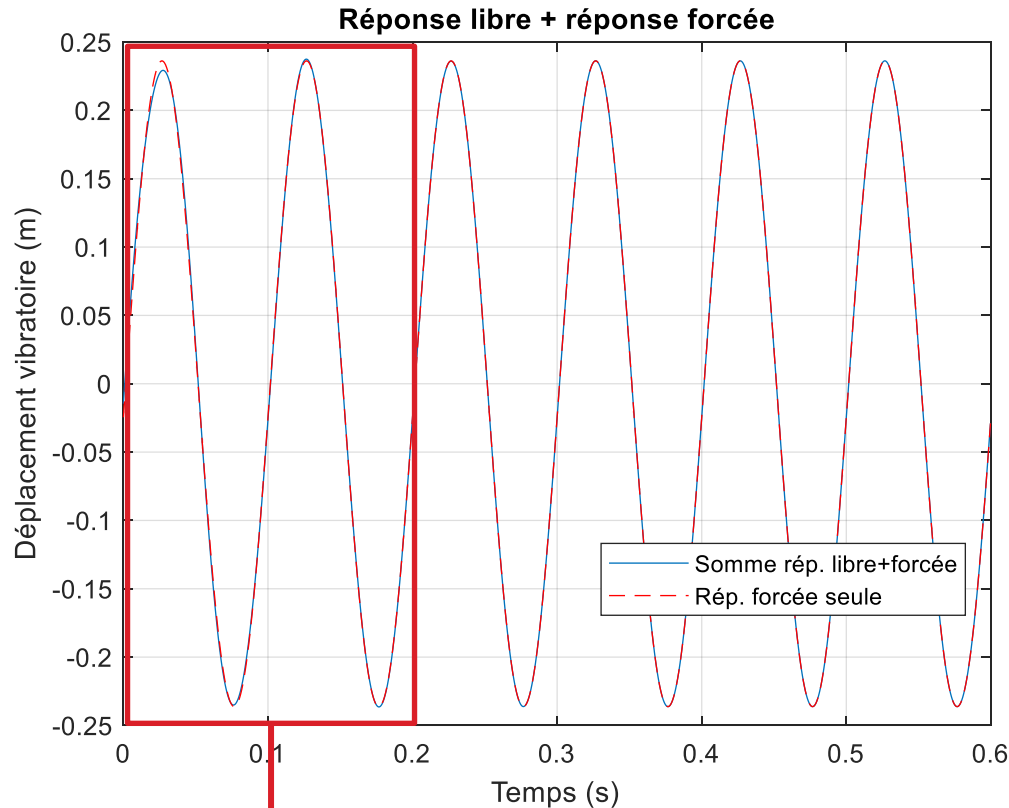
Déplacements vibratoires en fonction du temps

• Cas 2 : **Oscillations forcées**



Déplacements vibratoires en fonction du temps

Cas 2 : Oscillations forcées – Régime transitoire / Régime permanent



Régime transitoire : la réponse libre $\neq 0$
Régime permanent : dès que la réponse libre ≈ 0
(+/- vite selon amortissement)

ANNEXE

Solutions particulières des équations différentielles du second ordre avec second membre = excitation sinusoïdale simple

• Voir tuto

• Soit une équation différentielle du type $m\ddot{x}(t) + c\dot{x}(t) + kx(t) = f(t)$

• On traite ici le cas d'une excitation sinusoïdale simple, i.e. $f(t) = F\sin(\Omega t)$

• Solutions particulière de l'équation différentielle ??

↳ 2 cas de figure :

→ Oscillateur **conservatif** ($c = \xi = 0$) **et** $\Omega = \omega_0$ (**excitation à la pulsation propre**) :

$$x^{forcée}(t) = t(A\cos(\omega_0 t) + B\sin(\omega_0 t)) \text{ avec } A, B \in \mathbb{R}$$

ou, de façon équivalente, $x^{forcée}(t) = tX\sin(\omega_0 t + \varphi)$ avec $X, \varphi \in \mathbb{R}$

→ **Tous les autres cas** :

$$x^{forcée}(t) = A\cos(\Omega t) + B\sin(\Omega t) \text{ avec } A, B \in \mathbb{R}$$

ou, de façon équivalente, $x^{forcée}(t) = X\sin(\Omega t + \varphi)$ avec $X, \varphi \in \mathbb{R}$

En régime permanent, le déplacement vibratoire est à la même pulsation/fréquence que la force excitatrice