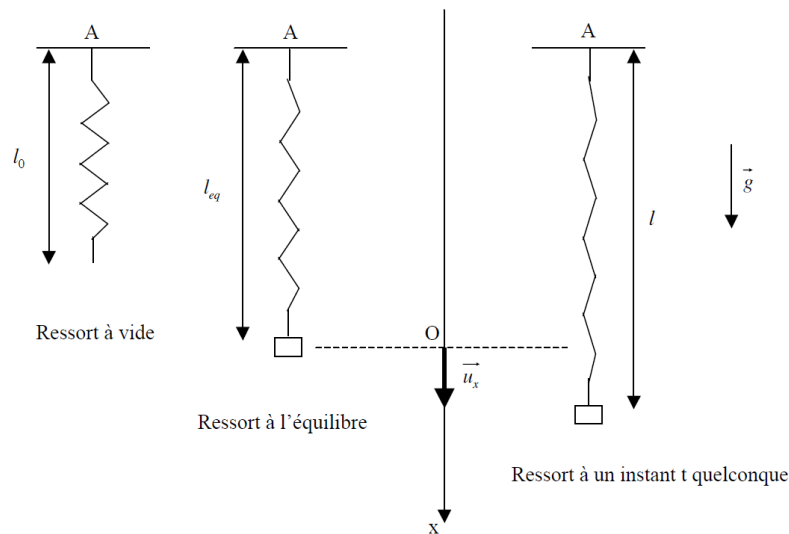


**Exercice 1. Oscillateur à ressort vertical, décrétement logarithmique**

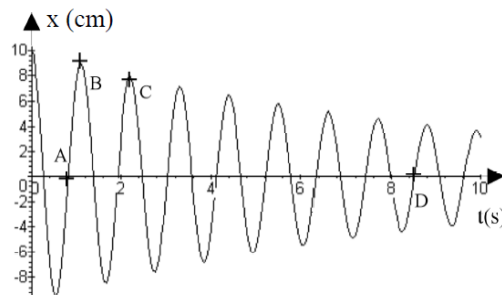
Un ressort de raideur  $k$  et de longueur à vide  $l_0$  est accroché au plafond en un point fixe A. On accroche une masse  $m$  à l'extrémité du ressort. Lorsque la masse oscille, elle est soumise à une force de frottement de l'air :  $\vec{f} = -\lambda \vec{v}$  où  $\lambda$  s'appelle le coefficient de frottements.

1. Calculer la longueur du ressort à l'équilibre (quand la masse est accrochée), notée  $l_{eq}$ .
2. On pose  $x = l - l_{eq}$  (c'est-à-dire que l'on prend l'origine du repère au niveau de la position d'équilibre). Etablir l'équation différentielle satisfaite par  $x(t)$  et la mettre sous la forme canonique :  $\ddot{x} + \frac{\omega_0}{Q} \dot{x} + \omega_0^2 x = 0$  où vous donnerez les expressions de  $\omega_0$  et de  $Q$  en fonction de  $k$ ,  $m$  et  $\lambda$ .
3. A quelle condition sur  $k$ ,  $m$  et  $\lambda$  la masse pourra-t-elle osciller (« pseudo-oscillations ») ?
4. Si la condition de la question 3 est vérifiée, résoudre l'équation différentielle sachant que la masse est initialement dans sa position d'équilibre (soit  $x(0)=0$  et qu'on lui communique une vitesse initiale  $v_0$  vers le bas (soit  $\dot{x}(0) = v_0$ )).
5. Exprimer la pseudo-période  $T$  des oscillations en fonction de  $\omega_0$  et  $Q$ .
6. Quand un système décrit des oscillations amorties, on définit le « décrétement logarithmique »  $\delta$  par :

$$\delta = \ln \left( \frac{x(t)}{x(t+T)} \right)$$

Où  $t$  est un instant quelconque et  $T$  est la « pseudo-période ». Exprimer  $\delta$  en fonction de  $\omega_0$  et  $Q$ .

7. En enregistrant la position de la masse au cours du temps, on a obtenu le graphe expérimental suivant pour lequel on précise les coordonnées de quatre points particuliers :



Points	A	B	C	D
$t$ (s)	0,53	1,1	2,2	8,25
$x$ (cm)	0	8,95	8,02	0

En déduire la pseudo-période  $T$  et le décrétement logarithmique  $\delta$ .

8) On a pesé la masse, qui vaut  $m = 500$  g.

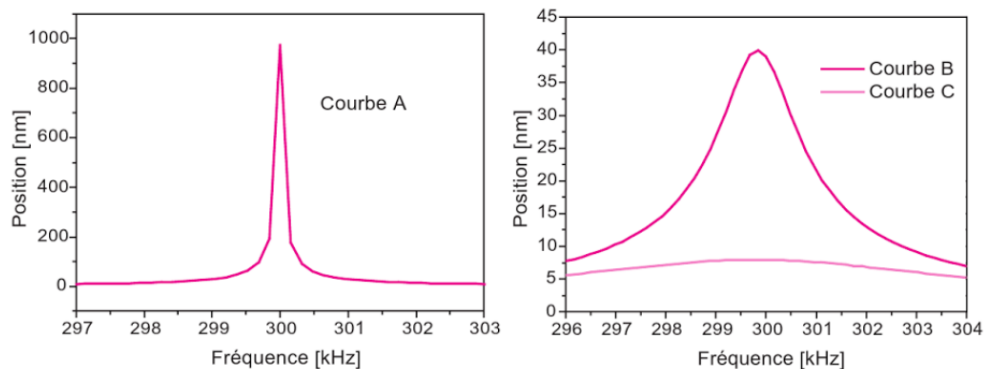
En déduire la valeur de la constante de raideur  $k$  du ressort et du coefficient de frottements  $\lambda$  (on pourra considérer que comme  $Q$  est grand, la pseudo-période est à peu près égale à la période propre  $T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0}$ ).

**Exercice 2. Une application des oscillations forcées : le microscope à force atomique**

Le microscope à force atomique (AFM) est une technique de caractérisation permettant d'imager des objets de taille nanométrique à l'aide d'une pointe fixée sur un micro-levier ayant une longueur de quelques centaines de micromètres.

Pour pouvoir imager les objets on fait osciller ce micro-levier et on le déplace sur la zone que l'on désire imager. Pour optimiser la qualité de l'image il est nécessaire de comprendre son comportement mécanique. Ainsi, le micro-levier peut être assimilé à un ressort de raideur  $k = 40 \text{ N.m}^{-1}$  et de masse  $m$  que l'on force à osciller en lui appliquant une force de la forme  $F = F_0 \cos \omega t$  dans un milieu où les amortissements  $\alpha$  sont faibles. On supposera dans la suite de l'exercice que  $\frac{F_0}{m} = A_0 = 710,5 \text{ m.s}^{-2}$ .

- 1) Donner l'équation différentielle du mouvement du micro-levier ( $z(t)$ ).
- 2) La solution de cette équation est la somme de deux termes : le premier terme qui correspond au régime transitoire est la solution de l'équation différentielle posée au 1) sans second membre. Le deuxième terme correspondant au régime permanent est de la forme  $z = Z_0 \cos(\omega t + \varphi)$ .  
Donner la forme de la solution correspondant au régime transitoire. On ne demande pas de calculer les constantes.
- 3) On suppose que le régime permanent est établi, c'est-à-dire que  $z = Z_0 \cos(\omega t + \varphi)$  et on néglige la solution correspondant au régime transitoire.
  - a) Réécrire l'équation différentielle obtenue au 1), en utilisant la représentation complexe, c'est-à-dire en posant  $z = \text{Re}(\underline{z})$  avec  $\underline{z} = Z_0 e^{i(\omega t + \varphi)}$  et  $A_0 \cos \omega t = \text{Re}(\underline{A})$  avec  $\underline{A} = A_0 e^{i\omega t}$ .
  - b) En déduire une expression de l'amplitude  $Z_0$  et la phase  $\varphi$  en fonction de  $A_0$ ,  $\omega$ ,  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$  et  $\lambda = \alpha/2m$ .
  - c) Afin d'obtenir une image AFM, l'opérateur doit choisir une fréquence d'oscillation du micro-levier telle que son amplitude d'oscillation soit maximale. Déterminer la pulsation  $\omega_r$  pour que l'amplitude des oscillations du micro-levier AFM soit maximale.
  - d) Le facteur de qualité  $Q$  est défini par  $Q = \frac{\omega_0}{2\lambda}$ . Sachant que dans le vide  $Q_{\text{vide}} = 5000$ , dans l'air  $Q_{\text{air}} = 200$  et dans l'eau  $Q_{\text{eau}} = 40$ , calculer l'amplitude maximale des oscillations  $Z_{\text{max}}$  et la fréquence de résonance  $f_r$  correspondant aux trois cas précédents. En déduire dans quels milieux ont été obtenues les courbes d'amplitude A, B et C en fonction de la fréquence illustrées par la figure suivante.



Courbes d'amplitudes en fonction de la fréquence d'excitation obtenues dans différents milieux (vide, air et eau).

**Exercice 3. (Bonus) Corde vibrante** (issu du sujet d'agrégation 2009 de Physique)

Les cordes des instruments de musique sont des objets cylindriques homogènes, tendus entre deux points séparés par une longueur  $L$ . Le rayon du cylindre est  $a$  avec  $a \ll L$ .

**A. Équation de propagation de l'ébranlement**

La corde de masse linéique  $\mu$  est tendue avec la tension  $T_0$ . Au repos la corde est rectiligne et parallèle à l'axe horizontal ( $Ox$ ).

On étudie les mouvements de la corde autour de sa position d'équilibre. On note  $y(x, t)$  le déplacement (ou ébranlement) du point de la corde à l'abscisse  $x$  à l'instant  $t$ . L'axe  $Oy$  est l'axe vertical ascendant.

On fait les hypothèses suivantes :

- (1) Les déplacements sont petits, de même que l'angle que fait la corde avec l'axe  $Ox$ , ce qui entraîne :  $\left| \frac{\partial y}{\partial x} \right| \ll 1$ .
- (2) La tension de la corde en mouvement est :  $T(x, t) = T_0 + T_1(x, t)$  avec  $|T_1(x, t)| \ll T_0$  et  $\frac{|T_1(x, t)|}{T_0}$  infiniment petit du même ordre ou d'un ordre supérieur à  $\left| \frac{\partial y}{\partial x} \right|$ .
- (3) On ne gardera que les termes du premier ordre en  $y(x, t)$  et en ses dérivées.

- (4) On néglige les effets de la pesanteur.

1. a) On considère l'élément de corde de longueur  $d\ell$  situé entre les plans d'abscisses  $x$  et  $x + dx$ .

Montrer que :

$$d\ell \simeq dx$$

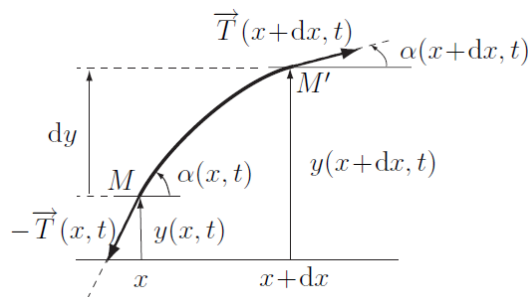
au premier ordre en  $\left| \frac{\partial y}{\partial x} \right|$ .

b) Appliquer le théorème de la résultante cinétique à cet élément de corde et le projeter sur  $\vec{e}_y$ . En déduire que l'ébranlement  $y(x, t)$  vérifie l'équation aux dérivées partielles :

$$\frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 y}{\partial x^2} \quad (1)$$

où  $c$  est une grandeur à exprimer en fonction de  $T_0$  et  $\mu$ .

2. a) Vérifier l'homogénéité de l'expression obtenue pour  $c$ .



**FORMULAIRE DE MECANIQUE DU POINT**

**Forces usuelles** Poids  $\vec{P} = m\vec{g}$ , Frottements fluides (laminaire)  $\vec{F} = -k\vec{v}$ , Frottements solides (dynamiques)  $\|\vec{F}\| = \mu\|\vec{R}\|$  Force électrique  $\vec{F} = \frac{-e^2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r$ , Force de gravitation  $\vec{F} = -\frac{GMm}{r^2} \vec{u}_r = -\frac{GMm}{r^3} \vec{r}$ .

**Quelques définitions** travail  $W_{AB}(\vec{F}) = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{\ell}$ , moment d'une force  $\vec{\mathcal{M}}_l^O = \vec{r} \wedge \vec{F}_l$ , moment cinétique  $\vec{L}_O = m \vec{r} \wedge \vec{v}$ , énergie potentielle  $E_p$  d'une force conservative :  $\vec{F} = -\vec{\nabla} E_p \rightarrow E_p(B) - E_p(A) = -W_{AB}(\vec{F})$

**Cinématique et dynamique en coordonnées cartésiennes**

$$\vec{r} = x \vec{u}_x + y \vec{u}_y; \quad \vec{v} = \dot{\vec{r}} = \dot{x} \vec{u}_x + \dot{y} \vec{u}_y; \quad \vec{a} = \ddot{\vec{r}} = \ddot{x} \vec{u}_x + \ddot{y} \vec{u}_y$$

**Cinématique et dynamique en coordonnées polaires**

$$\vec{r} = r \vec{u}_r; \quad \vec{v} = \dot{r} \vec{u}_r + r \dot{\theta} \vec{u}_\theta; \quad \vec{a} = (\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) \vec{u}_r + (2\dot{r}\dot{\theta} + r\ddot{\theta}) \vec{u}_\theta$$

**PFD.**  $m\vec{a} = \sum_i \vec{F}_i$  ou  $\frac{d\vec{p}}{dt} = \sum_i \vec{F}_i$

**TEC.**  $\Delta_{AB} E_C = \sum_i W_{AB}(\vec{F}_i)$

**TEM.**  $\Delta E_m = \sum W(\vec{F}_{non\ conservative})$

**TMC.**  $\frac{d\vec{L}_O}{dt} = \sum_i \vec{\mathcal{M}}_l^O$

**Equations différentielles usuelles**

$$\frac{dy}{dt} + ay = b \rightarrow y(t) = K \exp(-at) + \frac{b}{a}$$

$$\frac{d^2y}{dt^2} + \omega_0^2 y = 0 \rightarrow y(t) = A \cos(\omega_0 t) + B \sin(\omega_0 t) = C \cos(\omega_0 t + \varphi)$$

$$\frac{d^2y}{dt^2} + 2\lambda \frac{dy}{dt} + \omega_0^2 y = 0 \rightarrow \text{équation caractéristique de discriminant } \Delta = 4\lambda^2 - 4\omega_0^2.$$

$$\text{Si } \Delta > 0 : y(t) = \exp(-\lambda t) \left\{ a \exp\left(\frac{\sqrt{\Delta}}{2} t\right) + b \exp\left(-\frac{\sqrt{\Delta}}{2} t\right) \right\}$$

$$\text{Si } \Delta < 0 : y(t) = \exp(-\lambda t) \left\{ a \cos\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) + b \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) \right\}$$

## Solutions

## Ex1.

Ex1. Oscillateur à ressort vertical, décroissement logarithmique

- 1) Bilan des forces: le poids  $\vec{P}$ , la force de rappel du ressort  $\vec{F} = -k \Delta l \vec{u}$ ,  
la force de frottement  $\vec{f} = -\lambda \vec{v}$

A l'équilibre  $\vec{P} + \vec{F} + \vec{f} = \vec{0}$

Projection sur l'axe  $x$   $mg - k(l_{eq} - l_0) + 0 = 0 \Rightarrow \boxed{l_{eq} - l_0 = \frac{mg}{k}}$

- 2)  $\vec{P} + \vec{F} + \vec{f} = m\vec{a}$  avec un mouvement uniquement selon  $x$ .

Projection sur  $x$ :  $mg - k(l - l_0) - \lambda \dot{x} = m\ddot{x}$

$l - l_{eq} + l_{eq} - l_0 = x + \frac{mg}{k}$   
 $mg - kx - k\frac{mg}{k} - \lambda \dot{x} = m\ddot{x}$

$\ddot{x} + \frac{\lambda}{m}\dot{x} + \frac{k}{m}x = 0 \Rightarrow \boxed{\omega_0^2 = \frac{k}{m}} \quad \frac{\omega_0}{Q} = \frac{\lambda}{m}$

$\Rightarrow Q = \frac{m}{\lambda} \omega_0 = \frac{m}{\lambda} \sqrt{\frac{k}{m}} = \frac{\sqrt{km}}{\lambda} \quad \boxed{Q = \frac{\sqrt{km}}{\lambda}}$

- 3) Equation caractéristique  $\pi^2 + \frac{\omega_0}{Q}\pi + \omega_0^2 = 0$

Les pseudo oscillations correspondent au cas où les racines sont complexes car le discriminant est négatif

$\Delta = \left(\frac{\omega_0}{Q}\right)^2 - 4\omega_0^2 < 0$  soit  $\boxed{Q > \frac{1}{2}}$

- 4) Solution à partir du formulaire. Attention ici les notations ne sont pas les notations usuelles.

FORMULAIRE  $\frac{d^2y}{dt^2} + 2\lambda \frac{dy}{dt} + \omega_0^2 y = 0$

ICI  $\ddot{x} + \frac{\omega_0}{Q}\dot{x} + \omega_0^2 x = 0$

$\Delta < 0$  FORMULAIRE  $y(t) = \exp(-\lambda t) \left( a \cos\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) + b \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) \right)$

ICI  $x(t) = \exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} t\right) \left( a \cos\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) + b \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) \right)$

avec  $\Delta = \omega_0^2 \left( \frac{1}{Q^2} - 4 \right)$

Détermination des constantes  $a$  et  $b$ 

$$x(t=0) = 0 = \frac{\exp(0)}{1} \left( a \frac{\cos(0)}{1} + b \frac{\sin(0)}{0} \right) \Rightarrow a = 0$$

$$\Rightarrow x(t) = \exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} t\right) \cdot b \cdot \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right)$$

calcul de la dérivée

$$\dot{x}(t) = -\frac{\omega_0}{2Q} \cdot b \exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} t\right) \cdot \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right) + b \frac{\sqrt{-\Delta}}{2} \exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} t\right) \cos\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right)$$

À  $t=0$   $\dot{x} = v_0$  donc  $v_0 = 0 + b \frac{\sqrt{-\Delta}}{2} \cdot 1 \cdot 1 \Rightarrow b = \frac{v_0 \cdot 2}{\sqrt{-\Delta}}$

$$\Rightarrow x(t) = \frac{2v_0}{\sqrt{-\Delta}} \exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} t\right) \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right)$$

C'est bien l'équation de pseudo-oscillations amorties, qui combine une exponentielle décroissante et un terme oscillant



5) La pseudo-période est déterminée à partir du terme en sin

$$\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} T = 2\pi \Rightarrow T = \frac{4\pi}{\sqrt{-\Delta}} = \frac{4\pi}{\omega_0 \sqrt{4 - \frac{1}{Q^2}}}$$

$$6) \exp(\delta) = \frac{\exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} t\right) \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} t\right)}{\exp\left(-\frac{\omega_0}{2Q} (t+T)\right) \sin\left(\frac{\sqrt{-\Delta}}{2} (t+T)\right)}$$

← sinus égaux puisque T est la période

$$\delta = \frac{\omega_0 T}{2Q} = \frac{\omega_0}{2Q} \frac{4\pi}{\omega_0 \sqrt{4 - \frac{1}{Q^2}}} = \frac{2\pi}{Q \sqrt{4 - \frac{1}{Q^2}}} = \frac{2\pi}{\sqrt{4Q^2 - 1}}$$

7) 7 périodes entre A et D

$$\Leftrightarrow T = \frac{8,25 - 0,53}{7} = 1,12 \quad \delta = \ln\left(\frac{x(t_D)}{x(t_A)}\right) = \ln\left(\frac{8,95}{8,02}\right)$$

$$\boxed{\delta = 0,11}$$

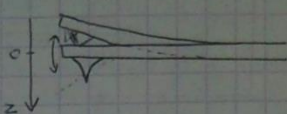
$$8) T_0 \approx \frac{2\pi}{\omega_0} \approx 2\pi \left(\sqrt{\frac{m}{k}}\right)^{-1}$$

$$k = \frac{m \omega_0^2}{T_0^2} = 0,5 \cdot \frac{4\pi^2}{(1,1)^2} = 1640 \text{ N/m} \quad \lambda = \frac{m \omega_0}{Q} = m \cdot \frac{2\delta}{T} = \frac{0,5 \cdot 2 \cdot 0,11}{1,1}$$

$$\boxed{\lambda = 0,1}$$

## Ex2.

Système : micro-lévier  
 Système : trestre galiléen



Forces :  $\vec{P}$  le poids du plevier  
 $\vec{T}$  la force de rappel exercée par le plevier  
 $\vec{f} = -\alpha \vec{v}$  la force de frottement fluide due au milieu  
 $\vec{F}$  la force imposée au système pour entretenir les vibrations.

1) \* à l'équilibre,  $m\vec{g} + \vec{T} = \vec{0} \xrightarrow{\text{projecté}} mg - k(l-l_0) = 0$   
 \* PFD en movt :  $m\vec{g} + \vec{T} + \vec{f} + \vec{F} = m\vec{a}$   
 projecté sur  $Oz$  :  $mg - k[z + (l-l_0)] - \alpha \dot{z} + F_0 \cos \omega t = m\ddot{z}$   

$$\ddot{z} + \frac{\alpha}{m} \dot{z} + \frac{k}{m} z = \frac{F_0}{m} \cos(\omega t)$$
  
 en posant  $\lambda = \frac{\alpha}{2m}$  (facteur d'amortissement), on obtient l'équa dif  
 du 2<sup>nd</sup> ordre avec 2<sup>nd</sup> membre :

$$\ddot{z} + 2\lambda \dot{z} + \omega_0^2 z = A_0 \cos \omega t$$

avec  $\omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$  la pulsation propre de l'oscillateur harmonique non amorti

2) Les amortissements sont faibles  $\Rightarrow$  régime pseudo-périodique racines complexes conjuguées  
 La solution de la forme  $z(t) = z_{\max} e^{-\lambda t} \cos(\Omega t + \varphi)$   
 avec  $\Omega = \sqrt{\omega_0^2 - \lambda^2}$  et  $\lambda = \frac{\alpha}{2m}$

3) a)  $\ddot{z} + 2\lambda \dot{z} + \omega_0^2 z = A$   
 avec  $\dot{z} = i\omega z_0 e^{i(\omega t + \varphi)}$  et  $\ddot{z} = -\omega^2 z_0 e^{i(\omega t + \varphi)}$   
 d'où :  $(-\omega^2 + 2i\lambda\omega + \omega_0^2) z_0 e^{i(\omega t + \varphi)} = A_0 e^{i\omega t}$   

$$(-\omega^2 + 2i\lambda\omega + \omega_0^2) z_0 e^{i\varphi} = A_0$$



$$b) \quad Z_0 e^{i\varphi} = \frac{A_0}{\omega_0^2 - \omega^2 + 2i\lambda\omega}$$

module :

$$Z_0 = \frac{A_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\lambda^2 \omega^2}}$$

argument :

$$\varphi = -\arg(\omega_0^2 - \omega^2 + 2i\lambda\omega)$$

$$\Rightarrow \tan \varphi = \frac{-2\lambda\omega}{\omega_0^2 - \omega^2}$$

c)  $Z_0 \text{ max} \Rightarrow (\omega_0^2 - \omega^2)^2 + 4\lambda^2 \omega^2 \text{ minimal}$

on dérive par rapport à  $\omega \rightarrow 2 \times -2\omega (\omega_0^2 - \omega^2) + 4\lambda^2 \times 2\omega = 0$   
 $4\omega [\omega^2 - \omega_0^2 + 2\lambda^2] = 0$

Solutions  $\omega = 0$  et  $\omega^2 = \omega_0^2 - 2\lambda^2$   
 $\hookrightarrow$  fréquence non nulle, c'est mieux pour les

$\Rightarrow$  fréquence d'excit<sup>0</sup> pour avoir  $Z_{0\text{max}}$  :  $\omega_n^2 = \omega_0^2 - 2\lambda^2$

Rq : la Résonance ne se produira q si  $\omega_0^2 - 2\lambda^2 > 0$ , il faut des amortissements faibles !

d)  $\omega_n = \sqrt{\omega_0^2 - 2\lambda^2} = \sqrt{\omega_0^2 - 2 \frac{\omega_0^2}{Q^2}} = \omega_0 \sqrt{1 - \frac{2}{Q^2}}$

donc  $f_{\text{résonance}} = \frac{\omega_n}{2\pi} = \frac{\omega_0}{2\pi} \sqrt{1 - \frac{2}{Q^2}} = f_0 \sqrt{1 - \frac{2}{Q^2}}$

donc,  $Z_{0\text{max}} = \frac{A_0}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega_n^2)^2 + 4\lambda^2 \omega_n^2}} = \frac{A_0}{\sqrt{(2\lambda^2)^2 + 4\lambda^2 (\omega_0^2 - 2\lambda^2)}}$

$$Z_{0\text{max}} = \frac{A_0}{2\lambda \sqrt{\omega_0^2 - \lambda^2}} = \frac{A_0}{\frac{\omega_0}{Q} \sqrt{\omega_0^2 - \frac{\omega_0^2}{Q^2}}} = \frac{A_0}{\omega_0^2} \frac{Q}{\sqrt{1 - \frac{1}{Q^2}}}$$

$$Z_{0\text{max}} = \frac{2A_0}{(2\pi f_0)^2} \frac{Q^2}{\sqrt{4Q^2 - 1}}$$

AN.  $f_0 = 300 \text{ kHz}$ ,  $A_0 = 710,5 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2}$

	$Q_{\text{vide}} = 5000$	$Q_{\text{air}} = 200$	$Q_{\text{eau}} = 40$
$f_n \text{ (kHz)}$	300,00	300,00	299,81
$Z_{0\text{max}} \text{ (mm)}$	999,8	40,0	8,0

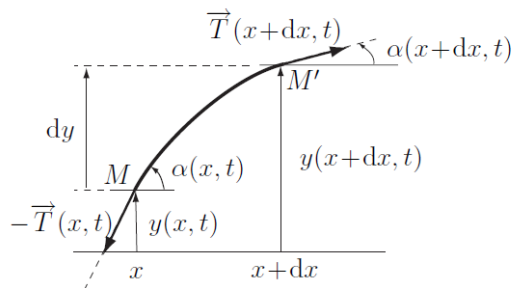


# Corde vibrante - Instruments à cordes

## A. Équation de propagation de l'ébranlement

1. a)  $d\ell = \sqrt{(dx)^2 + (dy)^2} = dx \sqrt{1 + \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2}$ . Au premier ordre en  $\frac{\partial y}{\partial x}$  :  $d\ell = dx$ .

b) Soit l'élément de corde  $MM'$  compris entre les abscisses  $x$  et  $x + dx$  (sur la figure les angles ont été exagérés pour la rendre lisible) :



Puisque le poids est négligé, l'élément de corde, de longueur  $d\ell \simeq dx$ , de masse  $dm = \mu d\ell$ , est soumis à :

- la tension de la portion de fil située à droite du point  $M'$ , soit  $\vec{T}(x + dx, t)$ ,
- la tension de la portion de fil située à gauche du point  $M'$ , soit  $-\vec{T}(x, t)$ .

Le mouvement de la corde ayant lieu selon  $Oy$ , le théorème de la résultante cinétique appliqué à cet élément de corde s'écrit :

$$dm \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} \vec{e}_y = \vec{T}(x + dx, t) - \vec{T}(x, t). \quad (1)$$

Soit en projection sur  $Oy$  :

$$dm \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = (T \sin \alpha)(x + dx, t) - (T \sin \alpha)(x, t). \quad (2)$$

Au premier ordre en  $\frac{\partial y}{\partial x}$  :

$$dm = \mu dx, \quad \cos \alpha(x, t) = 1 \quad \text{et} \quad \sin \alpha(x, t) = \alpha(x, t) = \frac{\partial y}{\partial x}$$

En se limitant à l'ordre 1 en  $\frac{\partial y}{\partial x}$ , l'équation (2) s'écrit :

$$\mu \, dx \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = \frac{\partial(T\alpha)}{\partial x} dx. \quad (3)$$

Mais le module de la tension lui-même est une légère perturbation par rapport à sa valeur  $T_0$  au repos. Au premier ordre en  $\frac{\partial y}{\partial x}$ ,  $T\alpha = T_0\alpha$  puisque l'angle  $\alpha$  est un infiniment petit du premier ordre.

L'équation (3) s'écrit alors, au premier ordre :

$$\mu \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = T_0 \frac{\partial \alpha}{\partial x} = T_0 \frac{\partial^2 y}{\partial x^2}.$$

L'élongation  $y(x, t)$  vérifie donc l'équation d'onde de d'Alembert :

$$\frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = c^2 \frac{\partial^2 y}{\partial x^2} \quad (4)$$

où  $c = \sqrt{\frac{T_0}{\mu}}$ .

**2. a)**  $T_0$  est une force, donc s'exprime en N ou encore en  $\text{kg.m.s}^{-2}$ ,  $\mu$  est une masse linéique, donc s'exprime en  $\text{kg.m}^{-1}$ ,  $\frac{T_0}{\mu}$  s'exprime donc en  $\text{m}^2.\text{s}^{-2}$  :  $c$  est bien homogène à une vitesse.