

PSI* 2024 - 2025
DM N°6 - Le Millenium Bridge

- ① - Commençons par déterminer la fréquence d'échantillonnage de chaque spectre

	$T_e = \frac{t_{\max} - t_{\min}}{N}$	$f_e = 1/T_e$	$f_e/2$ (Hz)
①	0,6 s	1,7 Hz	0,85
②	0,05 s	11,5 Hz	5,6
③	0,3 s	3,4 Hz	1,7
④	0,03 s	33 Hz	16,5

- on voit alors que chaque spectre présente des pics pour $f \in [0, f_e/2]$

- La figure 2, qui donne la charge combinée, montre une fonction périodique de $T = 0,5$ s, soit $f_{\text{charge}} = 2$ Hz.

- Pour voir au moins le fondamental de cette fonction sur le spectre il faut (Shannon) $f_{\text{fonda}} < f_e/2$, soit $f_e/2 > 2$ Hz ce qui exclut ① et ③.

- Pour ②, on se voit f_{fonda} et $2f_{\text{fonda}}$ mais repliés, puis inspecter f_{fonda} pour $f_{\text{harmoniques}} > 4$ Hz.

- ④ paraît donc le plus pertinent ②

- Donnons quelques exemples de repliement pour les spectres ① à ③ (Notons que ④ ne présente pas de pic replié car f_e est assez légèrement supérieure à $2f_z$).

		Pic	Repliement
①	$f_e = 1,7 \text{ Hz}$	$\left\{ \begin{array}{l} \approx 0,3 \text{ Hz} \\ \approx 0,6 \text{ Hz} \end{array} \right.$	$f_{\text{onda}} - f_e = 2 - 1,7$ $2f_{\text{onda}} - 2f_e = 4 - 3,4$
②	$f_e = 11,5 \text{ Hz}$	$\left\{ \begin{array}{l} 2 \text{ Hz} \\ 3,3 \text{ Hz} \\ 4 \text{ Hz} \\ 5,3 \text{ Hz} \end{array} \right.$	non replié $ f_{\text{onda}} - f_e = 8 - 11,5 $ non replié $f_e - 3f_{\text{onda}} = 11,5 - 6$
③	$f_e = 3,4 \text{ Hz}$	$\left\{ \begin{array}{l} 1,4 \text{ Hz} \\ 0,6 \text{ Hz} \end{array} \right.$	$ f_{\text{onda}} - f_e = 2 - 3,4 $ $2f_{\text{onda}} - f_e = 4 - 0,6$

② La charge a une fréquence de 2 Hz et les sous-spectres latéraux une fréquence de l'ordre de 1 Hz , qui correspond à la fréquence de la marche, ce qui est cohérent avec un mouvement d'ensemble des piétons créant une résonance pour l'une des fréquences propres du pont...

R: la fréquence de la charge est double de celle de la marche car les deux pics sont équivalents

II. — Système élastique continu

□ 3 $[E] = \frac{[F][L]}{[S][\Delta L]} = \frac{[F]}{[S]}$, donc le module d'Young est homogène à une pression, et a comme unité le pascal, de symbole Pa.

□ 4 L'allongement vaut $X(x + dx, t) - X(x, t) = \frac{\partial X}{\partial x} dx$, soit une variation relative $\frac{\partial X}{\partial x}$. La force, d'après la loi de Hooke, vaut donc $ES \frac{\partial X}{\partial x}$; l'orientation étant imposée par l'axe des x , cette force est une force de traction du côté $x + dx$.

Le solide est soumis à deux forces l'une en x (gauche/droite) et l'autre en $x + dx$ (droite/gauche), la résultante vaut $ES \left(\frac{\partial X}{\partial x} \right)_{x+dx} - ES \left(\frac{\partial X}{\partial x} \right)_x = ES \frac{\partial^2 X}{\partial x^2} dx$. En appliquant

la relation fondamentale de la dynamique, on obtient $\rho S dx \frac{\partial^2 X}{\partial t^2} = ES \frac{\partial^2 X}{\partial x^2} dx$, soit $\frac{\rho}{E} \frac{\partial^2 X}{\partial t^2} - \frac{\partial^2 X}{\partial x^2} = 0$, i.e. une équation de d'Alembert de célérité $\sqrt{\frac{E}{\rho}}$.

On peut remarquer que cette célérité est tout à fait analogue à celle de la corde : la masse volumique joue le rôle de la masse linéique en ce qui concerne l'inertie et le module d'Young joue le rôle de la tension en ce qui concerne l'élasticité.

III. — Modèle de la poutre élastique

□ 5 Il s'agit d'ondes stationnaires. Les solutions de ce type correspondent à des systèmes finis avec des conditions aux limites

□ 6 En injectant et en séparant les variables x et t : $\rho S \frac{g''}{g} = -IE \frac{f^{(4)}}{f} = cte$, car

les deux variables x et t sont indépendantes. Si la constante est négative, l'équation en g est celle d'un oscillateur harmonique. Le fait que la constante soit négative apparaît dans la question suivante !

L'équation en f est d'ordre 4, il y a donc quatre constantes d'intégration à déterminer. L'équation en g est d'ordre 2, il y a donc deux autres constantes d'intégration à déterminer. y s'obtenant comme un produit, on peut regrouper deux constantes multiplicatives, il y a donc cinq constantes à déterminer, tout ceci pour UN mode

□ 7 L'équation caractéristique s'écrit $r^4 = -C^{te}$. Si la constante est négative, on peut poser $r^4 = \gamma^2$ et supposer sans perte de généralités que $\gamma > 0$. On a donc $r^2 = \pm \gamma$ et $r = \pm \sqrt{\gamma}$ et $r = \pm j\sqrt{\gamma}$. En posant $\sqrt{\gamma} = \beta$, on a bien quatre solutions exponentielles $\exp(\beta x)$, $\exp(-\beta x)$, $\exp(j\beta x)$ et $\exp(-j\beta x)$ qui, combinées conduisent bien à la somme proposée. En reportant dans l'équation obtenue en 15, on a $\beta = \left(\frac{\rho S}{IE} \right)^{1/4} \sqrt{\omega}$.

Si la constante est positive, on peut poser $r^4 = -\gamma^2$, soit $r = \pm \frac{1+j}{\sqrt{2}}\beta$ et $r = \pm \frac{1-j}{\sqrt{2}}\beta$; tous les termes possèdent des parties exponentielles ce qui, avec des valeurs aux limites nulles, conduit à la seule solution $f=0$. La constante est bien négative.

□ 8 Les quatre équations aux limites donnent :

$$y(x=0) = 0, A + C = 0; \left(\frac{\partial^2 y}{\partial x^2}\right)_{x=0} = 0, \beta^2(A - C) = 0; \text{ soit } A = C = 0.$$

$$y(x=L) = 0, B \sin(\beta L) + D \sinh(\beta L) = 0; \left(\frac{\partial^2 y}{\partial x^2}\right)_{x=L} = 0, \beta^2(B \sin(\beta L) - D \sinh(\beta L)) = 0,$$

système de Cramer qui donne une solution non nulle si le déterminant est nul :

$$2 \sin(\beta L) \sinh(\beta L) = 0 \text{ soit } \beta_n L = n\pi. \text{ Et donc } \omega_n = \left(\frac{n\pi}{L}\right)^2 \sqrt{\frac{IE}{\rho S}}$$

□ 9 On doit avoir aux extrémités une ligne horizontale ce qui est toujours le cas, et donc un noeud aux extrémités. La dérivée seconde nulle aux extrémités est également vérifiée dans tous les cas. On détermine n en comptant les ventres. Les cas qui ne correspondent pas à l'étude sont ceux de la déformation à deux dimensions de la plaque $y = f(x, z)$.

figure	a	b	c	d	e	f	g	h
n	1		2		3	4		
étude	Oui	Non	Oui	Non	Oui	Oui	Non	Non

□ 10 Les fréquences des modes sont en Hz, les longueurs de travée en m.

longueur	$n = 1$	$n = 2$	$n = 3$	$n = 4$
70	0,50	2,0	4,5	8
144	0,12	0,47	1,06	1,9
108	0,21	0,84	1,9	3,4

Il y a donc résonance possible (fréquence proche de 2 Hz) pour le mode 2,3 ou 4 selon la travée.

Dans le cadre d'une vibration latérale, on intervertit le rôle de b et h .

longueur	$n = 1$	$n = 2$	
70	1,9	7,5	Il y a donc résonance possible pour le mode 1 de la première travée.
144	0,44	1,76	
108	0,79	3,1	