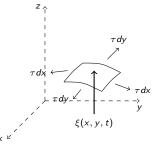




# Restructuration APP Cordes 2

#### par Jean-Loïc Le Carrou

Equipe Lutheries-Acoustique-Musique (LAM) - Institut Jean Le Rond d'Alembert, CNRS UMR 7190, Ministère de la Culture et de la Communication, 4 place Jussieu, 75005 Paris - FRANCE jean-loic.le.carrou@sorbonne-universite.fr



PFD sur l'élément  $dx \times dy$  conduit à

$$\tau \Delta \xi = \rho h \ddot{\xi}$$

Equation des ondes en 2D

Pour une membrane carrée (!!):

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

Pour une membrane circulaire :

$$\frac{\partial^2 \xi(r,\theta,t)}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \xi(r,\theta,t)}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \xi(r,\theta,t)}{\partial \theta^2} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \xi(x,y,t)}{\partial t^2}$$

JL Le Carrou

Membrane circulaire tendue sur un cadre circulaire fixe

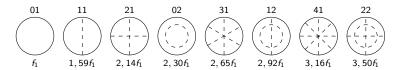
$$\frac{\partial^2 \xi(r,\theta,t)}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \xi(r,\theta,t)}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \xi(r,\theta,t)}{\partial \theta^2} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \xi(x,y,t)}{\partial t^2}$$

Recherche d'une solution à variables séparées :

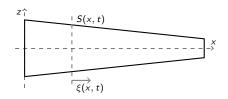
$$z(r, \theta, t) = AZ_r(r)Z_{\theta}(\theta)e^{j\omega t}$$

qui permet de découpler l'équation des ondes :

$$\begin{cases} \frac{\frac{\partial^2 Z_{\theta}}{\partial \theta^2} + n^2 Z_{\theta} = 0}{r^2 \frac{\partial^2 Z_{r}}{\partial r^2} + r \frac{\partial Z_{r}}{\partial r} + (k^2 r^2 - n^2) = 0} \Rightarrow \begin{cases} Z_{\theta} = a \sin(n\theta) + b \cos(n\theta) \\ Z_{r} = J_{n}(kr) \end{cases}$$



JL Le Carrou



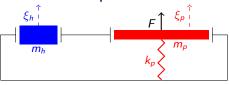
$$\rho S \frac{\partial^2 \xi}{\partial t^2} - \frac{\partial}{\partial x} \left( E S \frac{\partial \xi}{\partial x} \right) = 0$$

### Pour une barre de section constante

- ullet Vitesse de propagation des ondes :  $C_L=\sqrt{rac{E}{
  ho}}$  ;
- Conditions aux Limites :  $\frac{\partial \xi}{\partial x} = 0$  (libre) et  $\xi = 0$  (fixe);
- Pulsations et déformées modales :

Conditions aux Limites	$\omega_n$	$\phi_n(x)$
libre-libre fixe - libre fixe - fixe	$ \frac{\frac{n\pi c}{L}}{\frac{(2n-1)\pi c}{2L}} $ $ \frac{n\pi c}{n\pi c} $	$\frac{\cos(\frac{n\pi x}{L})}{\sin\frac{(2n-1)\pi x}{2L}}$ $\sin(\frac{n\pi x}{L})$

### Modèle basse fréquence



couplage membrane-cavité est assimilable à un système à 2 DDL.

## Système conservatif associé :

JL Le Carrou

$$\left[\begin{array}{cc} m_{p} & 0 \\ 0 & m_{h} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} \ddot{\xi}_{p} \\ \ddot{\xi}_{h} \end{array}\right] + \left[\begin{array}{cc} k_{p} + \mu A_{p}^{2} & \mu A_{h} A_{p} \\ \mu A_{h} A_{p} & \mu A_{h}^{2} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} \xi_{p} \\ \xi_{h} \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} F \\ 0 \end{array}\right]$$

Modification structurale de l'instrument :

- modification de la table :  $m_p$   $\nearrow$  alors  $\omega_{1,2}$   $\searrow$  et  $k_p$   $\searrow$  alors  $\omega_{1,2}$   $\searrow$
- ullet modification du volume de la caisse : V ullet alors  $\omega_{1,2}$  ullet
- modification de l'évent :  $A_h$   $\nearrow$  alors  $\omega_{1,2}$   $\nearrow$  et h  $\nearrow$  alors  $\omega_{1,2}$   $\searrow$



$$\rho S \frac{\partial^2 y(x,t)}{\partial x^2} - T \frac{\partial^2 y(x,t)}{\partial t^2} = f(x,t)$$

où y(x,t) est son déplacement transversal,  $\rho$  sa masse volumique, S sa section et T sa tension.

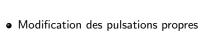
$$f(x,t) = B\delta(t)g(x) \text{ avec } g(x) = \begin{cases} 1 & \text{si } x_0 - a \le x \le x_0 + a \\ 0 & \text{ailleurs} \end{cases}.$$
$$y(x,t) = 2aB \sum_{n} \frac{\sin k_n x \sin k_n x_0}{m_n} \frac{\sin k_n a}{k_n a} \frac{\sin \omega_n t}{\omega_n}$$

On voit apparaı̂tre un filtrage passe-bas  $\frac{\sin k_n a}{k_n a}$ , fréquence de coupure  $f_c = \frac{c}{2a}$ 





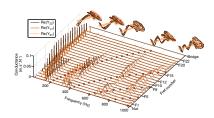
Lorsque la corde est connectée à une structure vibrante, de l'énergie vibratoire est dissipée par ce couplage  $^{\rm 1}$ 



$$\omega_n = 2\pi \frac{nc}{2L} \left[ 1 + \frac{n^2 \pi^2}{L^2} \frac{EI}{2T} + \frac{Z_c}{n\pi} \Im \left\{ Y_{ch} \right\} \right]$$

 Modification des amortissements de chaque mode

$$Q_n^{-1} = \frac{R_L}{n\omega\rho_L} + \frac{EI}{T}\frac{\omega^2}{c}(\delta_{\nu e} + \delta_{te}) + \frac{c^2\rho_L}{\pi L}\Re\left\{Y_{ch}\right\}\frac{1}{f_n}$$





<sup>1.</sup> A Paté, JL Le Carrou et B Fabre, Predicting the decay time of solid body electric guitar tones. JASA 135(5), pp. 3045-3055 (2014).