

l'approximation asymptotique à l'ordre 1
 la perturbation n'est pas des inférieurs de l'ordre 1.

A1 - l'équation d'Euler est l'équation de Navier-Stokes dans laquelle on néglige la viscosité du fluide soit :

$$\mu \left[\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} \right] = -\nabla p + \rho \vec{g}$$

ou néglige $\rho \vec{g}$

$$\text{soit } (\rho + \rho') \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} = -\nabla p + \rho \vec{g}$$

$$\text{d'où en projection sur } (B_1): \left[\rho \frac{\partial v}{\partial t} = -\frac{\partial p}{\partial x} \right] \text{ équation (E)}$$

A2 - l'équation de conservation de la masse s'écrit : $\text{div}(\rho \vec{v}) + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$
 soit $\text{div}((\rho + \rho') \vec{v}) + \frac{\partial (\rho + \rho')}{\partial t} = 0$

$$\text{d'où } \text{produit } \vec{v} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \text{ car div } \vec{v} = \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} = \frac{\partial \rho}{\partial t}$$

$$\text{soit } \left[\rho \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial p}{\partial t} = 0 \right] \text{ équation (M)}$$

A3 - le coefficient de compressibilité isothermique s'écrit : $\chi_s = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T = + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial \rho}{\partial p} \right)_T$

$$\text{soit } \chi_s = \frac{1}{\rho} \frac{\Delta \rho}{\Delta p} = \frac{1}{\rho + \rho'} \frac{\rho - \rho}{\rho - \rho} = \frac{1}{\rho + \rho'} \frac{\rho}{\rho} = \frac{\rho}{\rho + \rho'}$$

$$\text{d'où } \left[\rho \chi_s = \rho \right] \text{ équation (T)}$$

$$+4- \text{ On a } \frac{\partial^2 p}{\partial x^2} = \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial p}{\partial x} \right) = \frac{\partial}{\partial x} \left(-\frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\rho}{\rho + \rho'} \right) \right) = \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} = \rho \chi_s \frac{\partial^2 p}{\partial x^2}$$

c'est une équation de d'Alembert car $C = \frac{1}{\sqrt{\rho \chi_s}}$ pour valeur de propagation

$$\text{soit } \left[\frac{\partial^2 p}{\partial x^2} - \rho \chi_s \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = 0 \right]$$

$$\text{A 3 dimensions : } p = p(x, y, z, t)$$

$$\text{d'où } \left[\Delta p - \rho \chi_s \frac{\partial^2 p}{\partial t^2} = 0 \right]$$

$$\text{A5 - Pour m GE : } \chi_s = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial p} \text{ et } \rho = \frac{M}{V} \text{ et } C = \sqrt{\frac{RT_0}{M}} = \sqrt{\frac{1/4 \times 8,3 \times 293}{29 \times 10^{-3}}} = 340 \text{ m/s}$$

B1. d'onde et fréquence puisque les variables t et x sont dans le même terme appelé phase. Ici l'onde se propage dans $(+x)$.
 d'onde est plane car il n'y a pas d'onde qui ont la même fréquence ont dans le plan $x = \text{constante}$, plan perpendiculaire à la direction de propagation.
 l'onde est lumineuse, la propagation est une fonction sinusoidale de x et t .

B2. On trouve la relation de dispersion en remplaçant p par $\hbar k$ et E par $\hbar \omega$ dans l'équation de propagation soit :

$$\frac{\partial^2 f}{\partial x^2} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 f}{\partial t^2} = 0 \text{ donne } -k^2 f - \frac{1}{c^2} (-\omega^2 f) = 0$$

d'où $k^2 = \frac{\omega^2}{c^2}$ soit $k = \frac{\omega}{c}$
 relation de dispersion des ondes dans l'op. de propagation et de type d'onde plane

On en déduit la valeur de phase : $\psi = \frac{\omega}{c} x - \omega t$
 l'onde est indépendante de x et de type d'onde plane

B3. On peut utiliser l'équation (E) : $\hbar \frac{\partial \psi}{\partial t} = -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2}$
 avec $f = p e^{i(\omega t - kx)}$, $\frac{\partial}{\partial t} = i\omega$, $\frac{\partial^2}{\partial x^2} = -k^2$
 d'où $\hbar \omega = \hbar^2 k^2 / 2m$ soit $\omega = \hbar k^2 / 2m$

On trouve $f = \psi e^{i\omega t}$ on a donc une relation du type $\psi = z + \psi C$

d'onde plane
 acoustique

B4. Pour une GE : $pv = nRT = m \frac{M}{RT}$ soit $p = \frac{m}{M} \frac{RT}{v}$ et $C = \sqrt{\frac{RT}{M}}$

donc $\left[Z = \frac{pM}{RT} \sqrt{\frac{RT}{M}} \right] = \frac{p}{C} = \frac{m}{M} \frac{RT}{v} \sqrt{\frac{RT}{M}}$
 soit $Z = \frac{m}{M} \frac{RT}{v} \sqrt{\frac{RT}{M}}$

$Z = 409 \text{ km}^{-1}$

B5. $[p v] = \left[\frac{F}{S} \times v \right] = \left[\frac{S}{S} \right]$

I est donc les dimensions d'une force
 une pression est une force par unité de surface
 une tension est une force par unité de surface
 et une force est une force

$$b6 - I_{dB} = 10 \log \left(\frac{I}{I_0} \right) : \text{avec } I = \langle P^2 \rangle = \frac{z}{2}$$

l'intensité et donc le carré de la amplitude
et $10 \log \left(\frac{P}{P_0} \right) = 20 \log \left(\frac{P}{P_0} \right)$

Ainsi quand on calcule un gain en décibels à partir d'une amplitude on applique $20 \log \left(\frac{A_{\text{réel}}}{A_{\text{réf}}} \right)$ et quand on calcule le gain en décibels à partir de puissance (ou carré de l'amplitude) on applique $10 \log \left(\frac{P_{\text{réel}}}{P_{\text{réf}}} \right)$.

$$b7 - I_M = \langle P \cdot v \rangle = \left\langle \frac{P^2}{2} \right\rangle \text{ avec } P = P_0 e^{j(\omega t - kx)}$$

$$P = Re(P) = P_0 \cos(\omega t - kx)$$

$$\text{soit } I_M = \frac{P_0^2}{2} \langle \cos^2(\omega t - kx) \rangle = \frac{P_0^2}{2} \text{ d'où } P_0 = \sqrt{2 I_M}$$

$$\text{et } P = z v \text{ conduit à } v_0 = \frac{P_0}{z} = \sqrt{\frac{2 I_M}{z}}$$

On voit les intensités et de l'ordre de 100 dB

$$\text{soit } I_{dB} = 100 = 10 \log \left(\frac{I}{I_0} \right) \text{ d'où } I = I_0 10^2 = 10^{-2} \text{ W m}^{-2}$$

$$\text{Avec } P_0 = \sqrt{2 \times 10^{-2} \times 408} = 29 \text{ Pa}$$

$$P_0 \ll P_0 = 10^5 \text{ Pa}$$

l'approximation acoustique est bien vérifiée, $\frac{P}{\rho}$ et $\frac{v}{c}$ ont des inférieurs

petits.

2. Le traitement de musique sous un signal périodique dont le spectre est discret et comprend un fondamental et ses harmoniques à des fréquences multiples de celle du fondamental. On peut passer au spectre continu.

$$\text{On lit : } 8T = (195 - 45) \text{ ms}$$

$$\text{soit } T = \frac{18}{8} = 2,25 \text{ ms} \text{ et } f = \frac{1}{T} = \frac{1}{2,25 \times 10^{-3}} = 444 \text{ Hz}$$

le spectre passe du fondamental à une fréquence voisine de 450 Hz



C26- Les deux signaux de la figure 3a ont la même période, on dit :
 $8T \approx 18 \text{ ms}$. On différencie les signaux on va utiliser le module
 d'alarmes. On va signaler à une alarme qu'elle de celle d'une alarme
 et même il comprend d'alarmes -
 d'alarmes (a) comprend à un signal sans renvoi à une alarme
 au signal et passe en alarmes : c'est le signal 2 (plate)
 d'alarmes (b) au contraire a une fois très éloigné d'une
 période deux on signale à l'alarme d'alarmes : c'est le signal 1
 (alarmes)

B8- Un petit produit au son de 65 dB soit $I_{ds} = 65 \text{ dB} = 10 \log \left(\frac{I}{I_0} \right)$
 donc $I_1 = I_0 10^{6.5} = 3.2 \cdot 10^{-6} \text{ W m}^{-2}$
 En présence de plusieurs signaux, on a une les signaux et on a les signaux
 pour avoir l'intensité résultante soit $I_n = n I_1$ pour n signaux.
 On cherche le module de signaux tels que $I_{ds} > 80 \text{ dB}$ soit $10 \log \left(\frac{I}{I_0} \right) > 80 \text{ dB}$
 soit $I > I_0 10^8 = 10^{-4} \text{ W m}^{-2}$
 On veut donc $I_n = n I_1 = 10^{-4}$ soit $n = \frac{10^{-4}}{3.2 \cdot 10^{-6}} = 31.2$
 Il faut donc au moins 32 signaux pour couvrir le niveau de 80 dB.