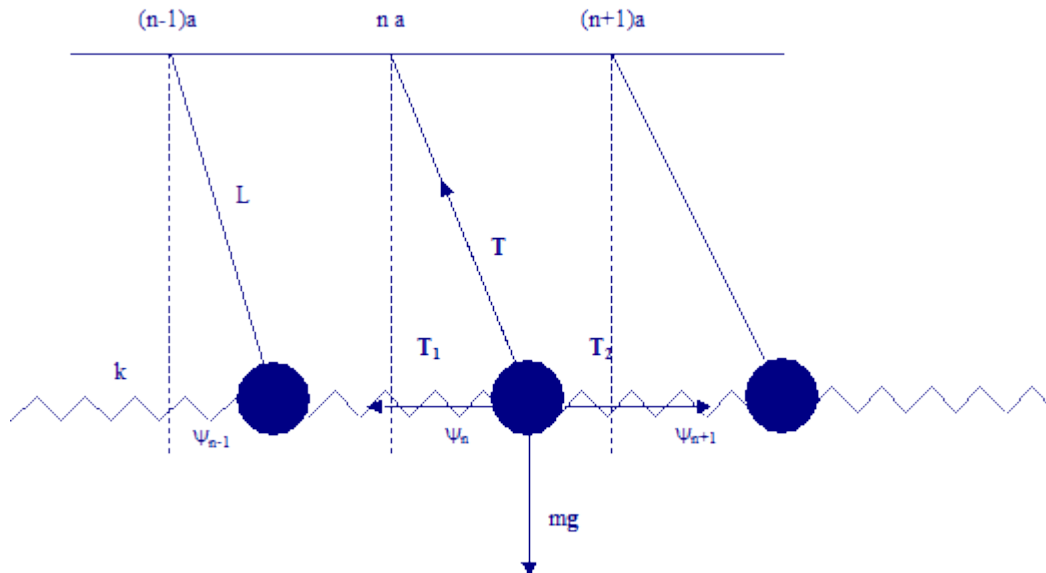


par Gilbert Gastebois

## 1. Filtres mécaniques

### 1.1. Notations



Les vecteurs sont notés en gras

On a  $N$  pendules reliés par des ressorts identiques

$m$	masse de chaque pendule
$a$	Distance entre les pendules
$k$	Raideur de chaque ressort
$L$	Longueur de chaque pendule
$L_0$	Longueur propre de chaque pendule
$\psi_n$	Écarts du $n^{\text{ème}}$ pendule/équilibre
$T_1, T_2$	Tension des ressorts encadrant le $n^{\text{ème}}$ ressort
$T$	Tension du fil des pendules

$df/dt$  est notée  $f'$  et  $d^2f/dt^2$  est notée  $f''$

### 1.2. Étude du mouvement du $n^{\text{ème}}$ pendule.

#### 1.2.1 Équation différentielle du mouvement pour les petits angles

$$m \mathbf{a}_n = \mathbf{T} + \mathbf{T}_1 + \mathbf{T}_2 + m \mathbf{g}$$

On projette sur un axe horizontal  $Ox$  pointant vers la droite

$$m a_n = m \psi_n'' = -T \psi_n/L - T_1 + T_2$$

$$T_1 = k(a + \psi_n - L_0 - (a + \psi_{n-1} - L_0)) = k(\psi_n - \psi_{n-1})$$

$$T_2 = k(a + \psi_{n+1} - L_0 - (a + \psi_n - L_0)) = k(\psi_{n+1} - \psi_n)$$

$$T = mg \quad (\text{A cause du petit angle d'oscillation})$$

$$m a_n = m \psi_n'' = -mg x_n/L - k(2\psi_n - \psi_{n-1} - \psi_{n+1})$$

$$\psi_n'' = -g/L \psi_n - k/m (2\psi_n - \psi_{n-1} - \psi_{n+1})$$

$$\text{On pose } \omega_0^2 = g/L \quad \text{et} \quad \omega_c^2 = 4k/m$$

$$\psi_n'' = -\omega_0^2 \psi_n - \omega_c^2/4 (2\psi_n - \psi_{n-1} - \psi_{n+1})$$

### 1.2.2 Solution pour les petits déplacements.

On cherche une solution du type  $\psi_n = A e^{j\omega t} e^{kx}$

$$x_n = n a \quad \text{donc} \quad \psi_n = A e^{j\omega t} e^{kna}$$

$$-\omega^2 A e^{j\omega t} e^{kna} = -\omega_0^2 A e^{j\omega t} e^{kna} - \omega_c^2/4 (2A e^{j\omega t} e^{kna} - A e^{j\omega t} e^{k(n-1)a} - A e^{j\omega t} e^{k(n+1)a})$$

$$-\omega^2 e^{kna} = -\omega_0^2 e^{kna} - \omega_c^2/4 (2 e^{kna} - e^{k(n-1)a} - e^{k(n+1)a}) = -\omega_0^2 - \omega_c^2/4 (2 - e^{-ka} - e^{ka}) e^{kna}$$

$$\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2/2 (1 - (e^{ka} + e^{-ka})/2) \quad \text{Valable pour } \omega \leq (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$$

$(e^{ka} + e^{-ka})/2$  ne peut pas être inférieur à -1, même si k est imaginaire, donc

si  $\omega > (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$ , il faut que l'oscillation des pendules successifs soient en

opposition de phase :

$$\psi_{n-1} = -A e^{j(\omega t - k(n-1)a)}$$

$$\psi_n = A e^{j(\omega t - kna)}$$

$$\psi_{n+1} = -A e^{j(\omega t - k(n+1)a)}$$

$$-\omega^2 e^{kna} = -\omega_0^2 e^{kna} - \omega_c^2/4 (2 e^{kna} + e^{k(n-1)a} + e^{k(n+1)a})$$

$$-\omega^2 e^{kna} = -\omega_0^2 - \omega_c^2/4 (2 + e^{-ka} + e^{ka}) e^{kna}$$

$$\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2/2 (1 + (e^{ka} + e^{-ka})/2) \quad \text{Valable pour } \omega > (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$$

- Cas où  $\omega < \omega_0$

$$\omega < \omega_0 \quad \text{donc} \quad (e^{ka} + e^{-ka})/2 > 1 \quad \text{donc} \quad k \text{ réel et } (e^{ka} + e^{-ka})/2 = \text{ch } ka$$

$$\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2/2 (1 - \text{ch } ka) = \omega_c^2/2 (2 \text{sh}^2 ka/2) = \omega_c^2 \text{sh}^2 ka/2$$

$$\omega^2 = \omega_0^2 + \omega_c^2 \text{sh}^2 ka/2$$

(Équation de

dispersion pour  $\omega \leq \omega_0$ )

$$k = -2 \text{ arsh}((\omega_0^2 - \omega^2)^{1/2}/\omega_c)/a < 0 \quad \text{On pose } \kappa = -k$$

$$\psi_n = A e^{-\kappa na} \cos(\omega t)$$

L'amplitude décroît exponentiellement donc l'oscillation ne se transmet pas quand la pulsation est inférieure à  $\omega_0$

$$\text{Le coefficient de transmission est } T = \psi_N/\psi_0 = e^{-\kappa Na} = \exp(-2 N \text{ arsh}((\omega_0^2 - \omega^2)^{1/2}/\omega_c))$$

$$\omega \leq \omega_0 \quad \text{donc} \quad \kappa a \text{ est compris entre } 2 \text{ arsh}(\omega_0/\omega_c) \text{ et } 0$$

- Cas où  $\omega > (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

$\omega > (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$  donc  $(e^{ka} + e^{-ka})/2 > 1$  donc  $k$  réel et  $(e^{ka} + e^{-ka})/2 = \text{ch } ka$   
 $\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2/2 (1 + \text{ch } ka) = \omega_c^2/2 (2 \text{ch}^2 ka/2) = \omega_c^2 \text{ch}^2 ka/2$

$\omega^2 = \omega_0^2 + \omega_c^2 \text{ch}^2 ka/2$  (Équation de dispersion pour  $\omega \geq (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$ )

$k = -2 \text{ arcch} ((\omega^2 - \omega_0^2)^{1/2}/\omega_c)/a < 0$  (le signe + n'est pas physique) On pose  $\kappa = -k$

$\psi_n = A e^{-\kappa na} \cos(\omega t)$

L'amplitude décroît exponentiellement donc l'oscillation ne se transmet pas quand la pulsation est supérieure à  $(\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

Le coefficient de transmission est  $T = \psi_N / \psi_0 = e^{-\kappa Na} = \exp(-2 N \text{ arcch} ((\omega_0^2 - \omega^2)^{1/2}/\omega_c))$

$\omega > (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$  donc  $\kappa a$  est compris entre 0 et l'infini.

- Cas où  $\omega_0 \leq \omega \leq (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

$\omega_0 \leq \omega \leq (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$  donc  $k$  est imaginaire pur  $k = j k$  donc

$(e^{jka} + e^{-jka})/2 = \cos ka$

$\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2/2 (1 - \cos ka) = \omega_c^2/2 (2 \sin^2 ka/2) = \omega_c^2 \sin^2 ka/2$

$\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2 \sin^2 ka/2$  (Équation de dispersion pour  $\omega_0 < \omega < (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$ )

$k = 2 \arcsin ((\omega^2 - \omega_0^2)^{1/2}/\omega_c)/a < 0$

$\psi_n = A \cos(\omega t - k na)$  Onde de vitesse de phase  $v_\phi = \omega/k$

La vibration est parfaitement transmise sous forme d'une onde, on a donc un filtre passe-bande entre les pulsations  $\omega_0$  et  $(\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

Le coefficient de transmission est  $T = \psi_N / \psi_0 = 1$

$\omega_0 < \omega < (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$  donc  $ka$  est compris entre 0 et  $\pi$ .

Si  $ka$  est petit ( $\lambda \gg a$ ),  $\sin ka/2 = ka/2$  et  $\omega^2 - \omega_0^2 = \omega_c^2/4 k^2 a^2$  ou  $\omega^2 = \omega_0^2 + \omega_c^2/4 a^2 k^2$

### 1.2.3 Équation de Klein-Gordon

Dans le cas général on a :  $\psi_n'' = -\omega_0^2 \psi_n - \omega_c^2/4 (2\psi_n - \psi_{n-1} - \psi_{n+1})$

Si  $\lambda \gg a$   $\psi$  varie régulièrement, on peut donc prendre  $\psi_n = \psi(t, x)$   $\psi_{n+1} = \psi(t, x+a)$

$\psi_{n-1} = \psi(t, x-a)$

$\psi_{n+1} = \psi(t, x+a) = \psi(t, x) + a \delta\psi(t, x)/\delta x + a^2/2 \delta^2\psi(t, x)/\delta x^2$

$\psi_{n-1} = \psi(t, x-a) = \psi(t, x) - a \delta\psi(t, x)/\delta x + a^2/2 \delta^2\psi(t, x)/\delta x^2$

$2\psi_n - \psi_{n-1} - \psi_{n+1} = -a^2 \delta^2\psi(t, x)/\delta x^2$

$\delta^2\psi(t, x)/\delta t^2 = -\omega_0^2 \psi(t, x) + a^2 \omega_c^2/4 \delta^2\psi(t, x)/\delta x^2$

$\delta^2\psi(t, x)/\delta t^2 = -\omega_0^2 \psi(t, x) + a^2 \omega_c^2/4 \delta^2\psi(t, x)/\delta x^2$   $a \omega_c/2$  a les dimensions d'une vitesse, on pose  $c = a \omega_c/2$

$\delta^2\psi(t, x)/\delta t^2 = -\omega_0^2 \psi(t, x) + c^2 \delta^2\psi(t, x)/\delta x^2$

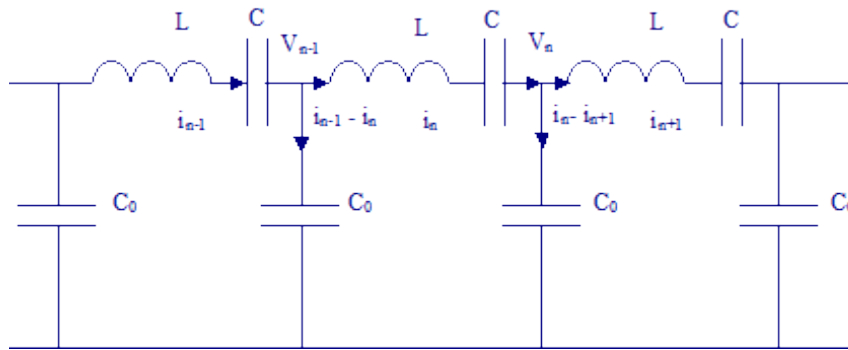
**Équation de Klein-Gordon**

**Solution :** On prend  $\psi(t, x) = A e^{j(\omega t - k x)}$  donc  
 $-\omega^2 A \cos(\omega t - k x) = -\omega_0^2 A \cos(\omega t - k x) - c^2 k^2 A \cos(\omega t - k x)$  donc  
 $\omega^2 = \omega_0^2 + c^2 k^2$  On retrouve l'équation de dispersion pour les grandes longueurs  
d'onde :  $\omega^2 = \omega_0^2 + \omega_c^2/4 a^2 k^2$

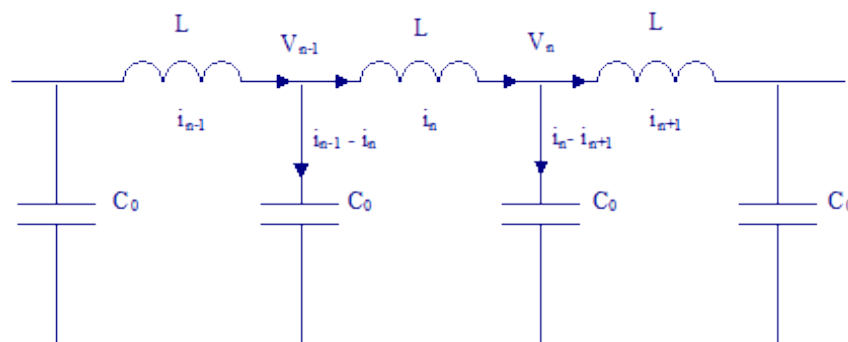
L'équation de Klein-Gordon se retrouve dans de nombreux domaines.  
Par exemple en mécanique quantique : Si on multiplie par  $\hbar^2$ , on obtient  
 $\hbar^2 \omega^2 = \hbar^2 \omega_0^2 + c^2 \hbar^2 k^2$   
mais  $\hbar^2 \omega^2 = E^2$  et  $\hbar^2 k^2 = p^2$  (relation de De Broglie)  
On obtient donc  $E^2 = \hbar^2 \omega_0^2 + p^2 c^2$ , si on substitue  $\hbar^2 \omega_0^2$  par  $m^2 c^4$  et on a  
 $E^2 = m^2 c^4 + p^2 c^2$  (relation relativiste entre l'énergie et la quantité de mouvement)  
L'équation de Klein-Gordon en mécanique quantique est donc :  
 $\hbar^2 \delta^2 \psi(t, x) / \delta t^2 = \hbar^2 c^2 \delta^2 \psi(t, x) / \delta x^2 - m^2 c^4 \psi(t, x)$

### 3. Filtres électriques

#### 3.1 Schémas des filtres passe-bande et passe-bas



Filtre passe-bande



Filtre passe-bas

#### 3.2 Analogie mécanique électrique

Le circuit est équivalent au filtre mécanique en remplaçant :

$\omega_0^2$  par  $1/(LC)$

$\omega_c^2$  par  $4/(LC_0)$

On a ainsi un filtre passe-bande laissant passer les pulsations comprises entre  $\omega_0$  et  $(\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

Si on supprime les condensateurs C,  $\omega_0$  est nul et on obtient un filtre passe-bas de pulsation de coupure égale à  $\omega_c = 2/(LC_0)^{1/2}$

Si on supprime les condensateurs C et qu'on inverse les positions de  $C_0$  et L, on obtient un filtre passe-haut de pulsation de coupure égale à  $\omega_c = 1/(4LC)^{1/2}$

### 3.3 Étude directe des filtres passe-bas, passe-bande

$$i_n = I_m e^{j(\omega t - kna)}$$

L'impédance complexe d'une bobine sans résistance est  $Z_b = j L \omega$  et celle d'un condensateur est  $Z_c = -j/C\omega$

On a donc  $V_{n-1} - V_n = (j L \omega - j/C\omega) i_n$

$$V_{n-1} = -j/C_0 \omega (i_{n-1} - i_n)$$

$$V_n = -j/C_0 \omega (i_n - i_{n+1})$$

$$(j L \omega - j/C\omega) i_n = j/C_0 \omega (2 i_n - i_{n+1} - i_{n-1})$$

$$\omega^2 - 1/(LC) i_n = 1/(LC_0) (2 i_n - i_{n+1} - i_{n-1})$$

$$\omega^2 - 1/(LC) I_m = 2 1/(LC_0) (1 - (e^{ka} + e^{-ka})/2) I_m$$

$$(\omega^2 - \omega_0^2) = \omega_c^2/2 (1 - (e^{ka} + e^{-ka})/2) \quad \omega_0^2 = 1/(LC) \quad \omega_c^2 = 4/(LC_0)$$

On retrouve la même équation que dans le cas mécanique, on a donc les mêmes solutions.

#### Filtre passe-bande :

Si  $\omega < \omega_0$

$$\kappa = 2 \operatorname{arcsh} ((\omega_0^2 - \omega^2)^{1/2}/\omega_c)/a$$

$$i_n = A e^{-\kappa na} \cos(\omega t)$$

L'amplitude décroît exponentiellement donc l'oscillation ne se transmet pas quand la pulsation est inférieure à  $\omega_0$

Le coefficient de transmission est  $T = i_N / i_0 = e^{-\kappa Na} = \exp(-2 N \operatorname{arcsh} ((\omega_0^2 - \omega^2)^{1/2}/\omega_c))$

Si  $\omega > (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

$$\kappa = 2 \operatorname{arcch} ((\omega^2 - \omega_0^2)^{1/2}/\omega_c)/a < 0$$

$$i_n = A e^{-\kappa na} \cos(\omega t)$$

L'amplitude décroît exponentiellement donc l'oscillation ne se transmet pas quand la pulsation est supérieure à  $(\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

Le coefficient de transmission est  $T = i_N / i_0 = e^{-\kappa Na} = \exp(-2 N \operatorname{arcch} ((\omega^2 - \omega_0^2)^{1/2}/\omega_c))$

Si  $\omega_0 \leq \omega \leq (\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

$$k = 2 \operatorname{arcsin} ((\omega^2 - \omega_0^2)^{1/2}/\omega_c)/a < 0$$

$$\psi_n = A \cos(\omega t - k na) \quad \text{Onde de vitesse de phase } v_\phi = \omega/k$$

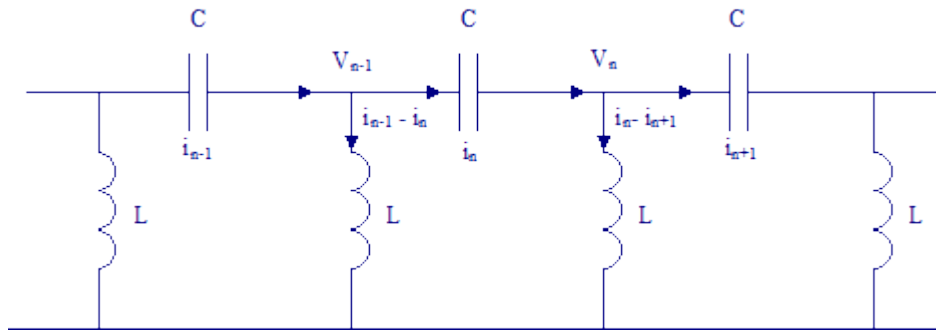
La vibration est parfaitement transmise sous forme d'une onde, on a donc un filtre passe-bande entre les pulsations  $\omega_0$  et  $(\omega_0^2 + \omega_c^2)^{1/2}$

Le coefficient de transmission est  $T = i_N / i_0 = 1$

#### Filtre passe-bas :

On a la même chose en faisant  $\omega_0 = 0$ .

### 3.4 Étude directe du filtre passe-haut



Comme pour le cas du filtre passe-bande pour les grandes fréquences, pour que toutes les valeurs de  $\omega$  soient possibles, il faut :

$$i_{n-1} = -I_m e^{j(\omega t - k(n-1)a)}$$

$$i_n = I_m e^{j(\omega t - kna)}$$

$$i_{n+1} = -I_m e^{j(\omega t - k(n+1)a)}$$

L'impédance complexe d'une bobine sans résistance est  $Z_b = jL\omega$  et celle d'un condensateur est  $Z_c = -j/C\omega$

$$\text{On a donc } V_{n-1} - V_n = -j/C\omega i_n$$

$$V_{n-1} = jL\omega (i_{n-1} - i_n)$$

$$V_n = jL\omega (i_n - i_{n+1})$$

$$-j/C\omega i_n = -jL\omega (2i_n - i_{n+1} - i_{n-1})$$

$$1/\omega^2 i_n = LC (2i_n - i_{n+1} - i_{n-1})$$

$$1/\omega^2 I_m = 2LC (1 + (e^{ka} + e^{-ka})/2) I_m$$

$$1/\omega^2 = 2LC (1 + (e^{ka} + e^{-ka})/2) \quad \text{On pose } 1/\omega_c^2 = 4LC$$

$$1/\omega^2 = 1/(2\omega_c^2) (1 + (e^{ka} + e^{-ka})/2)$$

- Si  $1/\omega \leq 2(LC)^{1/2}$

Si  $1/\omega \leq 2(LC)^{1/2} (e^{ka} + e^{-ka})/2 \leq 1$  donc  $k$  est imaginaire

$$1/\omega^2 = 2LC (1 + \cos ka) = 4LC (\sin^2 ka/2)$$

$$1/\omega^2 = 4LC (\sin^2 ka/2) = 1/\omega_c^2 (\sin^2 ka/2)$$

$$k = 2 \arcsin(\omega/\omega_c)/a \quad (\text{Équation de dispersion pour } \omega > \omega_c)$$

**On a alors  $i = I_m \cos(\omega t - kna)$  Le signal est transmis par le filtre quand la pulsation est supérieure à  $\omega_c$ .**

Le coefficient de transmission est  $T = i_N/i_0 = 1$

- Si  $1/\omega > 2(LC)^{1/2}$

Si  $1/\omega > 2(LC)^{1/2} (e^{ka} + e^{-ka})/2 > 1$  donc  $k$  est réel

$$1/\omega^2 = 2LC (1 + \cosh ka) = 4LC (\cosh^2 ka/2)$$

$$1/\omega^2 = 4LC (\cosh^2 ka/2) = 1/\omega_c^2 (\cosh^2 ka/2)$$

$$k = -2 \operatorname{arcch}(\omega/\omega_c)/a \quad (\text{Le signe } + \text{ n'est pas physique})$$

(Équation de dispersion pour  $\omega > \omega_c$ )

On pose  $\kappa = -k$

$i_n = A e^{-\kappa n a} \cos(\omega t)$  L'amplitude décroît exponentiellement donc l'oscillation ne se transmet pas quand la pulsation est inférieure à  $\omega_c$

Le coefficient de transmission est  $T = i_N / i_0 = e^{-\kappa N a} = \exp(-2N \operatorname{arcch}(\omega_c / \omega)) e^{-2N \operatorname{arcsinh}(\omega / \omega_c)}$

### 3.5 Le câble coaxial

Un câble coaxial est équivalent à un circuit passe\_bas ( $\omega_0 = 0$ ) dont l'inductance et la capacité sont réparties de manière continue, donc tels que  $a$  tende vers 0

L'inductance par unité de longueur est  $L_0 = L/a$

La capacité par unité de longueur est  $C_0 = C/a$

$$\omega^2 = \omega_c^2 / 2 (1 - (e^{ka} + e^{-ka}) / 2) = \omega_c^2 / 4 k^2 a^2 = k^2 a^2 / (LC) = k^2 / (L_0 C_0)$$

$$\omega^2 = k^2 / (L_0 C_0)$$

L'inductance par unité de longueur d'un câble coaxial vaut  $L_0 = \mu_0 / 2\pi \ln(R_2 / R_1)$

La capacité par unité de longueur d'un câble coaxial est  $C_0 = 2\pi \epsilon_0 / \ln(R_2 / R_1)$

$R_1$  et  $R_2$  étant les rayons extérieur et intérieur

$$1 / (L_0 C_0) = 1 / (\epsilon_0 \mu_0) = c^2 \quad (c : \text{vitesse de la lumière})$$

$\omega = k c$   $k = \omega / c$  Le câble transmet les ondes sans dispersion à la vitesse de la lumière.

En réalité le câble est en général rempli d'un diélectrique de permittivité relative  $\epsilon_r$ . Dans ce cas  $1 / (L_0 C_0) = 1 / (\epsilon_r \epsilon_0 \mu_0) = c^2 / \epsilon_r$

La vitesse de transmission n'est donc que de  $c / (\epsilon_r)^{1/2}$ .

### Impédance du câble

En un point,  $V = q/C$  donc  $\delta V / \delta t = 1/C \delta q / \delta t$   $\delta q / \delta t = i(t, x-a) - i(t, x) = -\delta i / \delta x a$

$$\delta V / \delta t = -\omega \sin(\omega t - kx) \quad \text{et} \quad \delta i / \delta x = k \sin(\omega t - kx)$$

$$-\omega V_m \sin(\omega t - kx) = -k a / C I_m \sin(\omega t - kx) = -k / C_0 I_m \sin(\omega t - kx)$$

$$V_m = k / (\omega C_0) I_m = Z I_m \quad Z \text{ étant l'impédance du câble}$$

$$k / \omega = 1 / v_\phi = (L_0 C_0)^{1/2} \text{ donc}$$

$$Z = (L_0 / C_0)^{1/2}$$

$$(L_0 / C_0)^{1/2} = (\mu_0 / \epsilon_0)^{1/2} \ln(R_2 / R_1) = 37,7 \ln(R_2 / R_1) \quad \text{ce qui vaut une cinquantaine d'ohms.}$$