

## Introduction

Un câble coaxial est constitué d'un conducteur cylindrique (*gaine*, en général reliée à la terre) entourant un conducteur filiforme (*âme* du câble).

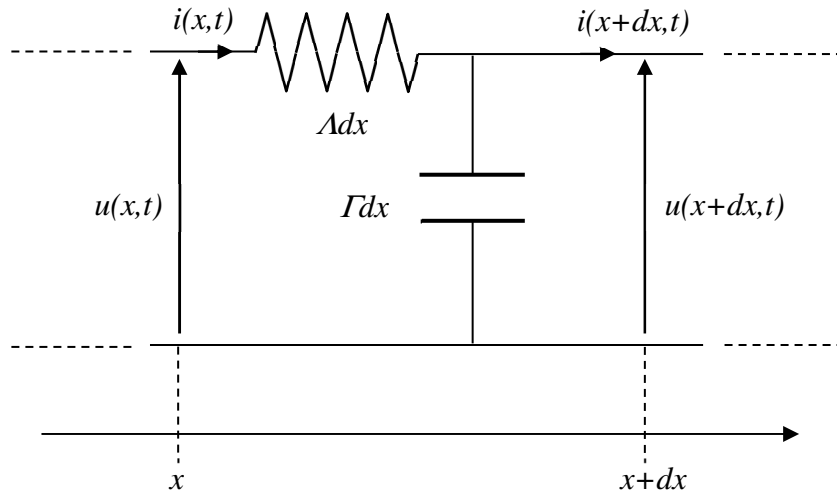
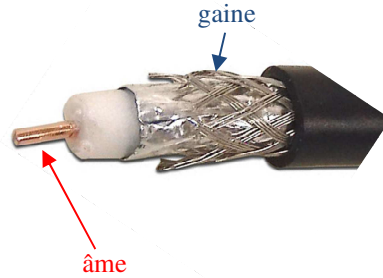
Ce câble peut éventuellement être très long (télécom...).

En électrocinétique, les circuits sont de petites dimensions. Dans ces conditions les phénomènes ondulatoires peuvent être négligés : l'intensité à un instant donné est la même en tout point d'une branche. Les composants et le circuit lui-même sont modélisés par des constantes *localisées* ( $R, L, C$ ).

On parle de l'approximation des régimes quasi stationnaires (**A.R.Q.S.**).

Cette approximation n'est plus valable pour le câble (de longueur  $L = 50$  m en T.P.) et le circuit est modélisé par des *constantes réparties* : inductance linéique  $\Lambda$  ( $H.m^{-1}$ ), capacité linéique  $\Gamma$  ( $F.m^{-1}$ ). Un élément de circuit de longueur  $dx$  présente donc une inductance élémentaire  $\Lambda dx$  (âme) et une capacité élémentaire  $\Gamma dx$  (entre la gaine et l'âme), cet élément de circuit peut alors être traité dans l'ARQS (en effet, l'ARQS n'est pas valide à l'échelle du câble mais reste valide à l'échelle de l'élément  $dx$ ).

La modélisation à l'instant  $t$  d'un élément de câble de longueur  $dx$  est alors la suivante :



On néglige toute perte (résistance linéique, conductance de fuite entre l'âme et la gaine).

On considérera que 
$$\frac{\partial f(x+dx, t)}{\partial t} \approx \frac{\partial f(x, t)}{\partial t}$$

## 1. Équation de propagation sur la ligne

- 1.1. Expliquer en quoi consiste l'A.R.Q.S. et à quelle(s) condition(s) elle est réalisée sachant que la fréquence du GBF peut atteindre quelques MHz et que la longueur du câble est  $L = 50$  m.
- 1.2. Donner l'expression de la tension aux bornes de l'inductance élémentaire en utilisant les notations du schéma.
- 1.3. Donner l'expression de l'intensité du courant dans la capacité élémentaire en utilisant les notations du schéma.
- 1.4. Écrire la loi des mailles et en déduire une équation aux dérivées partielles reliant  $i(x, t)$  et  $u(x, t)$ . Cette équation sera notée (1).
- 1.5. Écrire la loi des nœuds et en déduire une autre équation aux dérivées partielles reliant  $i(x, t)$  et  $u(x, t)$ . Cette équation sera notée (2).
- 1.6. En dérivant (1) par rapport à  $x$  et (2) par rapport à  $t$ , établir l'équation aux dérivées partielles que vérifie  $u(x, t)$ . Cette équation sera notée (3).
- 1.7. Commenter cette équation.
- 1.8. Établir une équation analogue pour  $i(x, t)$ .

## 2. Propagation d'une O.P.P.H.

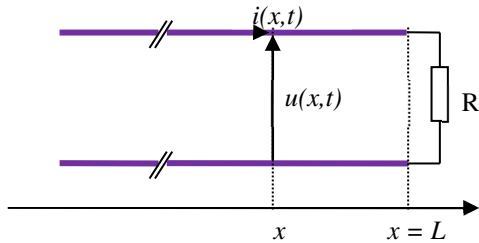
- 2.1. Écrire la forme a priori d'une onde plane progressive harmonique  $u(x, t)$  de pulsation  $\omega$  et de vecteur d'onde  $k$  se propageant selon les  $x$  croissants sous forme réelle.
- 2.2. Rappeler la définition de la vitesse de phase  $v_\phi(\omega)$  de cette O.P.P.H. et justifier cette définition par un calcul simple.
- 2.3. Écrire la forme complexe de cette O.P.P.H.
- 2.4. Établir une relation entre  $\omega$  et  $k$ . Comment appelle-t-on cette relation ?
- 2.5. Que peut-on alors dire de la vitesse de phase ?
- 2.6. Que peut-on alors prévoir quant à la propagation d'un signal non sinusoïdal ? Expliquer en quelques lignes.

## 3. Notion d'impédance caractéristique

- 3.1. En écrivant  $u(x, t)$  et  $i(x, t)$  sous forme d'O.P.P.H. ( $\omega, k$ ) se propageant selon les  $x$  croissants, montrer en utilisant l'équation (1) ou l'équation (2) sous forme complexe que le rapport  $\underline{u}(x, t)/\underline{i}(x, t)$  est une constante liée aux caractéristiques du câble. On notera  $\underline{Z}_C$  cette constante.
- 3.2. Que vaut le même rapport pour une onde se déplaçant en sens inverse ?

#### 4. Réflexions en bout de ligne

On ferme en  $x = L$  un câble semi-infini, s'étendant de  $x = -\infty$  à  $x = L$ , sur une résistance  $R$  (schéma ci-dessous).



- 4.1. Écrire une relation entre  $u(L,t)$  et  $i(L,t)$ .
- 4.2. À quelle condition sur  $R$  une onde progressive peut-elle se propager vers les  $x$  croissants ?
- 4.3. Qu'observe-t-on si cette condition n'est pas vérifiée ?
- 4.4. Définir le coefficient de réflexion en tension  $r_u$  en  $x = L$ .
- 4.5. Établir que  $r_u = \frac{R - Z_C}{R + Z_C}$ .
- 4.6. Donner les valeurs de ce coefficient pour  $R = 0$ ,  $R = \infty$  et  $R = Z_C$  (charge adaptée). Comment réalise-t-on en pratique les deux premières conditions ( $R = 0$  et  $R = \infty$ ) ?
- 4.7. Sachant que la résistance interne du générateur est  $r = 50 \Omega$ , justifier que les signaux ne subissent pas de réflexion en  $x = 0$ .

#### 5. Etude expérimentale

Cf. TP.