



ECOLE  
POLYTECHNIQUE  
DE BRUXELLES

UNIVERSITÉ LIBRE DE BRUXELLES

SYNTHÈSE

---

# Physique des télécommunications ELEC-H-304

---

*Auteur :*  
Nicolas ENGLEBERT

*Professeur :*  
Philippe DE DONCKER

Année 2015 - 2016

# Appel à contribution

## Synthèse Open Source



Ce document est grandement inspiré de l'excellent cours donné par Philippe De Doncker à l'EPB (École Polytechnique de Bruxelles), faculté de l'ULB (Université Libre de Bruxelles). Il est écrit par les auteurs susnommés avec l'aide de tous les autres étudiants et votre aide est la bienvenue ! En effet, il y a toujours moyen de l'améliorer

surtout que si le cours change, la synthèse doit être changée en conséquence. On peut retrouver le code source à l'adresse suivante

<https://github.com/nenglebert/Syntheses>

Pour contribuer à cette synthèse, il vous suffira de créer un compte sur *Github.com*. De légères modifications (petites coquilles, orthographe, ...) peuvent directement être faites sur le site ! Vous avez vu une petite faute ? Si oui, la corriger de cette façon ne prendra que quelques secondes, une bonne raison de le faire !

Pour de plus longues modifications, il est intéressant de disposer des fichiers : il vous faudra pour cela installer  $\text{\LaTeX}$ , mais aussi *git*. Si cela pose problème, nous sommes évidemment ouverts à des contributeurs envoyant leur changement par mail ou n'importe quel autre moyen.

Le lien donné ci-dessus contient aussi un README contenant de plus amples informations, vous êtes invités à le lire si vous voulez faire avancer ce projet !

## Licence Creative Commons

Le contenu de ce document est sous la licence Creative Commons : *Attribution-NonCommercial-ShareAlike 4.0 International (CC BY-NC-SA 4.0)*. Celle-ci vous autorise à l'exploiter pleinement, compte-tenu de trois choses :



1. *Attribution* ; si vous utilisez/modifiez ce document vous devez signaler le(s) nom(s) de(s) auteur(s).
2. *Non Commercial* ; interdiction de tirer un profit commercial de l'œuvre sans autorisation de l'auteur
3. *Share alike* ; partage de l'œuvre, avec obligation de rediffuser selon la même licence ou une licence similaire

Si vous voulez en savoir plus sur cette licence :

<http://creativecommons.org/licenses/by-nc-sa/4.0/>

**Merci !**

# Chapitre 1

## L'électrodynamique

### 1.1 Les équations de Maxwell

Soit les densités de charges  $\rho$  et de courant  $\vec{J}$ . Ces équations s'écrivent **dans le vide**

$$\begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{E}(\vec{r}, t) &= -\frac{\partial \vec{B}(\vec{r}, t)}{\partial t} \\ \operatorname{rot} \vec{B}(\vec{r}, t) &= \mu_0 \vec{J}(\vec{r}, t) + \epsilon_0 \mu_0 \frac{\partial \vec{E}(\vec{r}, t)}{\partial t} \\ \nabla \cdot \vec{B}(\vec{r}, t) &= 0 \\ \nabla \cdot \vec{E}(\vec{r}, t) &= \frac{\rho(\vec{r}, t)}{\epsilon_0}\end{aligned}\tag{1.1}$$

où  $\epsilon_0 = \frac{10^{-9}}{36\pi} \text{ F/m}$  et  $\mu_0 = 4\pi 10^{-7} \text{ H/m}$ . Celles-ci sont locales : en un  $\vec{r}$  et  $t$  donnés. Souvent, à l'endroit où l'on souhaite résoudre ces équations il n'y a pas de  $\rho$  et  $\vec{J}$ . Dès lors, à l'instant  $t$  :

$$\begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{E}(\vec{r}, t) &= -\frac{\partial \vec{B}(\vec{r}, t)}{\partial t} \\ \operatorname{rot} \vec{B}(\vec{r}, t) &= \epsilon_0 \mu_0 \frac{\partial \vec{E}(\vec{r}, t)}{\partial t} \\ \nabla \cdot \vec{B}(\vec{r}, t) &= 0 \\ \nabla \cdot \vec{E}(\vec{r}, t) &= 0\end{aligned}\tag{1.2}$$

Ces équations sont bien locales ; les champs satisfont à cette équation, mais il faut bien avoir une source quelque part : il y en a forcément (au moins) une, mais elle n'apparaît pas localement.

△ Il peut exister  $\vec{J}$  en un point en l'absence de  $\rho$  en ce point, car  $\rho$  est la densité **totale** de charge en un point : on somme toutes les charges + et - ce qui donne un résultat généralement nul. C'est typiquement le cas dans un fil conducteur où le courant circule, mais  $\rho = 0$ . Cependant,  $\vec{J}$  et  $\rho$  sont liés par l'équation de continuité

$$\nabla \cdot \vec{J}(\vec{r}, t) = -\frac{\partial \rho(\vec{r}, t)}{\partial t}\tag{1.3}$$

Considérons un fil traversé par un courant. Si la quantité sortante est inférieure à la quantité entrante, il y a accumulation : c'est ce que nous montre cette équation.

Tenir compte du milieu est difficile (courant, charges de polarisation, ...). Pour régler ça facilement, on procède à un astuce mathématique en remplaçant  $\mu_0$  et  $\epsilon_0$  par  $\mu$  et  $\epsilon$  possédant les caractéristique du milieu. Il s'agit d'un formalisme plus simple, mais la physique se voit être "cachée".

### 1.1.1 La statique

Dans ce cas, on obtient deux équations d'électrostatique et deux équations de magnétisme

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{E}(\vec{r}) &= 0, & \vec{\nabla} \cdot \vec{E}(\vec{r}) &= \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0} \\ \text{rot } \vec{B}(\vec{r}) &= \mu_0 \vec{J}(\vec{r}), & \vec{\nabla} \cdot \vec{B}(\vec{r}) &= 0 \end{aligned} \quad (1.4)$$

Pour résoudre ces équations, il existe deux méthodes

1. Résolution directe
2. Méthode des potentiels

La première méthode n'étant efficace que pour des géométries simples, intéressons-nous à la seconde méthode. La petite difficulté est qu'il faut considérer en plus des équations le potentiel scalaire  $V$  et vecteur  $\vec{A}$ . Il suffit de voir ceci comme une méthode de résolution des ED sans donner plus d'importance à ces potentiels. Pour résoudre les équations il faut premièrement calculer les potentiels

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathcal{D}} \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dV', \quad \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathcal{D}} \frac{\vec{J}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dV' \quad (1.5)$$

Et en déduire les champs

$$\vec{E}(\vec{r}) = -\vec{\nabla}V(\vec{r}), \quad \vec{B}(\vec{r}) = \text{rot } \vec{A}(\vec{r}) \quad (1.6)$$

Physiquement, c'est plus facilement interprétable que les équations de Maxwell car on peut clairement voir le lien de cause à effet. En effet, si le circuit possède une densité de charge  $\rho$  et que l'on veut le potentiel scalaire au point  $r$ , on peut facilement deviner que celui-ci sera  $\propto \rho$  et diminuera avec la distance. Pour avoir le potentiel en tout point, il suffira d'intégrer.

### 1.1.2 L'électrodynamique

Les équations ne peuvent plus être découplées : "*bon chance*" pour la résolution analytique. La méthode des potentiels reste d'application dans un cas général si on déduit les champs à partir de :

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = -\vec{\nabla}V(\vec{r}, t) - \frac{\partial \vec{A}(\vec{r}, t)}{\partial t}, \quad \vec{B}(\vec{r}, t) = \text{rot } \vec{A}(\vec{r}, t) \quad (1.7)$$

où le "terme correcteur" traduit le couplage entre  $\vec{E}$  et  $\vec{B}$ . Jusqu'ici nous avons considéré une approche quasi-statique en supposant que  $V$  à l'instant  $t$  dépendait de la densité de charge à ce même instant, de même pour  $\vec{A}$  négligeant ainsi le temps de propagation.

La nouveauté, c'est qu'à partir de maintenant on considérera que s'il y a une cause quelque part, l'effet ne peut se faire ressentir qu'ultérieurement. Ainsi  $V$  et  $\vec{A}$  ne peuvent dépendre des sources qu'à un moment un peu ultérieur : le temps de propagation. On peut postuler le délai de propagation

$$t_p = \frac{|\vec{r} - \vec{r}'|}{c} \quad (1.8)$$

soit la distance divisée par la vitesse de la lumière. Pour tenir compte de ces délais, il faut réadapter nos définitions

**A retenir :** *Tout l'électromagnétisme en une box*

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathcal{D}} \frac{\rho(\vec{r}', t - \frac{|\vec{r} - \vec{r}'|}{c})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dV', \quad \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathcal{D}} \frac{\vec{J}(\vec{r}', t - \frac{|\vec{r} - \vec{r}'|}{c})}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dV' \quad (1.9)$$

On les dénomme les **potentiels retardés**.

Il est utile de savoir lorsque l'approximation quasi-statique peut être utilisée. Soit  $\tau$  l'échelle de temps caractéristique de variation des sources et  $L$  la dimension caractéristique du système étudié. Le retard doit être pris en compte s'il est de l'ordre du temps caractéristique :  $L/c \sim \tau$ , ou encore

$$L \sim c\tau \quad (1.10)$$

Si la source est sinusoïdale de fréquence  $f$ , on peut considérer que  $\tau$  est la période d'oscillation ( $\tau = 1/f$ ) de sorte à écrire la précédente équation

$$L \sim \frac{c}{f} = \lambda \quad (1.11)$$

En résumé

**A retenir :** La modélisation quasi-statique n'est plus applicable si les dimensions du système sont comparables ou supérieures à la longueur d'onde

$$L \sim \lambda$$

Pour 1 GHz, la longueur d'onde dans le vide vaut 30 cm. On fera ainsi l'approximation quasi-statique lorsque  $L/\lambda \ll 1$ .

Région	$f$ (Hz)	$\lambda$ (m)
ELF	$< 300$	$> 10^6$
ULF	$300 - 3000$	$10^5 - 10^6$
radio	$3 \cdot 10^3 - 3 \cdot 10^9$	$0,1 - 10^5$
micro-ondes	$3 \cdot 10^9 - 3 \cdot 10^{11}$	$10^{-3} - 10^{-1}$
infrarouge	$3 \cdot 10^{11} - 4 \cdot 10^{14}$	$7 \cdot 10^{-7} - 10^{-3}$
lumière visible	$4 \cdot 10^{14} - 7,5 \cdot 10^{14}$	$4 \cdot 10^{-7} - 7 \cdot 10^{-7}$
ultra-violet	$7,5 \cdot 10^{14} - 3 \cdot 10^{16}$	$10^{-8} - 4 \cdot 10^{-7}$
rayons X	$3 \cdot 10^{16} - 3 \cdot 10^{19}$	$10^{-11} - 10^{-8}$
rayons gamma	$> 3 \cdot 10^{19}$	$< 10^{-11}$

Nous nous intéresserons à la zone radio/micro-onde ou  $\lambda \approx 30$  cm. Pour un GSM, la taille de ce-dernier n'est pas négligeable par rapport à ce  $\lambda$  de même pour le wifi à 5,5 GHz où  $\lambda \approx 12$  cm. C'est aussi vrai dans l'infrarouge, mais il existe un formalisme plus simple à hautes fréquences.

Tableau 1.1 – Régions du spectre électromagnétique

*"En fait, passer de la quasi-statique à l'électrodynamique revient à déplacer la modélisation physique des charges et courants vers les champs."*

## 1.2 Énergétique

### 1.2.1 L'énergie électrique

Il existe dans tout l'espace une densité d'énergie électrique, venant de la "séparation" des charges électriques (énergie potentielle pouvant être libérée) :

$$w_e(\vec{r}, t) = \frac{1}{2} \epsilon |\vec{E}(\vec{r}, t)|^2 \quad (1.12)$$

On obtient l'énergie électrique du système de charge par intégration.

### 1.2.2 L'énergie magnétique

Déplacer des charges pour créer un courant exige de fournir un travail stocké sous la forme "d'énergie cinétique" : on définit une densité d'énergie magnétique :

$$w_m(\vec{r}, t) = \frac{1}{2\mu} |\vec{B}(\vec{r}, t)|^2 \quad (1.13)$$

## Chapitre 2

# Les lignes de transmission

### 2.1 Résultat numérique

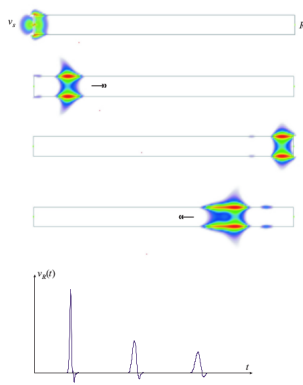


FIGURE 2.1

Considérons un circuit composé uniquement d'une source de tension  $s$  et d'une résistance  $R$ . Dans l'approximation quasi-statique

$$v_R(t) = v_s(t) \quad (2.1)$$

Sortons de cette approximation et considérons que la tension de la source est gaussienne. Ci-dessous, coloré, la norme de la composante verticale du champ électrique. La où il est non-nul, une ddp se crée : une *onde de tension* se propage. Après  $R$ , une partie est *réfléchie* vers la source. Elle peut ainsi faire plusieurs aller-retours. La **ligne de transmission** relie la source à la charge. Ce vocable est utilisé lorsque l'approximation quasi-statique ne s'applique plus. Trois types de lignes différentes sont représentées ci-dessous.

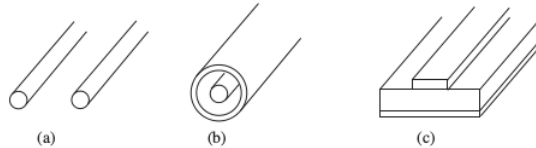


FIGURE 2.2 – (a) Ligne bifilaire (b) ligne coaxiale (c) ligne micro-ruban (microstrip). Notons que l'on désigne le *plan de masse* la ligne du dessous.

### 2.2 Propagation sur une ligne infinie

La ligne infinie permet de se débarrasser des "aller-retours". Considérons une source "continue" de type créneau. La nouveauté est que l'on considère ici les fils : nous avons vu que la ddp entre ceux-ci dépend de la position et du temps :  $v = v(z, t)$ .

Considérons une source idéale  $v_s$ . Avant enclenchement, la ligne est neutre. Une fois celle-ci allumée, sous l'effet d'un champ électrique, il apparaît des densités de charges induites créant une ddp  $v_s$ . Ces charges induites provoquent l'apparition d'un champ électrique un peu plus loin sur la ligne : ce dernier se propage sans être atténué. Le signal n'est donc pas donné par le mouvement des  $e^-$  (qui eux sont "plaqués" à l'extérieur de la ligne) mais par le déplacement du champ électrique. La ligne sert ainsi de *guide* pour le champ électrique par apparition de charges induites.

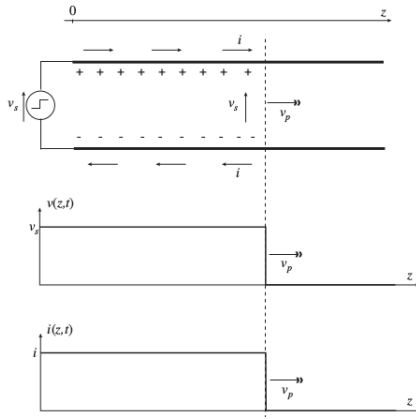


FIGURE 2.3

se charge. Là où le front d'onde est passé, les  $e^-$  ont subi un déplacement microscopique formant un champ qui lui-même, crée un courant : *onde de courant*. Celle-ci doit satisfaire

$$\frac{\partial i}{\partial z} = -\frac{1}{v_p} \frac{\partial i}{\partial t} \quad (2.5)$$

Avec cette relation et la conservation de la charge  $\frac{\partial i}{\partial z} = -\frac{\partial q_l}{\partial t}$  on obtient après intégration (charge initiale et courant initial nuls  $\forall z$ )

$$i(z, t) = v_p q_l(z, t) \quad (2.6)$$

En utilisant cette relation et (2.2) on remarque que le rapport tension/courant est constant en tout point de la ligne<sup>1</sup>

$$\frac{v(z, t)}{i(z, t)} = \frac{1}{v_p C_1} \triangleq Z_C \quad (2.7)$$

où  $Z_C$  est l'**impédance caractéristique** de la ligne : vraie pour la source en  $z = 0$  et équivalente pour la ligne infinie à une résistance de cette valeur : la ligne absorbe en permanence un courant  $v_s/Z_C$ .

## 2.3 Les équations des lignes

Il faut procéder à une décomposition infinitésimale car pas d'effet de retard. Considérons un tel tronçon. On peut voir un tel tronçon comme une capacité valant  $C_1 dz$ . Comme un courant génère un  $\vec{B}$ , le tronçon captera un flux : apparition d'une inductance par unité de longueur

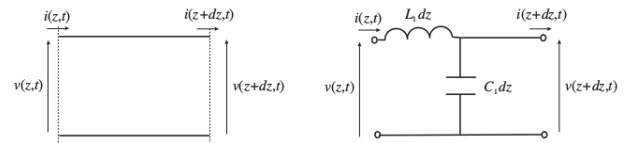


FIGURE 2.4

$$L_1 = \frac{\phi_1}{i} \quad (2.8)$$

Comme le tronçon est infinitésimal, la théorie des circuit s'applique. Le circuit équivalent peut s'écrire mathématiquement

$$\begin{aligned} v(z + dz, t) &= v(z, t) - L_1 dz \frac{\partial i(z, t)}{\partial t} \\ i(z + dz, t) &= i(z, t) - C_1 dz \frac{\partial v(z, t)}{\partial t} \end{aligned} \quad (2.9)$$

1. Pour une onde de tension/courant donnée.



où encore

**A retenir : équations des télégraphistes.**

$$\begin{aligned}\frac{\partial v(z, t)}{\partial z} &= -L_1 \frac{\partial i(z, t)}{\partial t} \\ \frac{\partial i(z, t)}{\partial z} &= -C_1 \frac{\partial v(z, t)}{\partial t}\end{aligned}\quad (2.10)$$

Ces équations montrent que le courant correspond au courant injecté, diminué du courant de fuite dans les capacités. En découplant le système (remplace l'une dans l'autre après en avoir dérivé une) en augmentant l'ordre, on retrouve les équations d'ondes

$$\begin{aligned}\frac{\partial^2 v(z, t)}{\partial z^2} &= L_1 C_1 \frac{\partial^2 v(z, t)}{\partial t^2} \\ \frac{\partial^2 i(z, t)}{\partial z^2} &= L_1 C_1 \frac{\partial^2 i(z, t)}{\partial t^2}\end{aligned}\quad (2.11)$$

Les tensions et courants se propagent donc à la vitesse

$$v_p = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} \quad (2.12)$$

On peut écrire, à partir de la définition (2.7) de  $Z_C$

**A retenir :**

$$Z_C = \sqrt{\frac{L_1}{C_1}} \quad (2.13)$$

La solution de ces équations est bien connue : il s'agit d'ondes progressives (droite) ou régressives (gauche) se déplaçant à vitesse constante. Le premier type de solution a la forme

$$v_+(z, t) = V_+ f(t - z/v_p) \quad V_+ \in \mathbb{R} \quad (2.14)$$

où  $f$  est une fonction quelconque. Cette solution satisfaisant (2.4) correspond à une tension se propageant le long de la ligne sans atténuation ni déformation. Pour trouver le courant  $i_+(z, t)$  associé, on utilise

$$\begin{cases} (2.4) \\ (2.10) \end{cases} \implies \frac{\partial i_+(z, t)}{\partial t} = \frac{1}{v_p L_1} \frac{\partial v_+(z, t)}{\partial t} \quad (2.15)$$

Après intégration (C.I. nulles)

$$i_+(z, t) = \frac{v_+(z, t)}{Z_c} \quad (2.16)$$

Le second type de solution (régressive) est de la forme

$$v_-(z, t) = V_- g(t + z/v_p) \quad V_- \in \mathbb{R} \quad (2.17)$$

On peut déduire le courant  $i_-(z, t)$  (conventionnellement choisi opposé à  $i(z, t)$ , le courant étant défini positif de gauche à droite sur la ligne supérieure) associé à cette onde par résolution de l'ED suivante (similairement au cas de l'onde progressive)

$$\frac{\partial i_-(z, t)}{\partial t} = -\frac{\partial i(z, t)}{\partial t} = \frac{1}{v_p L_1} \frac{\partial v_-(z, t)}{\partial t} \quad (2.18)$$

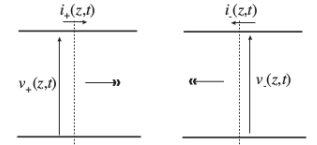


FIGURE 2.5 – Onde progressive (gauche) et régressive (droite)

Après intégration

$$i_-(z, t) = \frac{v_-(z, t)}{Z_c} \quad (2.19)$$

En fonction de l'écho, nous aurons l'une ou l'autre solution. La tension en un point est obtenue en sommant toutes les tensions de toutes les ondes progressives et régressive. Par contre, pour le courant, il faut effectuer la différence par convention. A cause de cette différence, la tension divisée par le courant ne vaut pas  $Z_C$  globalement (mais bien en un point)

## 2.4 Réflexions

### 2.4.1 Coefficients de réflexion

Soit une ligne de transmission sans pertes, uniforme, guidant une onde progressive, de longueur finie  $L$ . Si  $R = Z_C$ , la condition sur la tension et le courant à ses bornes s'écrit

$$\frac{v(L, t)}{i(L, t)} = Z_c \quad (2.20)$$

Soit la relation précédemment trouvée : l'onde n'est pas perturbée par la présence de la résistance et pas de formation d'onde réfléchie (entièrement absorbé par la résistance<sup>2</sup>) : la résistance de charge est **adaptée**, c'est le cas optimal (rien n'est renvoyé à la source). Si  $R \neq Z_c$

$$\frac{v(L, t)}{i(L, t)} = R \quad (2.21)$$

Ce qui n'est plus compatible avec (2.7) : la quantité de charges induites associée à l'onde ne correspond plus à la valeur du courant exigée par  $R$  : perturbation de l'onde et apparition d'une onde réfléchie :

$$\begin{aligned} v(L, t) &= v_+(L, t) + v_-(L, t) \\ i(L, t) &= i_+(L, t) - i_-(L, t) = \frac{v_+(L, t)}{Z_c} - \frac{v_-(L, t)}{Z_c} \end{aligned} \quad (2.22)$$

On définit alors  $\Gamma_L$ , la fraction de l'onde incidente réfléchie : le **coefficient de réflexion** à la charge

$$\Gamma_L = \frac{v_-(L, t)}{v_+(L, t)} = \frac{i_-(L, t)}{i_+(L, t)} \quad (2.23)$$

Avec (2.21) on trouve

**A retenir :**

$$\Gamma_L = \frac{R - Z_c}{R + Z_c} \quad (2.24)$$

Lorsque la ligne est court-circuitée  $R = 0 \rightarrow \Gamma_L = -1$  : tension nulle en bout de ligne. Lorsque la ligne est ouverte  $R = \infty \rightarrow \Gamma = 1$  (courant nul en fin de ligne). L'onde revient à la source et le même phénomène se produit (remplacer  $R$  par  $R_S$ ) : nouvelle onde progressive qui se propage !

### 2.4.2 Application

Voir page 21-23 : rien de compliqué, ce ne sont que des math. Quelques commentaires sur l'équation (2.30) du syllabus. Le premier terme correspond à un aller, le second au retour, le troisième à un aller-retour, ... En mettant  $\Gamma_L$  en évidence, on fait apparaître une série géométrique. Ces calculs décrivent ainsi un état transitoire : après allumage de la source, on observe plusieurs échos jusqu'à une stabilisation vers le résultat quasi-statique.

2. "Les charges induites associées à l'onde, "s'écoulent" dans la résistance pour y former un courant"

## 2.5 Les lignes en régime sinusoïdal permanent

### 2.5.1 Tension et courant sur la ligne

Considérons cette fois-ci une source sinusoïdale : légèrement plus compliqué, car tout variera de façon sinusoïdale également (en supposant que la charge en fin de ligne est linéaire).

$$v_s(t) = V_S \cos(\omega t + \phi_s) = \text{Re} \left( \underline{V}_S e^{j\omega t} \right) \quad (2.25)$$

où  $V_s$  est l'amplitude de la tension,  $\phi_s$  sa phase,  $\omega$  sa pulsation et  $\underline{V}_S = V_S e^{j\phi_s}$ , un phaseur. On peut faire de même pour les tensions et courants

$$\begin{aligned} v(z, t) &= \text{Re} \left( \underline{V}(z) e^{j\omega t} \right) \\ i(z, t) &= \text{Re} \left( \underline{I}(z) e^{j\omega t} \right) \end{aligned} \quad (2.26)$$

⚠ Ces phaseurs dépendent ici de  $z$  ! On peut ré-écrire les équations des télégraphistes

**A retenir :**

$$\begin{aligned} \frac{d\underline{V}(z)}{dz} &= -j\omega L_1 \underline{I}(z) \\ \frac{d\underline{I}(z)}{dz} &= -j\omega C_1 \underline{V}(z) \end{aligned} \quad (2.27)$$

On peut, comme précédemment, découpler le système

$$\begin{aligned} \frac{d^2 \underline{V}(z)}{dz^2} &= -\omega^2 L_1 C_1 \underline{V}(z) = -\beta^2 \underline{V}(z) \\ \frac{d^2 \underline{I}(z)}{dz^2} &= -\omega^2 L_1 C_1 \underline{I}(z) = -\beta^2 \underline{I}(z) \end{aligned} \quad (2.28)$$

où  $\beta = \omega \sqrt{L_1 C_1}$ . La résolution de ces équations donne

$$\begin{aligned} \underline{V}_+(z) &= V_+ e^{-j\beta z}, & \underline{V}_-(z) &= V_- e^{j\beta z} \\ \underline{I}_+(z) &= I_+ e^{-j\beta z}, & \underline{I}_-(z) &= I_- e^{j\beta z} \end{aligned} \quad (2.29)$$

Nous avons travaillé en phaseur : il s'agit de la situation en régime décrite par la superposition d'une seule onde progressive et une seule onde régressive.

$$\begin{aligned} \underline{V}(z) &= V_+ e^{-j\beta z} + V_- e^{j\beta z} \\ \underline{I}(z) &= I_+ e^{-j\beta z} - I_- e^{j\beta z} \end{aligned} \quad (2.30)$$

En utilisant les équations des télégraphistes, on obtient

$$\frac{V_+}{I_+} = \frac{V_-}{I_-} = Z_c \quad (2.31)$$

Notons que le terme d'exponentielle imaginaire correspond aux changement de phases dus au délai de propagation. Pour voir une phase constante (argument constant), il faut se déplacer à vitesse

$$\frac{\omega}{\beta} = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = v_p \quad (2.32)$$

soit la **vitesse de phase** (qui vaut bien la vitesse de propagation sur la ligne). La longueur d'onde, elle, vaut  $\lambda = \frac{2\pi}{\beta}$ .

### 2.5.2 Application

Avec  $Z_C$ , on peut écrire la tension et le courant le long de la ligne

$$\begin{aligned} \underline{V}(z) &= V_+ e^{-j\beta z} + V_- e^{j\beta z} \\ \underline{I}(z) &= \frac{V_+}{Z_c} e^{-j\beta z} - \frac{V_-}{Z_c} e^{j\beta z} \end{aligned} \quad (2.33)$$

En  $z = L$

$$\frac{\underline{V}(L)}{\underline{I}(L)} = Z_L \quad (2.34)$$

En définissant le coefficient de réflexion à la charge

$$\Gamma_L = \frac{V_-(L)}{V_+(L)} = \frac{V_-}{V_+} e^{2j\beta L} \quad (2.35)$$

On peut alors écrire la condition en bout de ligne

$$Z_L = Z_c \frac{1 + \Gamma_L}{1 - \Gamma_L} \Leftrightarrow \Gamma_L = \frac{Z_L - Z_c}{Z_L + Z_c} \quad (2.36)$$

Les C.I permettent de déterminer  $V_+$  et  $V_-$ . Le calcul ne sera pas détaillé ici. Discutons néanmoins l'expression obtenue

$$V_+ = \frac{Z_c}{Z_S + Z_c} \left( 1 + \Gamma_L \Gamma_S e^{-2j\beta L} + \Gamma_L^2 \Gamma_S^2 e^{-4j\beta L} + \dots \right) \underline{V}_S \quad (2.37)$$

La tension en situation de régime est la superposition de la tension appliquée par la source et de l'ensemble des échos (chaque exp. correspond au délai supplémentaire de chaque écho). Cette expression est intéressante car celle-ci dépend de  $L$ . Plaçons-nous en  $L = \lambda/4$  : la ligne se comporte comme un circuit ouvert. En augmentant  $L$ , la partie imaginaire devient négative : elle se comporte comme une capacité. On repasse ensuite par  $Z = 0$ , puis on retrouve un comportement inductif. Il s'agit de la courbe pleine ci-contre.

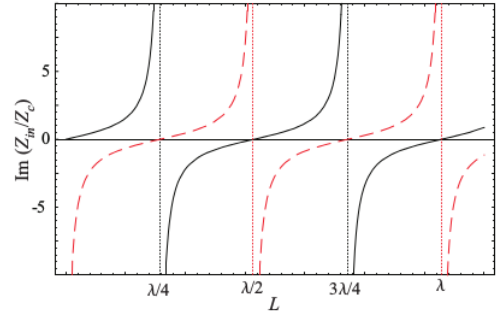


FIGURE 2.6

Analysons maintenant la courbe en pointillée correspondant à une ligne *ouverte* (!). Si  $L = \lambda/4$ , le générateur "verra" un circuit fermé ! On voit dès lors qu'à partir d'une ligne, il est possible de réaliser ce que l'on souhaite rien qu'en jouant sur la longueur.

### 2.5.3 Impédance d'entrée

L'impédance d'entrée de la ligne est celle vue par la source

$$Z_{in} = \frac{\underline{V}(0)}{\underline{I}(0)} \quad (2.38)$$

Avec (2.33) et (2.35) :

$$\begin{aligned} \underline{V}(z) &= V_+ \left( e^{-j\beta z} + \Gamma_L e^{-2j\beta L} e^{j\beta z} \right) \\ \underline{I}(z) &= \frac{V_+}{Z_c} \left( e^{-j\beta z} - \Gamma_L e^{-2j\beta L} e^{j\beta z} \right) \end{aligned} \quad (2.39)$$

Par définition de  $Z_{in}$

**A retenir :**

$$Z_{in} = Z_c \frac{1 + \Gamma_L e^{-2j\beta L}}{1 - \Gamma_L e^{-2j\beta L}} \quad (2.40)$$

L'impédance d'entrée va non seulement dépendre de l'impédance caractéristique de la ligne connectée, mais également de la longueur de la ligne (un déphasage pouvant causer des interférences est à prendre en compte).

#### 2.5.4 Ondes stationnaires

Nous avons vu que pour bien bosser à HF, il fallait que les éléments soient adaptées pour le traitement des signaux. Or, les composants présentent toujours des tolérances : comment caractériser la désadaptation ? Un outil est le taux d'ondes stationnaires. La tension sur la ligne est la somme d'une onde progressive et régressive (où l'on a utilisé la définition de  $V_-$  de la sous-section 2.5.1) :

$$\begin{aligned} \underline{V}(z) &= V_+(e^{-j\beta z} + \Gamma_L e^{-2j\beta L} e^{j\beta z}) \\ &= V_+ e^{-j\beta z} (1 + \Gamma_L e^{-2j\beta(L-z)}) \end{aligned} \quad (2.41)$$

Si la charge est adaptée  $\Gamma_L = 0 \rightarrow \underline{V}(z) = V_+ e^{-j\beta z}$ , soit une seule onde progressive d'amplitude constante  $|\underline{V}(z)| = |V_+|$  : en chaque point de la ligne l'oscillation est la même. On remarque bien l'onde progressive dans le temporel (on se simplifie la tâche en supposant  $V_+ \in \mathbb{R}$ )

$$v(z, t) = V_+ \cos(\omega t - \beta z) \quad (2.42)$$

Si la ligne est ouverte  $\Gamma_L = 1$ , on peut faire apparaître un cosinus après mise en évidence :

$$\underline{V}(z) = V_+ e^{-j\beta z} (1 + e^{-2j\beta(L-z)}) = 2V_+ e^{-j\beta L} \cos(\beta(L-z)) \Rightarrow |\underline{V}(z)| = |2V_+ \cos(\beta(L-z))| \quad (2.43)$$

Ici l'amplitude dépend de la position. En temporel (si  $V_+ \in \mathbb{R}$ )

$$v(z, t) = 2V_+ \cos(\beta(L-z)) \cos(\omega t - \beta L) \quad (2.44)$$

Il n'y a plus de terme de propagation ( $\omega t \pm \beta z$ ) : ceci est une onde stationnaire<sup>3</sup>. Si on repère des zéros parfait ou des "doublement d'amplitude" parfait c'est que rien n'est absorbé, le récepteur ne fonctionne donc pas.

△ Si la ligne est ouverte mais de longueur  $L = \lambda/4 \rightarrow \beta L = \pi/2$  la tension de ligne est nulle et cette ligne apparaît pour la source comme un court-circuit :

$$\underline{I}(z) = \frac{V_+}{Z_c} e^{j\beta z} (1 - e^{-2j\beta(L-z)}) = \frac{2jV_+}{Z_c} e^{-j\beta L} \sin(\beta(L-z)) \quad (2.45)$$

Le courant est bien nul en bout de ligne, mais pas ailleurs : le courant est dû à des oscillations locales et non globales des  $e^-$ , un courant local peut donc exister. S'il y a du courant, il y a production d'onde EM, c'est le principe de fonctionnement des antennes : un fil suffit car le courant passe même si le fil est ouvert.

Étudions maintenant le cas général (tension le long de la ligne en phaseur) :

$$\underline{V}(z) = V_+ e^{-j\beta z} (1 + \Gamma_L e^{-2j\beta(L-z)}) \rightarrow |\underline{V}(z)| = |V_+| |1 + \Gamma_L e^{-2j\beta(L-z)}| \quad (2.46)$$

---

3. On peut s'en rendre compte en remarquant que les zéros ne dépendent pas de  $t$ .

Le module de l'imaginaire valant l'unité, l'amplitude varie entre :

$$|\underline{V}(z)|_{\max} = |V_+|(1 + |\Gamma_L|), \quad |\underline{V}(z)|_{\min} = |V_+|(1 - |\Gamma_L|) \quad (2.47)$$

Ces deux valeurs ne sont égales que si la charge est adaptée. La désadaptation est alors caractérisée par

**A retenir : VSWR**

$$\frac{|\underline{V}(z)|_{\max}}{|\underline{V}(z)|_{\min}} = \frac{1 + |\Gamma_L|}{1 - |\Gamma_L|} \quad (2.48)$$

Soit le **taux d'onde stationnaire en tension**. Plus il est proche de l'unité, mieux c'est. En pratique, on espère  $VSWR \leq 2$ .

### 2.5.5 Puissance transmise à la charge

La puissance moyenne dissipée dans une impédance vaut

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T v(t)i(t) dt \quad \leftrightarrow \quad P = \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\underline{V}\underline{I}^*) \quad (2.49)$$

La puissance de l'onde progressive et régressive vaudront (on remplace, distribue,...)

$$\begin{aligned} P_+ &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\underline{V}_+ \underline{I}_+^*) = \frac{|V_+|^2}{2Z_c} \\ P_- &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}(\underline{V}_- \underline{I}_-^*) = \frac{|V_-|^2}{2Z_c} = |\Gamma_L|^2 \frac{|V_+|^2}{2Z_c} \end{aligned} \quad (2.50)$$

où l'on a remplacé  $V_-$  par son expression utilisant le coefficient de réflexion. Calculons la puissance consommée

$$\begin{aligned} P_L &= \frac{1}{2} \operatorname{Re}[\underline{V}(L) \underline{I}^*(L)] \\ &= \operatorname{Re} \left[ \frac{|V_+|^2}{Z_c} \left( e^{-j\beta L} + \Gamma_L e^{j\beta L} \right) \left( e^{j\beta L} - \Gamma_L^* e^{-j\beta L} \right) \right] \\ &= \operatorname{Re} \left[ \frac{|V_+|^2}{Z_c} (1 - |\Gamma_L|^2) + \frac{|V_+|^2}{Z_c} (\Gamma_L - \Gamma_L^*) \right] \end{aligned} \quad (2.51)$$

Comme  $\Gamma_L - \Gamma_L^*$  est purement imaginaire :

$$P_L = \frac{1}{2} \frac{|V_+|^2}{Z_c} (1 - |\Gamma_L|^2) = P_+ - P_- \quad (2.52)$$

Ce que l'utilisateur "utilise" est bien la différence entre ce qui est injecté et réfléchi. Conventionnellement on fixe  $\Gamma_L = 1/3$  pour avoir une puissance transmise de 90%.

### 2.5.6 Les pertes

IRL, il y a toujours des pertes (joules dans les fils et dans les diélectriques (ils chauffent, effet four à micro-onde)). Modélisons les pertes joules par une résistance linéaire  $R_1$  et les pertes diélectriques par une conductance linéique  $G_1$  en parallèle. Les équations des télégraphistes s'écrivent

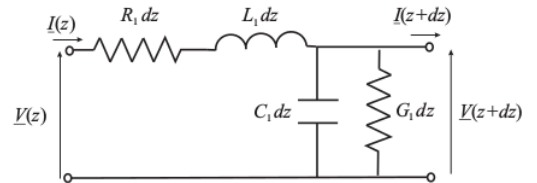


FIGURE 2.7

$$\begin{aligned} \frac{d\underline{V}(z)}{dz} &= -(R_1 + j\omega L_1) \underline{I}(z) \\ \frac{d\underline{I}(z)}{dz} &= -(G_1 + j\omega C_1) \underline{V}(z) \end{aligned} \quad (2.53)$$

En découplant

$$\begin{aligned}\frac{d^2 \underline{V}(z)}{dz^2} &= (R_1 + j\omega L_1)(G_1 + j\omega C_1) \underline{V}(z) = \gamma^2 \underline{V}(z) \\ \frac{d^2 \underline{I}(z)}{dz^2} &= (R_1 + j\omega L_1)(G_1 + j\omega C_1) \underline{I}(z) = \gamma^2 \underline{I}(z)\end{aligned}\quad (2.54)$$

où  $\gamma = \alpha + j\beta = \sqrt{(R_1 + j\omega L_1)(G_1 + j\omega C_1)}$ , la constante de propagation complexe. Les solutions de la première équations sont

$$\begin{aligned}\underline{V}_+(z) &= V_+ e^{-\gamma z} = V_+ e^{-\alpha z} e^{-j\beta z} \rightarrow v_+(z, t) = V_+ e^{-\alpha z} \cos(\omega t - \beta z) \\ \underline{V}_-(z) &= V_- e^{\gamma z} = V_- e^{\alpha z} e^{j\beta z} \rightarrow v_-(z, t) = V_- e^{\alpha z} \cos(\omega t + \beta z)\end{aligned}\quad (2.55)$$

Les pertes causent une atténuation exponentielle du signal. Pour l'onde régressive, on pourrait croire que l'exponentielle positive n'est pas physique mais il n'en n'est rien : les  $z$  décroissent. On retrouve des solution semblables pour le courant

$$\begin{aligned}\underline{I}_+(z) &= I_+ e^{-\gamma z} \\ \underline{I}_-(z) &= I_- e^{\gamma z}\end{aligned}\quad (2.56)$$

Selon les équations des télégraphistes  $\frac{V_+}{I_+} = \frac{V_-}{I_-} = Z_c$ , désormais  $Z_c \in \mathbb{C}$  :

$$Z_c = \sqrt{\frac{R_1 + j\omega L_1}{G_1 + j\omega C_1}} \quad (2.57)$$

La puissance de l'onde progressive vaut, à l'aide de la précédente sous-section :

$$P_+(z) = \text{Re} \left( \frac{|V_+|^2}{2Z_c^*} \right) e^{-2\alpha z} \quad (2.58)$$

où  $\alpha$  est bien la partie réelle de la constante de propagation : cette constante est à connaître. Hélas, elle n'est jamais directement donnée (trop facile). On peut néanmoins la retrouver avec

$$\alpha_d[\text{dB}] = 10 \log \frac{\text{Re} \left( \frac{|V_+|^2}{2Z_c^*} \right) e^{-2\alpha z}}{\text{Re} \left( \frac{|V_+|^2}{2Z_c^*} \right) e^{-2\alpha(z+d)}} = 20 \log e^{\alpha d} = (20 \log e) \alpha d = 8,686 \alpha d \quad (2.59)$$

où  $d$  est une distance.

## 2.6 Scattering parameters

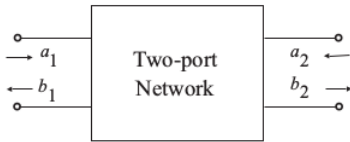


FIGURE 2.8

Considérons un quadripôle. Nous allons essayer de trouver une matrice de transformation entre l'entrée et la sortie, non plus en terme de tension mais en terme d'onde progressive et régressive. Il s'agit d'une théorie complexe mais assez simple dans le cas où  $Z_c \in \mathbb{R}$ .

Afin d'éliminer les  $Z_c$ , définissons les paramètres (d'entrée ( $a$ ) et de sortie ( $b$ ) des entrées 1 et 2) :

$$\begin{aligned}a_1 &= \frac{V_{1+}}{\sqrt{Z_c}}, & a_2 &= \frac{V_{2+}}{\sqrt{Z_c}} \\ b_1 &= \frac{V_{1-}}{\sqrt{Z_c}}, & b_2 &= \frac{V_{2-}}{\sqrt{Z_c}}\end{aligned}\quad (2.60)$$

La **matrice de répartition** (*scattering matrix*) permet de lier la sortie à l'entrée

$$\begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} S_{11} & S_{12} \\ S_{21} & S_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a_1 \\ a_2 \end{pmatrix} \quad (2.61)$$

La mesure des  $S$ -paramètres ne nécessite que la connaissance de l'impédance des ports. Par exemple, pour  $S_{11}$  :

$$S_{11} = \left. \frac{b_1}{a_1} \right|_{a_2=0} \quad (2.62)$$

## 2.7 The Smith Chart

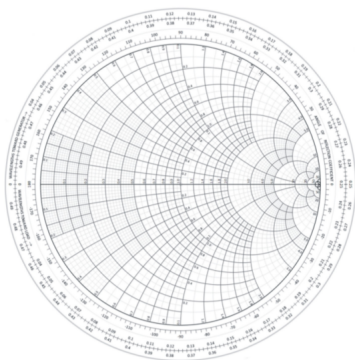


FIGURE 2.9

L'abaque de Smith est historiquement important : il était utilisé avant l'arrivée de Matlab et ses sbrabs. Nous avons vu que le coefficient de réflexion en **bout de ligne** était donné par

$$\Gamma(L) = \frac{Z_L - Z_c}{Z_L + Z_c} \quad (2.63)$$

Connaissant les phaseurs des ondes progressives et régressives, on peut obtenir une expression donnant le coefficient de réflexion en chaque point

$$\Gamma(z) = \frac{V_-(z)}{V_+(z)} = \Gamma(L) e^{2j\beta(z-L)} \quad (2.64)$$

où  $\beta = \omega\sqrt{L_1 C_1}$ . On peut encore écrire cette expression avec celle de l'impédance d'entrée

$$\Gamma(z) = \frac{Z_{in}(z) - Z_c}{Z_{in}(z) + Z_c} \quad (2.65)$$

où  $Z_{in}(z) = Z_c \frac{1 + \Gamma(z)}{1 - \Gamma(z)}$ . On peut définir une impédance d'entrée normalisée  $z_{in} = r + jx = Z_{in}(z)/Z_c$ . En écrivant

$$\Gamma(z) = \Gamma_r + j\Gamma_i \quad (2.66)$$

Avec cette décomposition et celle de  $z_{in}$ , on peut écrire

$$r + jx = \frac{1 + \Gamma_r + j\Gamma_i}{1 - \Gamma_r - j\Gamma_i} = \frac{1 - \Gamma_r^2 - \Gamma_i^2 + 2j\Gamma_i}{(1 - \Gamma_r)^2 + \Gamma_i^2} \quad (2.67)$$

En identifiant  $r$  et  $x$ , on peut obtenir deux équations de cercles après réarrangement :

$$\begin{aligned} \left( \Gamma_r - \frac{r}{r+1} \right)^2 + \Gamma_i^2 &= \left( \frac{1}{1+r} \right)^2 \\ (\Gamma_r - 1)^2 + \left( \Gamma_i - \frac{1}{x} \right)^2 &= \left( \frac{1}{x} \right)^2 \end{aligned} \quad (2.68)$$

On obtient ainsi un ensemble de cercles  $r$  et  $x$  constant. En les superposant et en choisissant un point  $x$  et  $r$ , il est possible de trouver  $\Gamma_i$  et  $\Gamma_r$ . C'est un bazooka pour quelque chose d'assez simple, mais il faut au moins en avoir entendu parlé une fois.



## 2.8 Impedance matching

Il est important que l'impédance de charge soit adaptée par rapport à l'impédance caractéristique de ligne, c-à-d  $Z_L = Z_c$ . Si ce n'est pas le cas, il faut insérer dans le circuit un adaptateur d'antenne (matching network) comme représenté Figure 2.10(a). Supposons qu'on ait des lignes de transmission sans pertes, ceci permettant de considérer  $Z_c \in \mathbb{R}$ .

On utilise un adaptateur d'antenne afin de satisfaire  $Z_{in} = Z_c$ . Dans la plupart des cas,  $Z_L \in \mathbb{C}$ , l'adaptateur doit donc fixer 2 degrés de liberté (Re et Im). On va en parler de 2, le *transformateur quart d'onde* pour le cas où  $Z_L \in \mathbb{R}$ , l'*embout d'adaptation* (stub matching) pour le cas général.

### 2.8.1 Transformateur quart d'onde

Hypothèse :  $R_L \in \mathbb{R}$ . Représente Figure 2.10(b), il consiste à rajouter une ligne de transmission sans perte de longueur  $L = \lambda/4$  et d'impédance caractéristique  $Z_{qw} \neq Z_c$ . À l'aide de (2.40)

$$Z_{in} = Z_{qw} \frac{1 + \Gamma_L e^{-2j\beta L}}{1 - \Gamma_L e^{-2j\beta L}} \quad (2.69)$$

avec  $L = \lambda/4$  et  $\Gamma_L = \frac{R_L - Z_{qw}}{R_L + Z_{qw}}$ , donc

$$Z_{in} = \frac{Z_{qw}^2}{R_L} \quad (2.70)$$

$\Rightarrow Z_{in} \in \mathbb{R}$ . Pour avoir  $Z_{in} = Z_c$

$$Z_{qw} = \sqrt{Z_c R_L} \quad (2.71)$$

### 2.8.2 Embout d'adaptation

Si  $R_L \in \mathbb{C} \Rightarrow 2$  degré de liberté. Ici, on va placer à une distance  $d$  de  $R_L$  une réactance  $Y_s$  en parallèle avec la ligne (degré de liberté :  $d$  et  $Y_s$ ) comme représenté Figure 2.10(c). Comme la réactance est en parallèle avec la ligne,  $Y_c = 1/Z_c$ .

On commence sans la réactance en parallèle. La réactance d'entrée vue à une distance  $d$  de la charge est donnée par l'inverse de (2.40) avec  $z = L - d$

$$Y_{in} = Y_c \frac{1 - \Gamma(L - d)}{1 + \Gamma(L - d)} \quad (2.72)$$

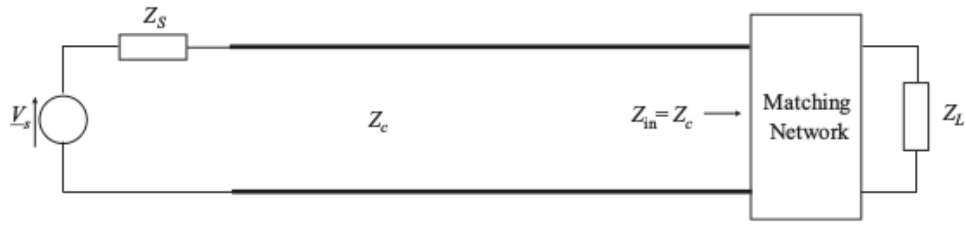
On sait toujours choisir  $d$  tel que  $\text{Re}(Y_{in}) = Y_c$ .  $Y_{in}$  prend donc la forme suivante

$$Y_{in} = Y_c + jB \quad (2.73)$$

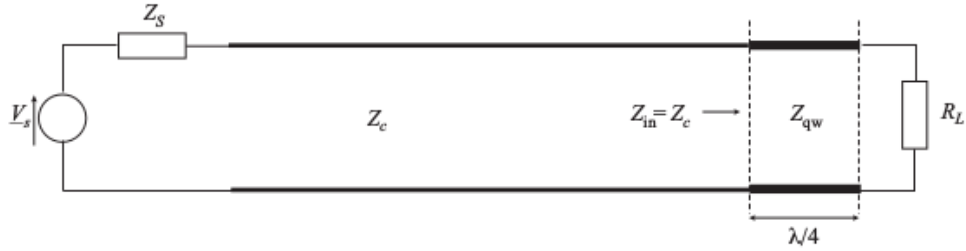
Maintenant, on ajoute la réactance  $Y_s$  en parallèle au point  $d$ . La réactance d'entrée totale devient

$$Y_{in} = Y_c + jB + Y_s \quad (2.74)$$

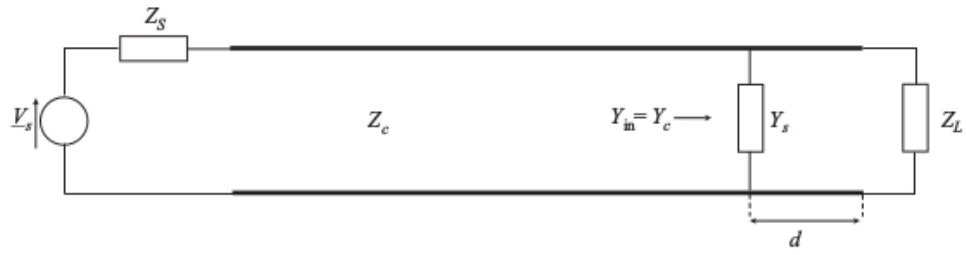
on est adapté lorsque  $Y_s = -jB$ . En pratique, la réactance est définie sur base de test avec un embout circuit-ouvert ou un embout court-circuit d'une ligne de transmission sans perte.



(a) Adaptation d'antenne



(b) Transformateur quart d'onde



(c) Embout d'adaptation

FIGURE 2.10 – Adaptation d'antenne

## Chapitre 3

# Les états variables

### 3.1 Les champs en régime sinusoïdal permanent

#### 3.1.1 Les équations de Maxwell

Si le milieu est linéaire et que la fréquence est fixée il n'y aura pas de modification de la fréquence et tous les champs oscilleront à celle-ci. En un point  $\vec{r}$ , le champ électrique polarisé en  $x$  varie selon

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = E_x(\vec{r}, \omega) \cos(\omega t + \phi_x(\vec{r}, \omega)) \vec{1}_x \quad (3.1)$$

On peut écrire ça sous forme de phaseur. Seule différence : le phaseur est un **vecteur complexe** :  $\underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) = \underline{E}_x(\vec{r}, \omega) \vec{1}_x$ . Bien sûr, il faudrait normalement considérer les trois composantes :

$$\underline{\vec{E}} = \underline{E}_x(\vec{r}, \omega) \vec{1}_x + \underline{E}_y(\vec{r}, \omega) \vec{1}_y + \underline{E}_z(\vec{r}, \omega) \vec{1}_z \quad (3.2)$$

On peut également définir les phaseurs suivant :  $\underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega)$ ,  $\underline{\vec{J}}(\vec{r}, \omega)$  et  $\underline{\vec{\rho}}(\vec{r}, \omega)$ . L'avantage est que les équations de Maxwell deviennent algébriques

$$\begin{aligned} \text{rot } \underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) &= -j\omega \underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega) \\ \text{rot } \underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega) &= \mu \underline{\vec{J}}(\vec{r}, \omega) + j\omega \epsilon \mu \underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) \\ \nabla \cdot \underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega) &= 0 \\ \nabla \cdot \underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) &= \frac{\underline{\rho}(\vec{r}, \omega)}{\epsilon} \end{aligned} \quad (3.3)$$

Ce système couple le champ électrique et magnétique. Exprimons sous forme intégrale la première équation (intégration sur la surface)

$$\int_S \text{rot } \underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} = -j\omega \int_S \underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \quad (3.4)$$

Par le théorème de Stokes :

**A retenir : Loi de Faraday en phaseur**

$$\oint_C \underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{l} = -j\omega \int_S \underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \quad (3.5)$$

À toute variation temporelle du champ magnétique est associé un champ électrique.

De même, pour la seconde équation

$$\int_S \text{rot } \underline{\vec{B}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} = \underbrace{\mu \int_S \underline{\vec{J}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S}}_{=I} + j\omega \epsilon \mu \int_S \underline{\vec{E}}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \quad (3.6)$$

Par le théorème de Stokes

**A retenir : Loi d'Ampère en phaseur**

$$\oint_C \vec{B}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{l} = \mu I + j\omega\epsilon\mu \int_S \vec{E}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \quad (3.7)$$

À tout courant ou à toute variation temporelle du champ électrique, est associé un champ magnétique.

### 3.1.2 Résolution des équations de Maxwell

A part si la géométrie le permet, il est plus simple de passer par la méthode des potentiels retardés. Montrons que si  $\vec{J}(\vec{r}, \omega)$  est le phaseur associé à la densité de courant, alors

$$\vec{J}(\vec{r}, \omega) e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad (3.8)$$

où  $\beta = \omega/c$  est le nombre d'onde, est le phaseur associé à la densité de courant **retardée**. En effet

$$\begin{aligned} \text{Re} \left( \vec{J}(\vec{r}, \omega) e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|} e^{j\omega t} \right) &= \text{Re} \left( \vec{J}(\vec{r}, \omega) e^{j\omega t - j\frac{\omega}{c}|\vec{r}-\vec{r}'|} \right) \\ &= \text{Re} \left( \vec{J}(\vec{r}, \omega) e^{j\omega \left( t - \frac{|\vec{r}-\vec{r}'|}{c} \right)} \right) \\ &= \vec{J} \left( \vec{r}, t - \frac{|\vec{r}-\vec{r}'|}{c} \right) \end{aligned} \quad (3.9)$$

Ceci montre que l'exponentielle implique bien ce retard : chaque  $e^{j\beta\clubsuit}$  modélise le délai de propagation jusqu'à ce  $\clubsuit$ . En suivant un même raisonnement pour  $\underline{\rho}$ , on peut écrire l'expression phaseurs des potentiels retardés

**A retenir :**

$$\underline{V}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{\mathcal{D}} \underline{\rho}(\vec{r}') \frac{e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dV', \quad \underline{\vec{A}}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathcal{D}} \underline{\vec{J}}(\vec{r}') \frac{e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dV' \quad (3.10)$$

En phaseurs, on obtient (à une constante près) les potentiels en intégrant les sources multipliées par le **propagateur** (ou *fonction de Green*)

$$G(\vec{r}, \vec{r}') = \frac{e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad (3.11)$$

Si l'on connaît la densité en  $\vec{r}'$  et qu'on la désire en  $\vec{r}$ , il suffira juste de la multiplier par le propagateur qui va décrire comment l'effet se manifestera jusque là (ce n'est pas instantané. Remarquons qu'en statique ceci vaudrait 1 et on retrouverait la fonction de Green de l'électrostatique). Le dénominateur sera justifié plus loin. En bref

$$e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad (3.12)$$

modélise le délai de propagation entre  $\vec{r}'$  et  $\vec{r}$ .

EXEMPLE : Considérons une ligne de courant. Avec le précédent chapitre, on peut calculer le courant en tout point et en déduire  $\underline{J}$ . On peut faire de même pour  $\underline{\rho}$ . Par intégration avec le propagateur, on peut calculer  $\underline{V}$  et  $\underline{\vec{A}}$  en tout point et donc  $\underline{E}$  et  $\underline{B}$ .

### 3.1.3 La jauge de Lorentz

Si l'on effectue une étude des dimensions de notre problème, nous pouvons nous rendre compte que nous avons un degré de liberté de moins que ce nous pouvions penser : c'est là qu'intervient la théorie des jagues, où le cas de l'électromagnétisme est le prototype le plus simple de cette théorie<sup>1</sup>.

**A retenir : Jauge de Lorentz**

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A}(\vec{r}, \omega) = -j\omega\mu_0\epsilon_0 V(\vec{r}, \omega) \quad (3.13)$$

En calculant cette jauge, on peut tout déduire : elle permet de se passer de l'équation du potentiel scalaire (on peut obtenir  $V$  à partir de  $\vec{A}$  et qui plus est de façon plus simple). La démonstration n'est pas à connaître.

## 3.2 Application : l'effet pelliculaire

À haute fréquence  $\vec{J}$  n'est plus constante au sein d'une section de fil. Comme nous sommes ici dans un cas *très académique*, le plus simple est de passer par les équations de Maxwell et d'appliquer  $\vec{J} = \sigma \vec{E}$  :

$$\text{rot } \vec{B}(\vec{r}, \omega) = \mu\sigma \vec{E}(\vec{r}, \omega) + j\omega\mu\epsilon \vec{E}(\vec{r}, \omega) \quad (3.14)$$

Or  $\epsilon \ll \sigma$  (En effet :  $\frac{\sigma}{\omega\epsilon} \approx \frac{10^{18}}{f}$ ) : le terme de conduction est bien supérieur au terme de courant de déplacement que l'on négligera ici. Il faut alors résoudre

$$\begin{aligned} \oint_C \vec{E}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{l} &= -j\omega \int_S \vec{B}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \\ \oint_C \vec{B}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{l} &= \mu\sigma \int_S \vec{E}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \end{aligned} \quad (3.15)$$

Pour montrer que les deux champs sont liés, nous allons ici faire un raisonnement itératif. Soit un courant selon  $z$  et  $E_0$  la valeur du champ électrique au centre de la section. À très basse fréquences

$$\vec{E} = E_0 \vec{1}_z \quad (3.16)$$

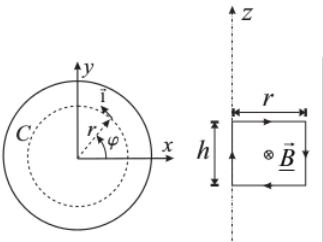


FIGURE 3.1

Ce champ est forcément associé à un champ d'induction, disons  $\vec{B} = B_0 \vec{1}_\varphi$ . En considérant un contour ampérien circulaire

$$\begin{aligned} \oint_C \vec{B}_0 \cdot d\vec{l} &= \oint_C B_0 \vec{1}_\varphi \cdot \vec{1}_\varphi dl = 2\pi r B_0 \\ \mu\sigma \int_S \vec{E}_0 \vec{1}_z \cdot d\vec{S} &= \mu\sigma \int_S E_0 \vec{1}_z \cdot \vec{1}_z dS = \mu\sigma \pi r^2 E_0 \end{aligned} \quad (3.17)$$

Dès lors  $\vec{B} = B_0 \vec{1}_\varphi = \frac{\mu\sigma}{2} r E_0 \vec{1}_\varphi$ . Or le champ d'induction magnétique varie, Faraday doit être vérifiée. Or, en remplaçant cette expression dans celle de la loi de Faraday cela ne fonctionne pas. Le champ électrique postulé n'est pas correct, il faut lui apporter un terme correcteur lorsqu'on s'éloigne du centre (et donc nul en  $r = 0$ ) :

$$\vec{E} = (E_0 + E_1(r)) \vec{1}_z \quad (3.18)$$

Appliquons la loi de Faraday en choisissant un contour rectangulaire :

$$\oint_C (E_0 + E_1(r)) \vec{1}_z \cdot d\vec{l} = -j\omega \int_S \vec{B}(r) \cdot d\vec{S} \quad (3.19)$$

1. Merci à Philippe Grégoire pour l'explication complémentaire.

où la contribution du terme constant est nul  $\oint_C E_0 \vec{1}_z \cdot d\vec{l} = 0$ . Il reste pour le membre de gauche

$$\oint_C E_1(r) \vec{1}_z \cdot d\vec{l} = \int_0^h \underbrace{E_1(0)}_{=0} \vec{1}_z \cdot \vec{1}_z dz + \int_0^h E_1(r) \vec{1}_z \cdot (-\vec{1}_z) dz = -hE_1(t) \quad (3.20)$$

Pour le membre de droite, nous avons

$$-j\omega \int_S \vec{B}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} = -j\omega \int_0^h \int_0^r B_0(r) \vec{1}_\varphi \cdot \vec{1}_\varphi dr dz = -j\omega h \frac{\mu\sigma}{2} E_0 \frac{r^2}{2} \quad (3.21)$$

On trouve un terme correctif dépendant de la fréquence

$$E_1 = j\omega \frac{\mu\sigma}{4} r^2 E_0 \quad (3.22)$$

Rebelote, il faut recalculer  $B$  comme  $E = E_0$  a été modifié :  $\vec{B} = (B_0(r) + B_1(r))\vec{1}_\varphi$ . De façon similaire, on trouve

$$B_1 = j\omega \frac{(\mu\sigma)^2}{16} r^3 E_0 \quad (3.23)$$

Rerebelote, il faut calculer un terme  $E_2(r)$  correctif dans l'expression de  $\vec{E}$ , ... Après un certains nombre d'itération, on trouve

$$\begin{aligned} \vec{E} &= E_0 \left( 1 + j\frac{\omega\mu\sigma}{4} r^2 - \frac{(\omega\mu\sigma)^2}{64} r^4 + \dots \right) \vec{1}_z \\ &= E_0 \left( 1 - \frac{\gamma^2 r^2}{4} + \frac{\gamma^4 r^4}{64} + \dots \right) \vec{1}_z \end{aligned} \quad (3.24)$$

où  $\gamma^2 = -j\omega\mu\sigma$ . Cette série tend vers la fonction de Bessel d'ordre 0,  $J_0$  :

$$\vec{E} = E_0 J_0(\gamma r) \vec{1}_z \quad (3.25)$$

En remarquant,  $a$  étant distance entre le centre et la surface du fil,  $\vec{E}(a) = E_0 J_0(\gamma a) \vec{1}_z$ , on écrit

**A retenir :**

$$\vec{E}(r) = \frac{J_0(\gamma r)}{J_0(\gamma a)} \vec{E}(a) \quad (3.26)$$

Le comportement asymptotique à haute fréquence ( $\gamma r \rightarrow \infty$ ) de la fonction de Bessel est disponible dans les tables. On peut, en développant  $\gamma$ , trouver :

**A retenir : Profondeur de peau**

$$\delta = \sqrt{\frac{2}{\omega\mu\sigma}} \quad (3.27)$$

À haute fréquence, on obtient finalement <sup>2</sup>

$$J_0(\gamma r) \approx \sqrt{\frac{1}{2\pi\gamma r}} e^{jr/\delta} e^{r/\delta} e^{-j\pi/4} \quad (3.28)$$

Ceci montre que proche de la surface du fil, le courant évolue exponentiellement.

---

2. Les détails sont donnés page 53, mais ils ne sont pas physiquement intéressants.

Nous remarquons sur le schéma ci-contre que proche du centre, il n'y a pas de courant. Pour une certaine valeur, en s'approchant de la périphérie, le courant "explose". On peut considérer que le courant n'existe que dans une pellicule d'épaisseur  $\delta$ . Cet effet n'est pas négligeable (50 Hz :  $\delta = 9$  mm. 100 MHz :  $\delta = 6$   $\mu$ m). Cet effet est d'autant plus important car la résistance apparente n'est pas celle à considérer. Par exemple, dans les câbles coaxiaux, les courants "seulement superficiels" voient leur résistance augmentée avec le carré de la fréquence

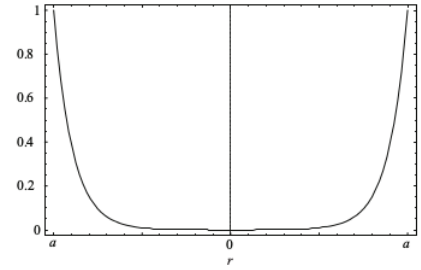


FIGURE 3.2

$$R_1 = \frac{1}{\sigma\delta} \left( \frac{1}{2\pi a} + \frac{1}{2\pi b} \right) = \sqrt{\frac{\omega\mu}{2\sigma}} \left( \frac{1}{2\pi a} + \frac{1}{2\pi b} \right) \quad (3.29)$$

Pour le fun, l'expression du champ électrique à haute fréquence, non valable au centre ( $\gamma r \rightarrow \infty$ ) vaut

$$\vec{E}(r) \approx \vec{E}(a) \sqrt{\frac{a}{r}} e^{-j\frac{a-r}{\delta}} e^{-\frac{a-r}{\delta}} \quad (3.30)$$

## Chapitre 4

# Émission et réception des ondes

### 4.1 Émission

Créer une onde est simple : un courant alternatif est une oscillation de très faible amplitude des électrons à une fréquence donnée. Nous allons décrire l'émission en trois zones : proche, moyenne et lointaine (ce qui nous intéresse).

#### 4.1.1 Champs rayonnés par un élément de courant

Dans un fil les électrons vont un peu osciller et générer une petite onde. Considérons un élément de courant, calculons les potentiels retardés et sommions tous ces éléments. Un tel élément est un **dipôle<sup>1</sup> de Hertz**. En considérant  $\underline{I}\vec{1}_z = \underline{J}S\vec{1}_z$

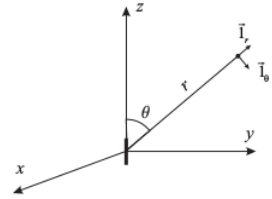


FIGURE 4.1

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{-l/2}^{l/2} \underline{I}\vec{1}_z \frac{e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dl' \quad (4.1)$$

où  $\vec{r}'$  est la coordonnée d'intégration,  $\vec{r}$  le point de calcul et  $|\vec{r}-\vec{r}'|$  la distance entre le point d'intégration et le point de calcul. Comme le volume de l'élément de courant est petit comme ta ..., nous ferons l'hypothèse  $l \ll r \rightarrow |\vec{r}-\vec{r}'| \approx r$ . En sortant le propagateur

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{e^{-j\beta r}}{r} \underline{I}l\vec{1}_z \quad (4.2)$$

En sphérique, c'est plus pratique (ça rime !)

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{e^{-j\beta r}}{r} \underline{I}l \left( \cos\theta \vec{1}_r - \sin\theta \vec{1}_\theta \right) \quad (4.3)$$

Fastidieux, mais donne

$$\begin{aligned} \vec{B}(\vec{r}, \omega) &= \text{rot } \vec{A}(\vec{r}, \omega) \\ &= \frac{1}{r} \left( \frac{\partial}{\partial r} (r \underline{A}_\theta) - \frac{\partial \underline{A}_r}{\partial \theta} \right) \vec{1}_\phi \\ &= j\beta \underline{I} \sin\theta \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{e^{-j\beta r}}{r} \left( 1 + \frac{1}{j\beta r} \right) \vec{1}_\phi \end{aligned} \quad (4.4)$$

1. "Pôle!"



Remarquons que le champ étant en  $\vec{1}_\phi$ , celui-ci "tourne" autour de l'élément de courant. Le champ électrique s'obtient avec les équations de Maxwell :  $\vec{E}(\vec{r}, \omega) = \frac{1}{j\omega\epsilon_0\mu_0} \text{rot } \vec{B}(\vec{r}, \omega)$ . En considérant l'expression sphérique du rotationnel, on trouve

$$\begin{aligned} \underline{E}_\theta &= j \frac{Z_0 \beta I l}{4\pi} \sin \theta \frac{e^{-j\beta r}}{r} \left( 1 + \frac{1}{j\beta r} - \frac{1}{(\beta r)^2} \right) \\ \underline{E}_r &= \frac{Z_0 I l}{2\pi} \cos \theta \frac{e^{-j\beta r}}{r^2} \left( 1 + \frac{1}{j\beta r} \right) \end{aligned} \quad (4.5)$$

où  $Z_0$  est l'**impédance du vide** (historiquement, l'impédance de l'éther)

**A retenir :**

$$Z_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} = 120\pi \approx 377 \, \Omega \quad (4.6)$$

Cette fois-ci le champ possède deux composantes : une radiale et une en  $\theta$ . On s'intéresse souvent au cas *loin de l'antenne* ;  $\beta r \rightarrow \infty$ . En ne gardant que les termes dominant<sup>2</sup> (soit celui en  $1/r$ )

**A retenir : Région de champ lointain**

$$\begin{aligned} \vec{E}(\vec{r}) &= j\omega \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{e^{-j\beta r}}{r} I l \sin \theta \vec{1}_\theta = -j\omega \underline{A}_\theta \vec{1}_\theta \\ \vec{B}(\vec{r}) &= \frac{1}{c} \left( \vec{1}_r \times \vec{E} \right) \end{aligned} \quad (4.7)$$

Les composantes de ces champs sont les *champs rayonnés*.

Proche de l'élément les termes en  $1/r^2$  et  $1/r^3$  dominent le bazar et là les champs rayonnés : **région de champ proche**. Quel est la limite ? Si  $\beta r = 1$ , le module des termes entre parenthèses de  $B$  et  $E$  est identique

$$r = \frac{\lambda}{2\pi} \quad (4.8)$$

Il s'agit de la limite de zone quasi-statique. Autour de n'importe quelle antenne, il existe une zone où les délais de propagation sont si court qu'on considère le cas quasi-statique : il s'agit de la zone de champ proche. Cette limite dépassée, nous entrons dans la zone de champ lointain mais en dessous de celle-ci, il n'y a pas d'onde. Par exemple, il faut passer  $r = 5$  m d'une voiture pour que celle-ci soit réellement déverrouillée par des ondes. En dessous de cette distance, on retrouve le cas quasi-statique et donc plus vraiment des ondes.

Notre expression est généralisable en considérant  $\sin \theta \vec{1}_\theta = (\vec{1}_z \times \vec{1}_r) \times \vec{1}_r$  tel que

$$\vec{E}(\vec{r}) = j\omega \left( \vec{A} \times \vec{1}_r \right) \times \vec{1}_r \quad (4.9)$$

Quatre observations

1. Les champs rayonnés sont purement transverses ( $\theta, \phi$ , rien en  $r$ )
2. Le champ magnétique rayonné est perpendiculaire au champ électrique rayonné
3. Les champ rayonné sont  $\propto \omega$  : il est nécessaire d'utiliser de hautes fréquences pour avoir des ondes sinon le rayonnement est trop faible
4. T'es moche

Remarquons également que  $E \propto I$  : pour produire des ondes il faut du courant, et un max plz !

---

2. Et avec une ré-écriture du sinus à l'aide d'un produit vectoriel.

### 4.1.2 Champs rayonnés par une distribution de courant

On a su exprimer  $E = f(A)$ , il n'y a plus qu'à appliquer le principe de superposition. Reprenons l'expression générale

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathcal{D}} \vec{J}(\vec{r}') \frac{e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dV' \quad (4.10)$$

À très grande distance par rapport au circuit émetteur, nous avons  $|\vec{r}-\vec{r}'| \approx r$  pour le dénominateur du propagateur mais **pas** pour le terme de phase à cause du produit par  $\beta = 2\pi/\lambda$ . Il suffit dès lors de remarquer que, dans le champ lointain,  $\vec{r}$  et  $\vec{r}-\vec{r}'$  sont quasiment parallèle :

$$|\vec{r}-\vec{r}'| \approx r - \vec{r}' \cdot \vec{1}_r \quad (4.11)$$

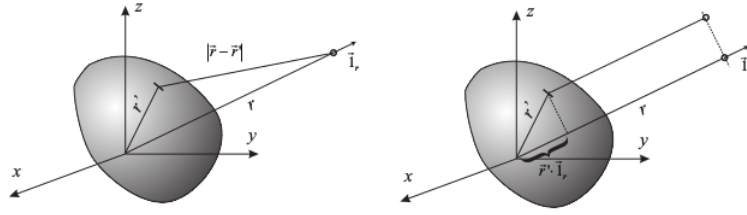


FIGURE 4.2

Le terme de phase devient

$$e^{-j\beta|\vec{r}-\vec{r}'|} \approx e^{-j\frac{2\pi}{\lambda}r} e^{j2\pi\frac{\vec{r}' \cdot \vec{1}_r}{\lambda}} \quad (4.12)$$

Le deuxième terme est négligeable si les dimensions du circuit émetteur sont petites par rapport à la longueur d'onde :  $r' \ll \lambda$  (généralement pas le cas). Dès lors

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{e^{-j\beta r}}{r} \int_{\mathcal{D}} \vec{J}(\vec{r}') e^{j\beta(\vec{r}' \cdot \vec{1}_r)} dV' \quad (4.13)$$

Le rayonnement peut être caractérisé par une grandeur dépendant de la direction  $(\theta, \phi)$  mais pas de la distance. La directionalité (le gain) est alors **indépendant** de la distance à laquelle on se trouve du circuit. On définit alors

**A retenir :**

$$\vec{A}^\circ(\theta, \phi) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{\mathcal{D}} \vec{J}(\vec{r}') e^{j\beta(\vec{r}' \cdot \vec{1}_r)} dV' \quad (4.14)$$

La connaissance de  $\vec{A}^\circ(\theta, \phi)$  permet de tout déduire : pour une antenne, on parlera de *diagramme de rayonnement* (de cette antenne). Les éléments de courants ne sont pas tous au même endroit, mais pour  $r \rightarrow \infty$  on peut grosso-modo considérer que oui pour obtenir

**A retenir :**

$$\begin{aligned} \underline{E}_r &= 0 \\ \underline{E}_\theta &= -j\omega \underline{A}_\theta = -j\omega A_\theta^\circ(\theta, \phi) \frac{e^{-j\beta r}}{r} \\ \underline{E}_\phi &= -j\omega \underline{A}_\phi = -j\omega A_\phi^\circ(\theta, \phi) \frac{e^{-j\beta r}}{r} \end{aligned} \quad (4.15)$$

On peut en déduire le champ magnétique rayonné  $(\vec{B}(\vec{r}) = \frac{1}{c} (\vec{1}_r \times \vec{E}))$ . Pour obtenir ce résultat, nous avons dû faire une approximation : intéressons nous à la validité de celle-ci. Sans

approximation, nous avons (au premier ordre)

$$|\vec{r} - \vec{r}'| = \sqrt{(\vec{r} - \vec{r}') \cdot (\vec{r} - \vec{r}')} = r \sqrt{1 - 2 \frac{\vec{r} \cdot \vec{r}'}{r^2} + \frac{r'^2}{r^2}} \approx r - \vec{r}' \cdot \vec{1}_r + \frac{r'^2}{2r} \quad (4.16)$$

Cette approximation génère une erreur de  $\frac{r'^2}{2r}$ . Historiquement, on la définit *acceptable* tant qu'elle n'excède pas  $\pi/8$  ( $\triangle$  ne pas oublier  $\beta$ )

$$\beta \frac{r'^2}{2r} < \frac{\pi}{8} \quad (4.17)$$

Comme  $r' \lesssim D/2$  où  $D$  est la dimension caractéristique maximale du circuit, on obtient

<b>A retenir : Zone de Fraunhofer</b> $r > \frac{2D^2}{\lambda} \quad (4.18)$
--

$\triangle$  Cette zone est celle où l'approximation du champ lointain peut être utilisée pour calculer les champs rayonnés et **non pas** celle où les champs rayonnés sont prédominants (région de champ lointain)

## 4.2 Théorème de Poynting

### 4.2.1 Discussion physique

Séparer des masses demande une certaine énergie potentielle. De même dans un condensateur, pour séparer les charges  $+$  et  $-$ , il faut fournir de l'énergie. Par conservation de l'énergie, lorsqu'un champ rayonné se "détache" de sa source il vit sa propre vie indépendamment de si la source est allumée ou éteinte et "emporte" avec lui de l'énergie. Ce théorème permet de calculer celle-ci sous la forme d'un bilan (conservation de l'énergie. Schéma++ à l'examen<sup>3</sup>).

Avant, cherchons la forme d'un tel bilan dans un espace  $\mathcal{D}$ . La densité volumique d'énergie totale dans les champs vaut

$$w(\vec{r}, t) = \frac{\epsilon |\vec{E}|^2}{2} + \frac{|\vec{B}|^2}{2\mu} \quad (4.19)$$

La variation temporelle d'énergie vaut alors

$$\frac{dW}{dt} = \frac{d}{dt} \int_{\mathcal{D}} \left( \frac{\epsilon |\vec{E}|^2}{2} + \frac{|\vec{B}|^2}{2\mu} \right) dV \quad (4.20)$$

Qu'est ce qui peut produire cette variation ? La puissance de la source  $P_S$  fournie des sources aux charges (transfo. chimique/mécanique). La puissance  $P_J$  dissipée par effet Joule, correspondant à une perte. Enfin, l'énergie pouvant entrer et sortir de  $\mathcal{D}$  délimité par  $S$  (par exemple via un champ rayonné de puissance  $P_r$ <sup>4</sup>). Mathématiquement

$$\frac{dW}{dt} = P_S(t) - P_J(t) - P_r(t) \quad \Leftrightarrow \quad P_r(t) + \frac{dW}{dt} = P_S(t) - P_J(t) \quad (4.21)$$

À droite : *transformation* d'énergie vers ou depuis les champs. À gauche : bilan est soit emmagasiné dans  $\mathcal{D}$  soit transporté vers (ou depuis) l'extérieur à travers  $S$ .

---

3. Voir feuille Cédric

4. Positive si quitte  $\mathcal{D}$ .

### 4.2.2 Démonstration

Intéressons nous à l'effet du champ ambiant sur les  $e^-$ . Multiplions scalairement par la vitesse

$$\vec{F} = q(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B}) \quad \Leftrightarrow \quad \vec{F} \cdot \vec{v} = q\vec{E} \cdot \vec{v} \quad (4.22)$$

Nous avons  $N$  charges. Sachant que  $Nqv = J$

$$Nq\vec{E} \cdot \vec{v} = \vec{E} \cdot \vec{J} \quad (4.23)$$

Il faut distinguer le cas des conducteurs et des sources pour calculer  $\vec{E} \cdot \vec{J}$ .

- *Conducteur* :  $\vec{J} = \sigma \vec{E}$ ,  $\vec{E} \cdot \vec{J} = \sigma |\vec{E}|^2 = \frac{|\vec{J}|^2}{\sigma}$ . Cette densité ( $\vec{E} \cdot \vec{J}$ ) est transformée sous forme de chaleur.
- *Source* :  $\vec{E} \cdot \vec{J} < 0$ , le champ gagnant en puissance (la source fait "remonter" les charges du potentiel). Ceci est possible grâce à une force non-EM. Soit  $\vec{f}_S$  cette force par unité de charge. Le cours d'*Électricité* nous dit que

$$\vec{f}_S = -\vec{E} + \frac{\vec{J}}{\sigma} \quad (4.24)$$

Dans une source

$$-\vec{E} \cdot \vec{J} = \vec{f}_S \cdot \vec{J} - \frac{|\vec{J}|^2}{\sigma} \quad (4.25)$$

où le membre de gauche correspond au champ et le membre de droite à la source (origine non EM diminuée par la puissance dissipée).

La puissance totale *gagnée* par les champs dans  $\mathcal{D}$  vaut

$$\int_{\mathcal{D}} (-\vec{E} \cdot \vec{J}) dV = \underbrace{\int_{\mathcal{D}} \vec{f}_S \cdot \vec{J} dV}_{=P_S} - \underbrace{\int_{\mathcal{D}} \frac{|\vec{J}|^2}{\sigma} dV}_{=P_J} \quad (4.26)$$

Cette intégrale donne  $P_S - P_J$ . On peut calculer cette intégrale grâce à une astuce vectorielle (pas connaître par cœur)(on peut le démontrer mais c'est pas super important, dit-il en rigolant). Après avoir fait les math

$$\int_{\mathcal{D}} (-\vec{E} \cdot \vec{J}) dV = \oint_S \left( \frac{1}{\mu} \vec{E} \times \vec{B} \right) \cdot d\vec{S} + \frac{d}{dt} \int_{\mathcal{D}} \left( \frac{\epsilon |\vec{E}|^2}{2} + \frac{|\vec{B}|^2}{2\mu} \right) dV \quad (4.27)$$

Si  $P_r(t) := \oint_S \left( \frac{1}{\mu} \vec{E} \times \vec{B} \right) \cdot d\vec{S}$  alors on retrouve bien le membre de gauche de notre équation de bilan. On définit

**A retenir : Vecteur de Poynting**

$$\vec{S}(\vec{r}, t) = \frac{1}{\mu} \vec{E}(\vec{r}, t) \times \vec{B}(\vec{r}, t) \quad (4.28)$$

Avec la ré-écriture

$$P_r(t) = \oint_S \vec{S}(\vec{r}, t) \cdot d\vec{S} \quad (4.29)$$

On obtient la forme finale du théorème de Poynting

THÉORÈME :

$$\oint_S \vec{S}(\vec{r}, t) \cdot d\vec{S} + \frac{dW}{dt} = P_S(t) - P_J(t) \quad (4.30)$$

La puissance entrant/sortant de  $\mathcal{D}$  est donnée par le flux du vecteur de Poynting à travers  $S$ .

On peut extrapoler et dire que le vecteur de Poynting  $\vec{S}$  représente *localement* la densité de puissance transportée : tous les transferts d'énergie se font via ce vecteur. Sa norme donne une densité de puissance et son orientation la direction de propagation de l'énergie.

### 4.2.3 Régime sinusoïdal permanent

On notera la moyenne sur une période  $\langle . \rangle$ . Exprimons les champs en phaseur

$$\begin{aligned}\vec{E}(\vec{r}, t) &= \text{Re} \left( \underline{\vec{E}} e^{j\omega t} \right) = \frac{1}{2} \left( \underline{\vec{E}} e^{j\omega t} + \underline{\vec{E}}^* e^{-j\omega t} \right) \\ \vec{B}(\vec{r}, t) &= \text{Re} \left( \underline{\vec{B}} e^{j\omega t} \right) = \frac{1}{2} \left( \underline{\vec{B}} e^{j\omega t} + \underline{\vec{B}}^* e^{-j\omega t} \right)\end{aligned}\quad (4.31)$$

Par multiplication vectorielle

$$\vec{E}(\vec{r}, t) \times \vec{B}(\vec{r}, t) = \frac{1}{4} \underline{\vec{E}} \times \underline{\vec{B}} e^{2j\omega t} + \frac{1}{4} \underline{\vec{E}} \times \underline{\vec{B}}^* + \frac{1}{4} \underline{\vec{E}}^* \times \underline{\vec{B}} + \frac{1}{4} \underline{\vec{E}}^* \times \underline{\vec{B}}^* e^{-2j\omega t} \quad (4.32)$$

Les termes ayant une dépendance temporelle ont une moyenne nulle sur une période<sup>5</sup> :

$$\vec{S}(\vec{r}, \omega) = \frac{1}{\mu} \langle \vec{E} \times \vec{B} \rangle = \frac{1}{4\mu} \underline{\vec{E}} \times \underline{\vec{B}}^* + \frac{1}{4\mu} \underline{\vec{E}}^* \times \underline{\vec{B}} \quad (4.33)$$

**A retenir :**

$$\vec{S}(\vec{r}, \omega) = \frac{1}{2\mu} \text{Re} \left( \underline{\vec{E}} \times \underline{\vec{B}}^* \right) \quad (4.34)$$

Soit le vecteur de Poynting (valeur moyenne et **non** instantanée)

Dans le champ lointain ( $\underline{\vec{B}} = \frac{1}{c} \underline{\vec{I}}_r \times \underline{\vec{E}}$  dans l'expression ci-dessus) l'expression se simplifie. La puissance totale est donnée par l'intégration du vecteur de Poynting sur toute surface fermée entourant le circuit<sup>6</sup> :

**A retenir :**

$$\vec{S}(\vec{r}, \omega) = \frac{1}{2Z_0} |\underline{\vec{E}}|^2 \underline{\vec{I}}_r, \quad P_r = \oint_S \vec{S}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} \quad (4.35)$$

### 4.2.4 Puissance rayonnée par un élément de courant

Comme notre vecteur de Poynting est en  $\underline{\vec{I}}_r$ , choisissons une surface où le produit scalaire  $\vec{S} \cdot d\vec{S}$  est simple (soit parallèle à ce vecteur) : intégrons sur une sphère de rayon  $r$  centrée sur l'élément

$$\begin{aligned}P_r &= \oint_S \vec{S}(\vec{r}, \omega) \cdot d\vec{S} = \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \vec{S} \cdot \underline{\vec{I}}_r r^2 \sin \theta d\theta d\phi \\ &= \frac{2\pi}{2Z_0} \left( \frac{\mu_0 |\underline{I}| l \omega}{4\pi} \right)^2 \int_0^\pi \frac{\sin^2 \theta}{r^2} r^2 \sin \theta d\theta \\ &= \frac{1}{12\pi Z_0} (\omega \mu_0 |\underline{I}| l)^2\end{aligned}\quad (4.36)$$

Remarquons la simplification des  $r^2$  : sans celle-ci, cela voudrait dire que la puissance observée dépendrait de la distance de la source ce qui est absurde. Ceci donne la justification du terme en  $1/r$  du propagateur, nécessaire à la conservation de l'énergie. Ce terme n'est donc pas une atténuation mais une "*dilution*". Remarquons que la puissance rayonnée dépend du carré de la fréquence, mais également du courant.

## 4.3 Réception

Pour détecter un courant,  $\underline{\vec{E}}_i$  de l'onde incidente doit mettre les  $e^-$  en oscillation : un élément  $d\vec{l}$  est soumis à une tension  $\underline{\vec{E}}_i \cdot d\vec{l}$  générant un courant  $\underline{I} d\vec{l}$ . N'oublions cependant pas que ce champ ne fait que propager l'information (interaction entre charges) du circuit émetteur à récepteur. On pourrait vouloir utiliser  $q\vec{v} \times \vec{B}$  mais c'est mort sans vitesse. Il va falloir ruser.

5. Les exponentielles pouvant être vues comme "constantes au niveau du temps"

6. Soit le flux du vecteur de Poynting

### 4.3.1 Le théorème de réciprocité

Ce théorème ne sera pas démontré. Considérons deux circuits rayonnants à deux accès : équivalents à un biporte

$$\begin{cases} \underline{V}_1 &= Z_{11}\underline{I}_1 + Z_{12}\underline{I}_2 \\ \underline{V}_2 &= Z_{21}\underline{I}_1 + Z_{22}\underline{I}_2 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \underline{I}_1 &= Y_{11}\underline{V}_1 + Y_{12}\underline{V}_2 \\ \underline{I}_2 &= Y_{21}\underline{V}_1 + Y_{22}\underline{V}_2 \end{cases} \quad (4.37)$$

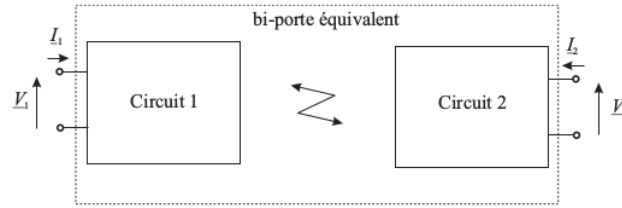


FIGURE 4.3

Le théorème affirme que  $Z_{12} = Z_{21}$  et donc  $Y_{12} = Y_{21}$ .

### 4.3.2 Calcul de la tension induite

Soit le circuit ci-contre d'impédance d'entrée  $Z_a$ . Quand  $\vec{E}_i$  se frah sur lui, une tension  $\underline{V}_{oc}$  est induite : nous la cherchons. Appliquons le théorème de réciprocité sur un élément  $\vec{dl}$  à distance  $l$  de l'accès<sup>7</sup>.

Voyons trois cas :

1. Appliquons  $\underline{V}_a$  à l'accès **sans** champ incident  $\vec{E}_i$ . Un courant  $\underline{I}(l)$  circule dans  $\vec{dl}$ , le circuit est un *émetteur*. Par Thévenin

$$\underline{I}_a = \frac{\underline{V}_a}{Z_a} \quad (4.38)$$

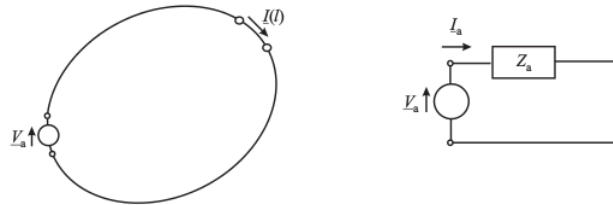


FIGURE 4.5

2. Un rayonnement extérieur  $\vec{E}_i$  est présent : récepteur. La tension appliquée en  $l$  vaut  $\vec{E}_i(l) \cdot \vec{dl}$ . Par Thévenin, c'est équivalent à une source de tension  $d\underline{V}_{oc}$  placée à cet endroit.

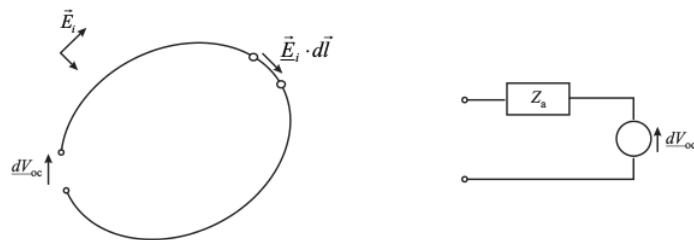


FIGURE 4.6

7. Le courant est considéré comme une grandeur locale  $\underline{I}(l)$  hors quasi-statique.

3. Court-circuit : courant  $\underline{dI}_{sc}$ . Par Thévenin

$$\underline{dI}_{sc} = -\frac{dV_{oc}}{Z_a} \quad (4.39)$$

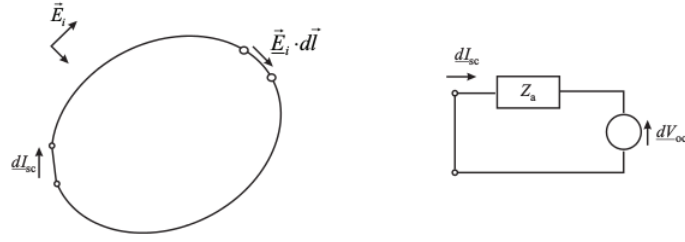


FIGURE 4.7

Par application du théorème de réciprocité

$$\frac{\underline{I}(l)}{V_a} = \frac{\underline{dI}_{sc}}{\vec{E}_i(l) \cdot \vec{dl}} \quad \text{ou} \quad \frac{\underline{I}(l)}{\underline{I}_a} = \frac{-dV_{oc}}{\vec{E}_i(l) \cdot \vec{dl}} \quad (4.40)$$

Dès lors

$$dV_{oc} = -\frac{1}{\underline{I}_a} \underline{I}(l) \vec{E}_i(l) \cdot \vec{dl} \quad (4.41)$$

La tension est la somme des tensions locale, mais cette somme est pondérée par la valeur du courant que l'on trouverait à ce point là **si le circuit fonctionnait en émetteur** :

**A retenir :**

$$V_{oc} = -\frac{1}{\underline{I}_a} \int_c \underline{I}(l) \vec{E}_i(l) \cdot \vec{dl} \quad (4.42)$$

où  $\vec{E}_i(l)$  est le champ incident sur le circuit,  $\underline{I}_a, \underline{I}(l)$  sont les courant à l'accès et en  $l$  si le circuit fonctionnait en **émission**.