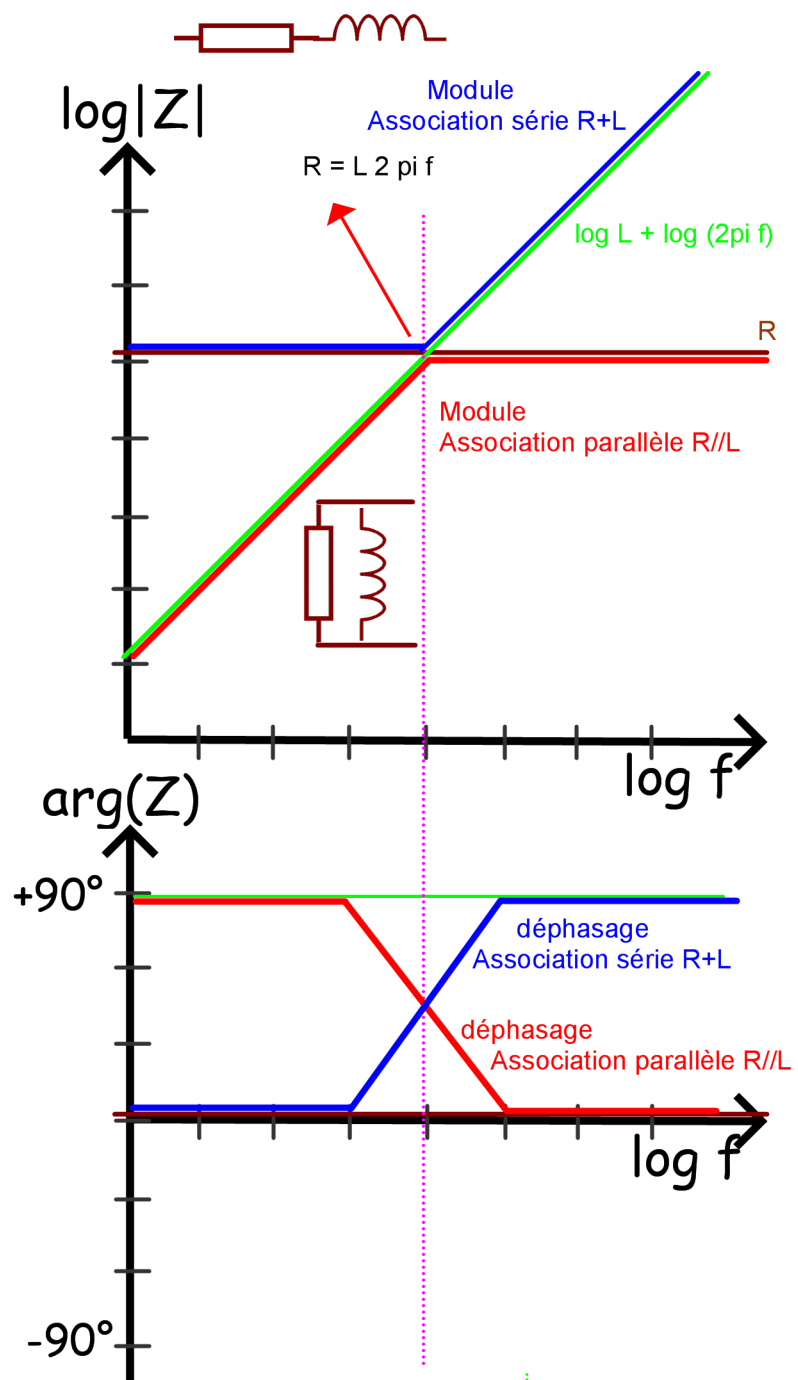
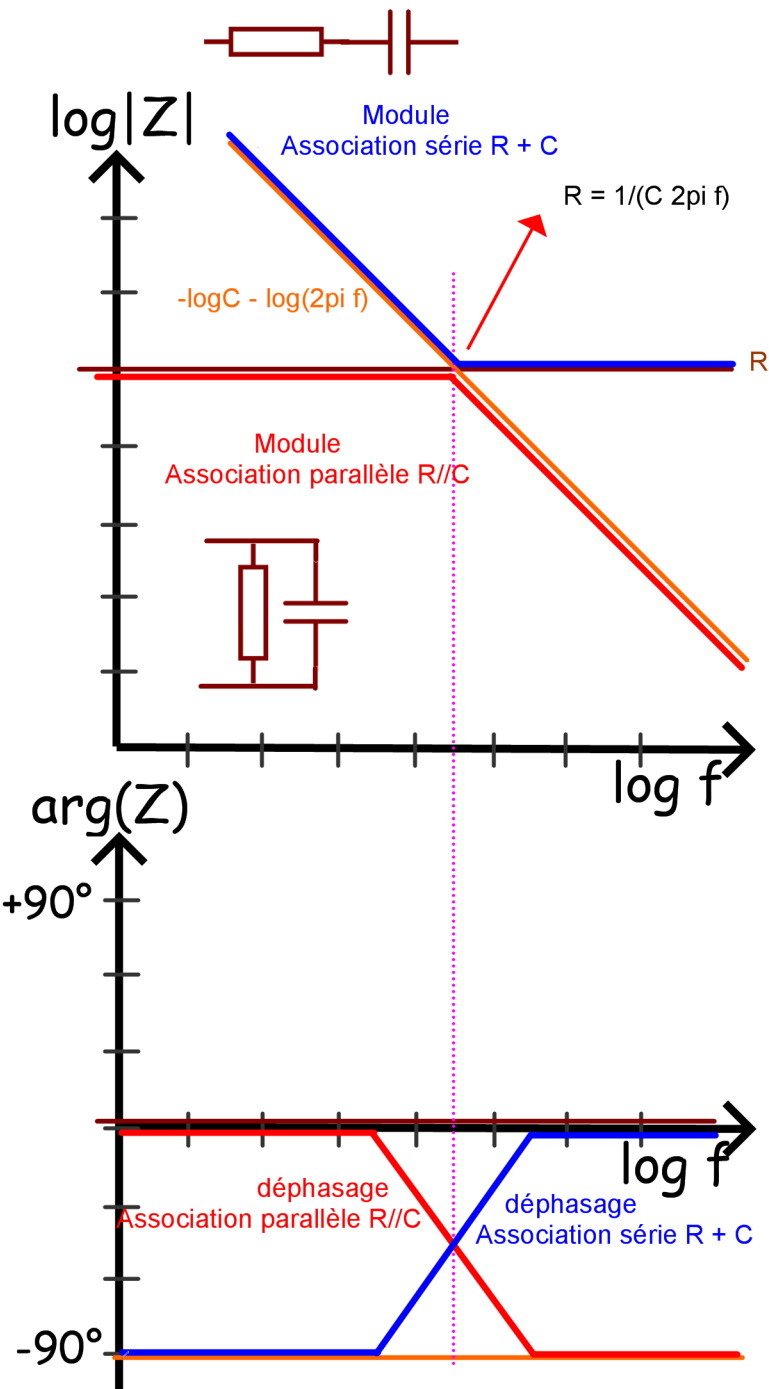


diagrammes d'impédances



R : impédance constante quelque soit la fréquence

C : impédance $1/(j 2\pi f)$ droite descendante en log

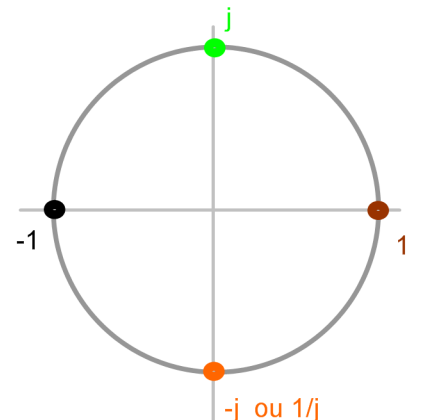
L : impédance $j L 2\pi f$ droite montante en log

Association série : on garde l'impédance la plus grande des deux

$$Z_{eq} = Z_1 + Z_2$$

Association parallèle : on garde l'impédance la plus petite des deux

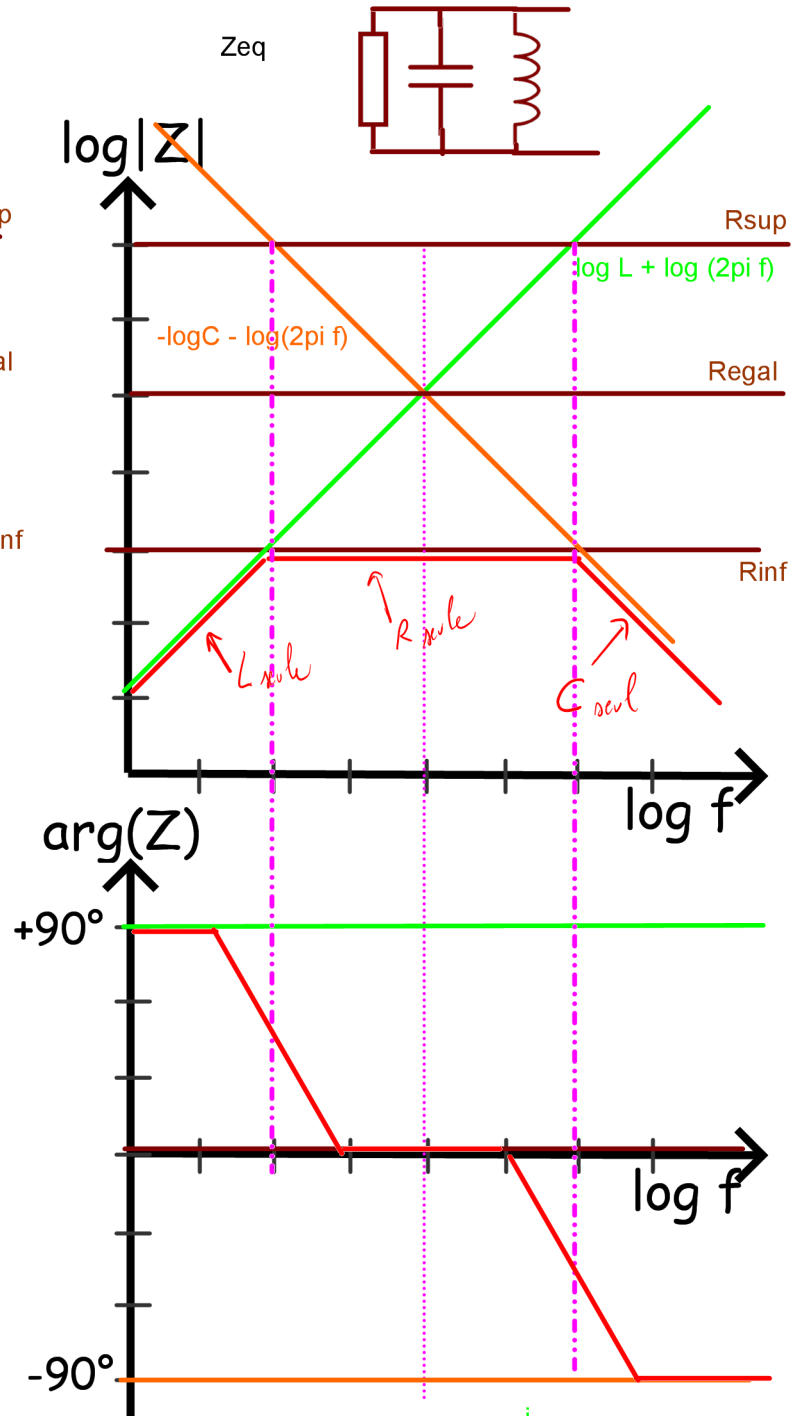
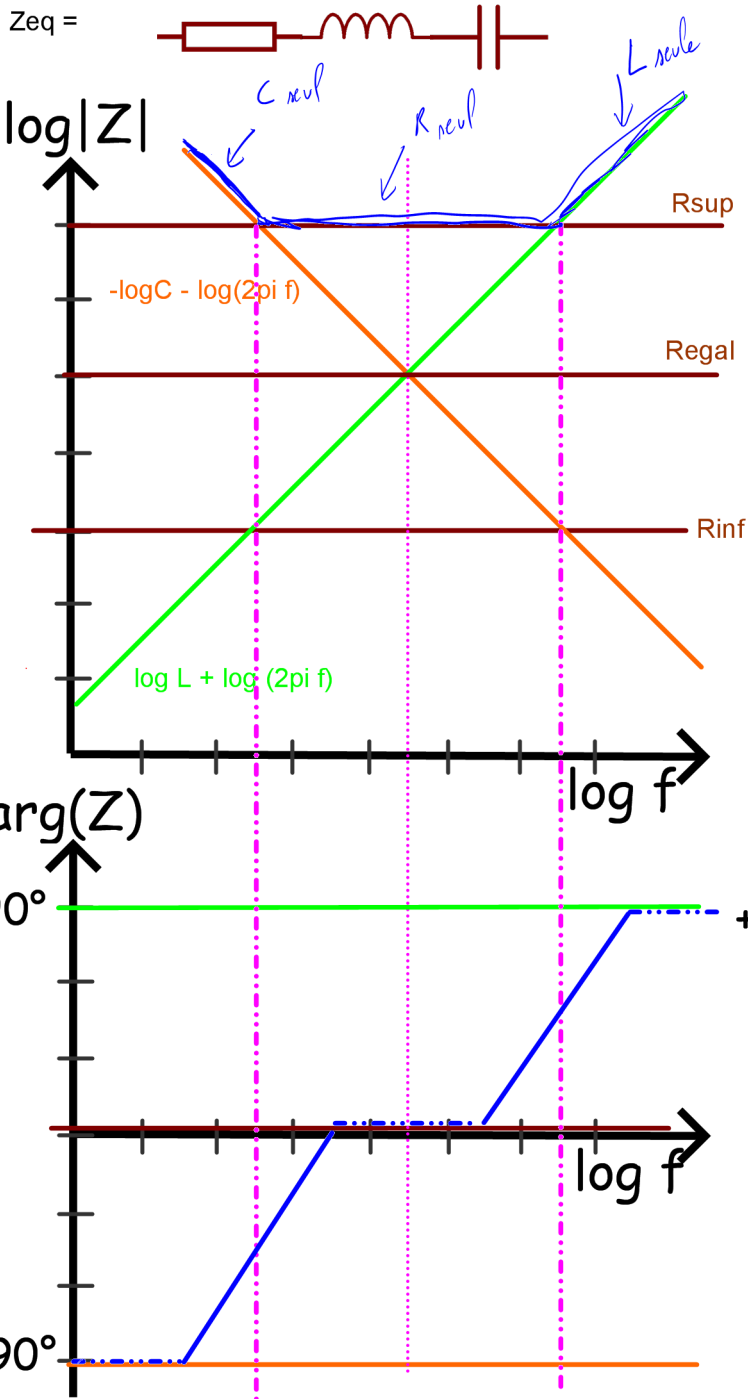
$$Z_{eq} = Z_1 Z_2 / (Z_1 + Z_2)$$



Association R L C

Association série R + L + C pour $R_{sup} > (L\omega = 1/C\omega)$

Association parallèle R//L//C pour $R_{inf} < (L\omega = 1/C\omega)$



R : impédance constante quelque soit la fréquence

C : impédance $1/(j 2\pi f)$ droite descendante en log

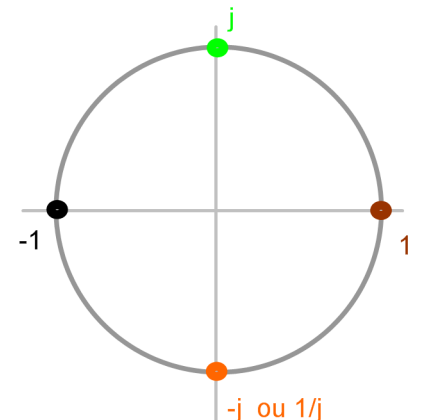
L : impédance $j L 2\pi f$ droite montante en log

Association série : on garde l'impédance la plus grande des deux

$$Z_{eq} = Z_1 + Z_2$$

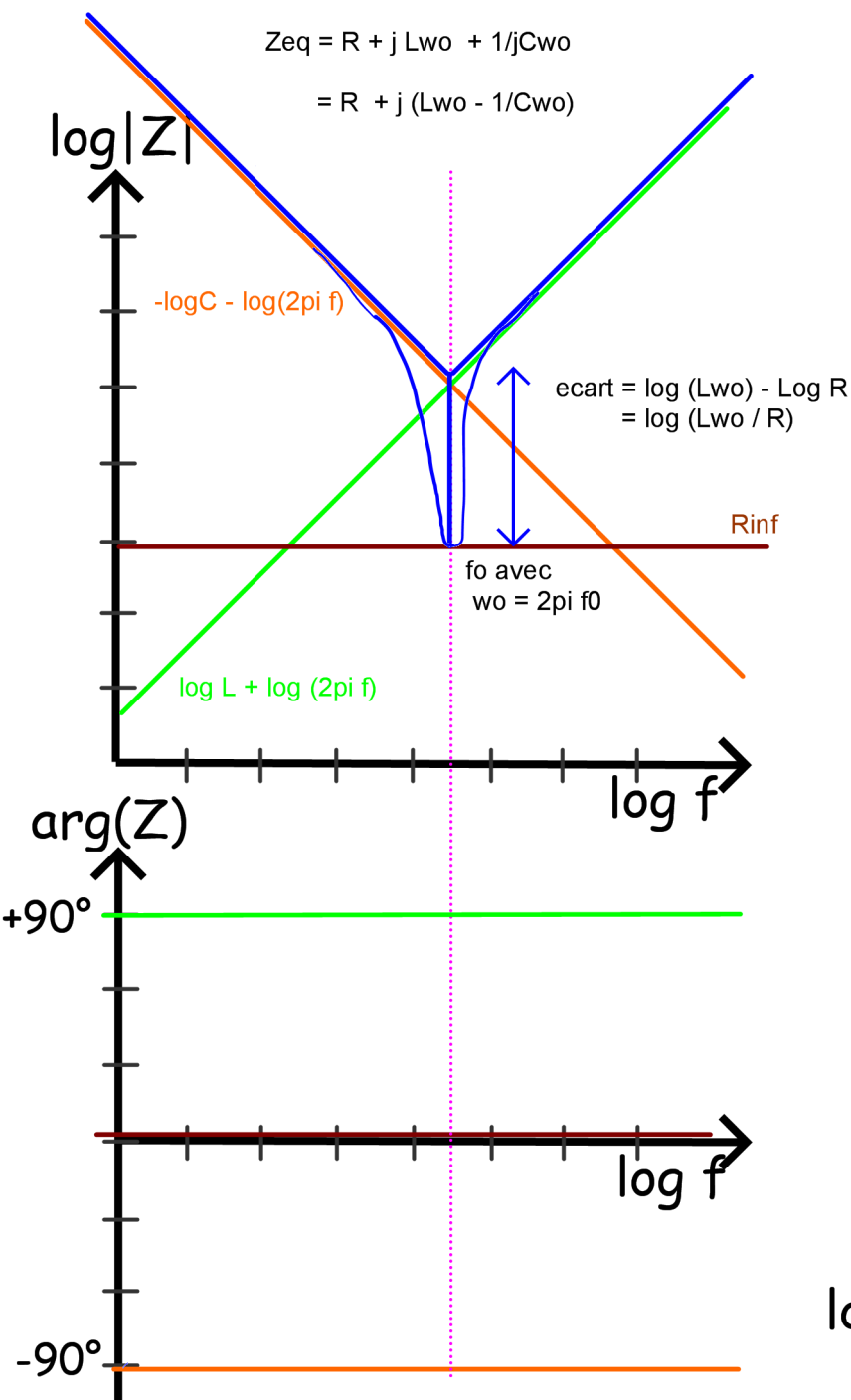
Association parallèle : on garde l'impédance la plus petite des deux

$$Z_{eq} = Z_1 Z_2 / (Z_1 + Z_2)$$

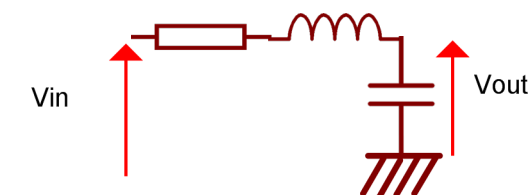


Association R L C série

Association série R + L + C avec $R = R_{inf} < (L\omega_0 = 1/C\omega_0)$



depuis V_{in} , on voit une impédance $R + L + C$



quand L et C se compensent ($L\omega_0 = 1/C\omega_0$)

$$Z_{eq}(\omega_0) = R \longrightarrow I(\omega_0) = V_{in}/R$$

$$\text{conséquence } V_{out}(\omega_0) = 1/C\omega_0 \quad I(\omega_0) = L\omega_0 / R \quad V_{in}$$

si $L\omega_0 > R$, il existe une surtension

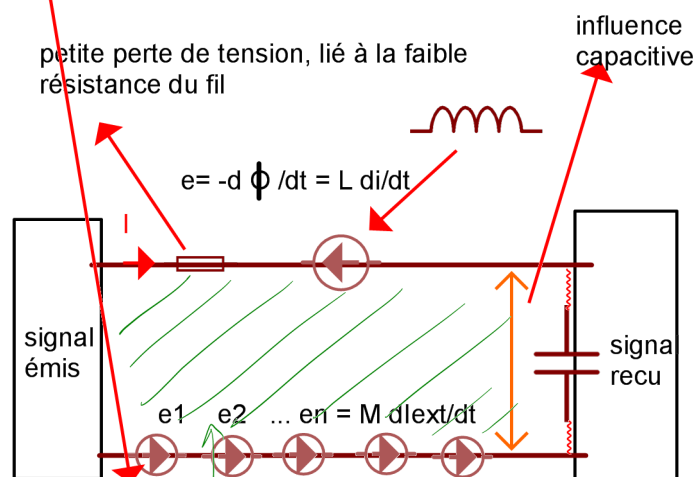
Toute transmission se fait via un circuit RLC...

R résistance des fils

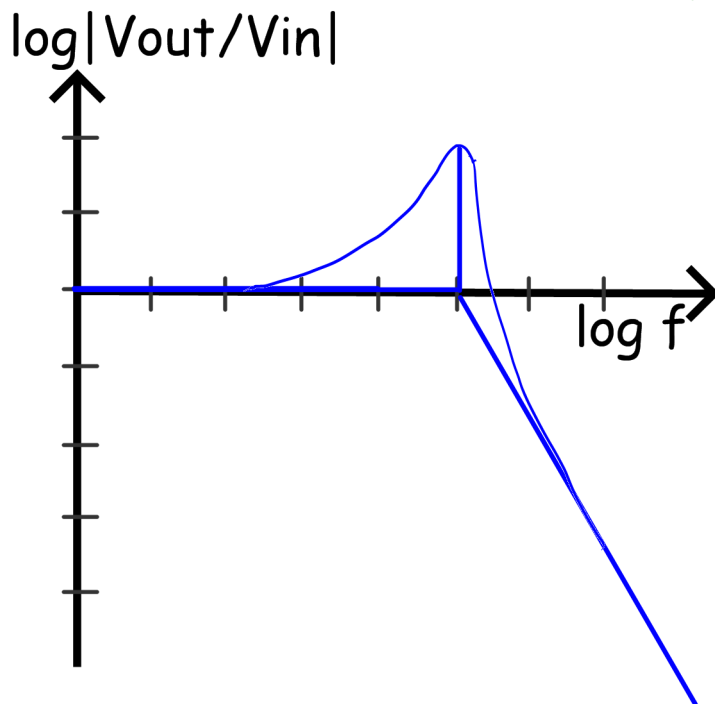
L lié à l'autoinduction des fils parcourus par un courant

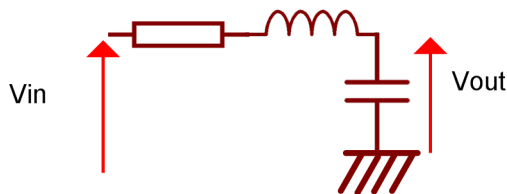
C : deux conducteurs à proximité forment un condensateur

En plus ... la surface capte tous les champs magnétiques, les ondes EMC présentent autour du circuit....



cette surface capte \vec{B}
 avec création d'un flux $\Phi = \int \vec{B} \cdot d\vec{S}$
 ce \vec{B} est créé par le courant I qui circule dans le fil, si $I(t)$
 alors $\vec{B}(t)$ alors $\Phi(t) \Rightarrow e = -\frac{d\Phi}{dt}$





quand L et C se compensent ($L\omega_0 = 1/C\omega_0$)

$$Z_{eq}(\omega_0) = R \longrightarrow I(\omega_0) = V_{in}/R$$

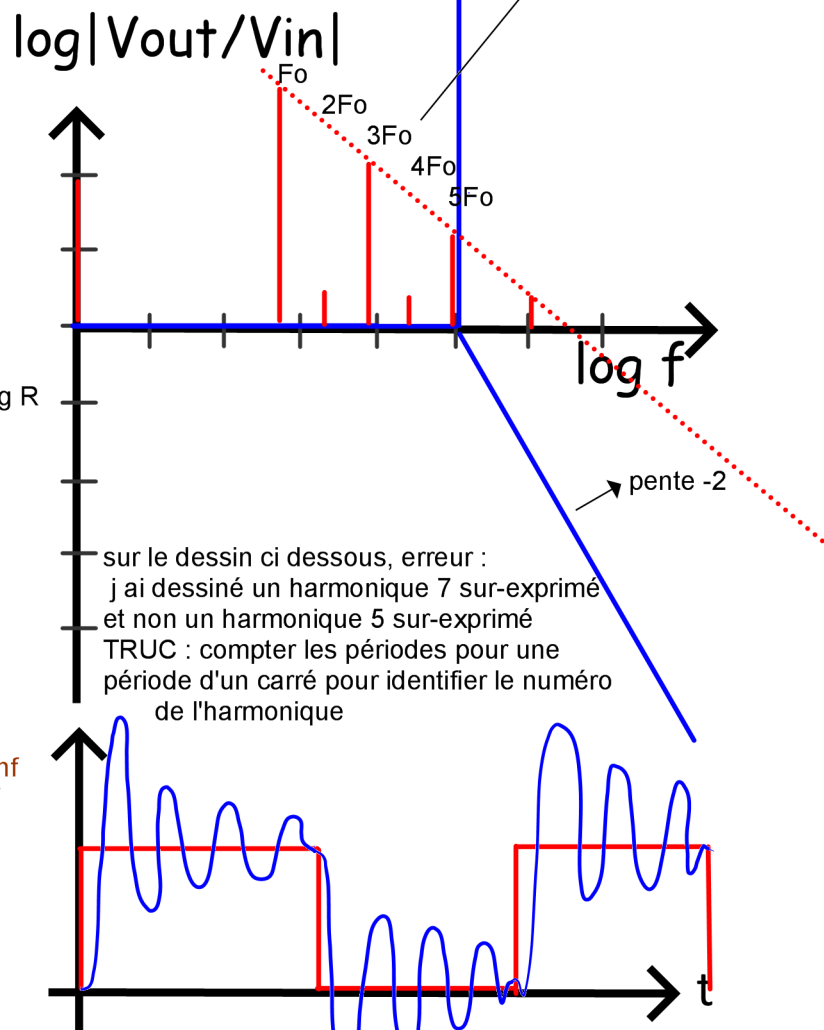
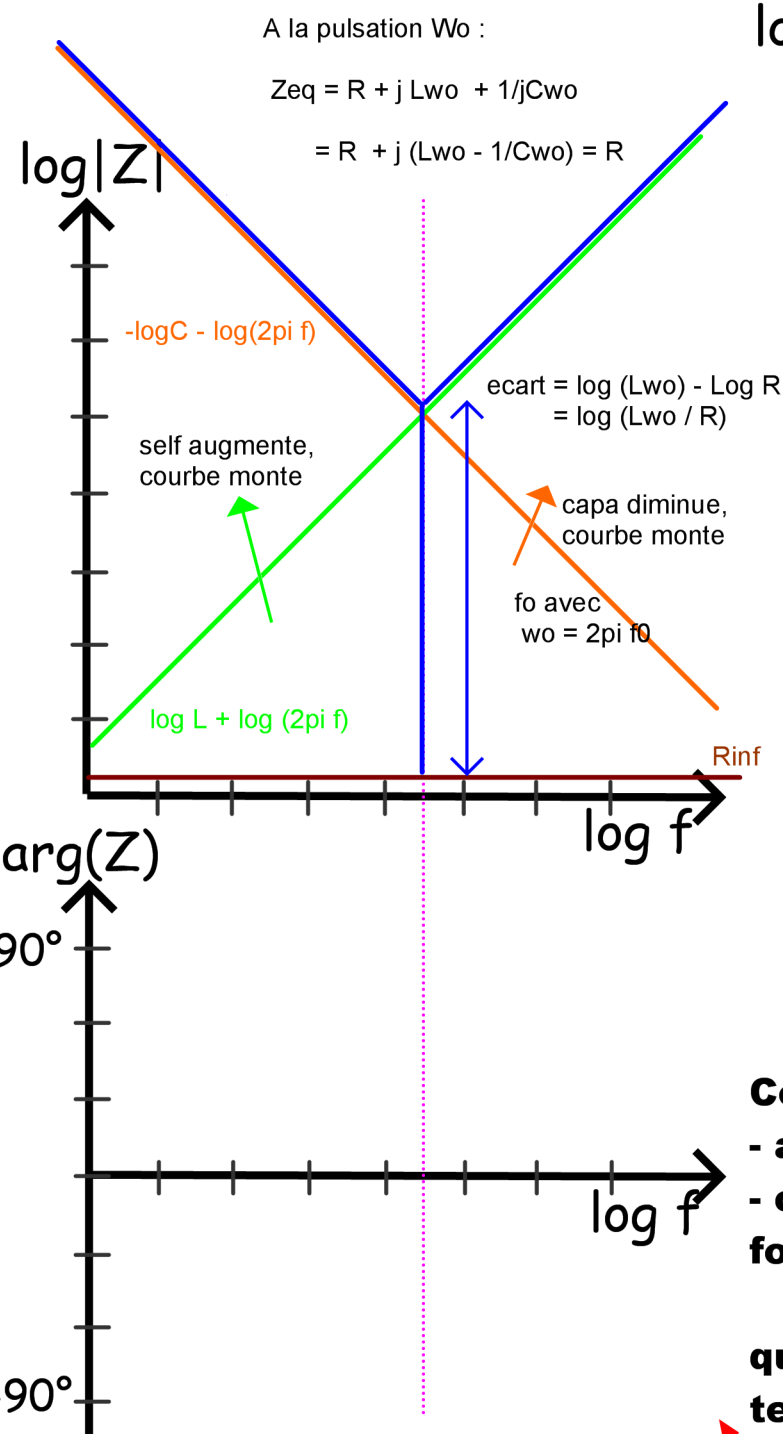
$$\text{conséquence } V_{out}(\omega_0) = 1/C\omega_0 \quad I(\omega_0) = L\omega_0 / R \quad V_{in}$$

si $L\omega_0 \gg R$, il existe une surtension

la résistance de la piste de transmission est faible, la self et le condensateur peuvent être élevées....

Si je transmets un signal numérique (carré) plein d'harmoniques....
il y a un fort risque d'un harmonique soit pile sur la fréquence de résonance

Il y a un risque de déformation du signal lorsqu'on le transmet



Comment avoir des signaux POURRIS :

- avoir une faible résistance de fil
- créer une grosse self pour avoir une forte impédance en HF : suggestions
 - oublier de cabler les masses fait que le retour du signal passe par la terre donc augmente la surface de boucle (donc $\Phi = B.S$ augmente)
 - surtout ne pas rapprocher le fil d'envoi du signal et le fil de retour

Ce qu'il ne faut pas faire :

Comment récupérer un beau signal quand on a un signal transmis avec des oscillations non souhaitées

étape 1 : comprendre d'où vient le R L C série qui provoque cet effet

R = résistance de fil, souvent faible ...

L : provient de la surface délimitée entre les fils aller et retour du signal...

**C : vient de la proximité des câbles et d'une capa d'entrée de composant..
Toujours lire la valeur de Cin dans la doc des composants**

OBJECTIF : diminuer l'écart entre le point de croisement L et C avec la courbe horizontale de R

Stratégie 1 : augmenter R ...

diminution du courant appelé, réduit la résonance on coupe la piste, on intercale un Rtransmit série... attention on ne peut pas augmenter indéfiniment car si on a une impédance de charge faible...on a un pont diviseur qui diminue l'amplitude du signal reçu...

Stratégie 2 : augmenter C, en rajoutant un condensateur à l'entrée ...cela diminue l'impédance du condensateur, déplace le point de croisement L C vers le bas, mais cela diminue aussi la fréquence de coupure de notre ligne de transmission...

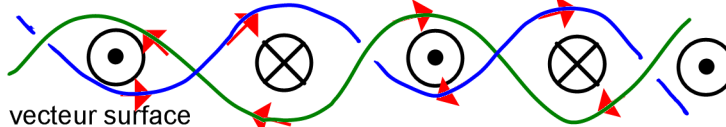
RAPPEL : mettre un plan de masse provoque l'apparition d'un condensateur entre la piste et la masse, ce qui va aller dans ce sens...

Stratégie 3 : diminuer L permet de déplacer le point de croisement L C vers le bas, et augmente la fréquence de coupure de notre ligne de transmission

Diminuer la surface pour réduire la self....

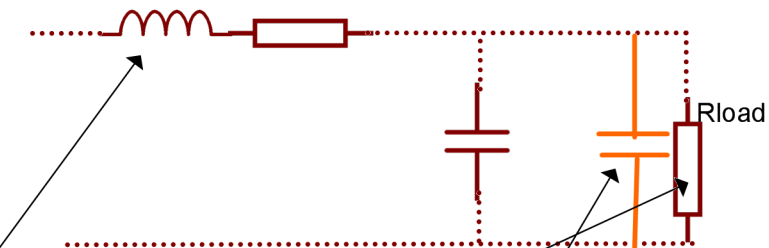
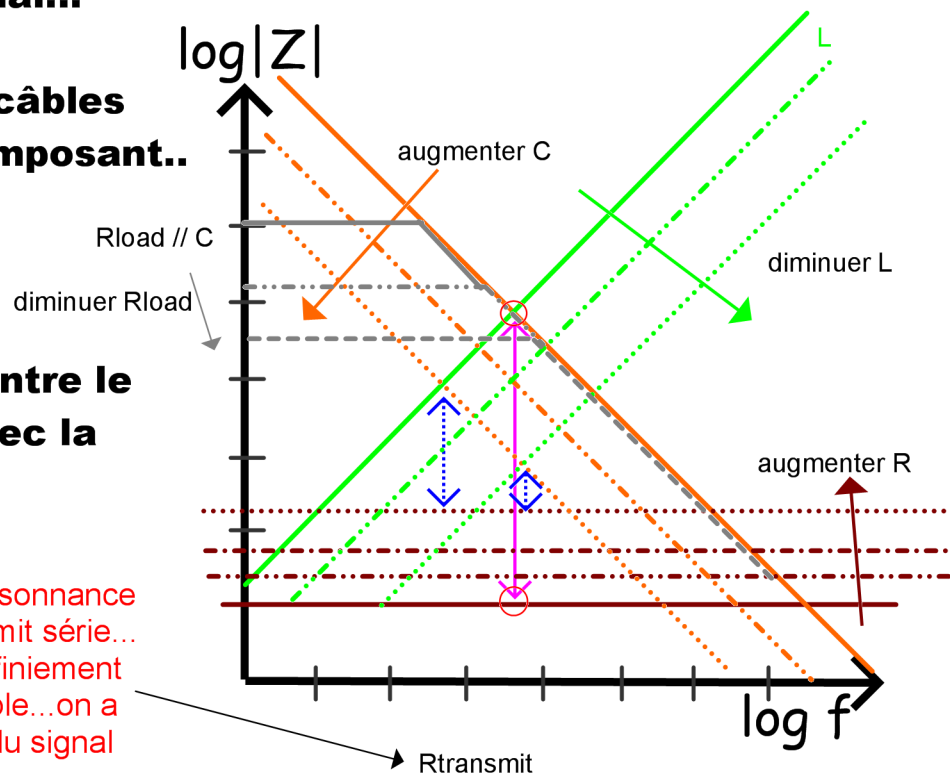
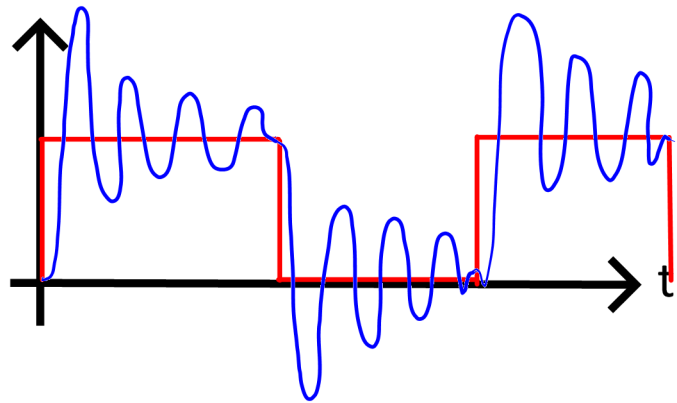
Amélioration : tresser ou torsader la paire de fil pour transmettre: permet de diminuer les parasites extérieurs ...

→→
B.dS change de signe à chaque boucle : la somme s'annule



fabriquer des paires torsadées à la perceuse

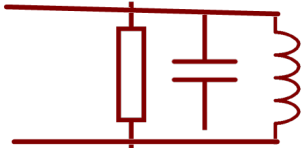
diminue L et augmente la proximité des câbles , donc augmente C



Stratégie 4 : réduire la résistance Rload : La self ne croise plus le condensateur, le phénomène de résonance disparaît

déplace la fréquence de coupure vers le bas, change la fréquence de résonance... Une fréquence qui par malheur était multiple de la fréquence fondamentale du signal transmis ne l'est plus

Association R L C parallèle



$$Z_{eq} = R // (L // C)$$

$$Z(L//C) = j L \omega / (1 - L C \omega^2)$$

pour ω_0 on a $L \omega_0 = 1/C \omega_0$

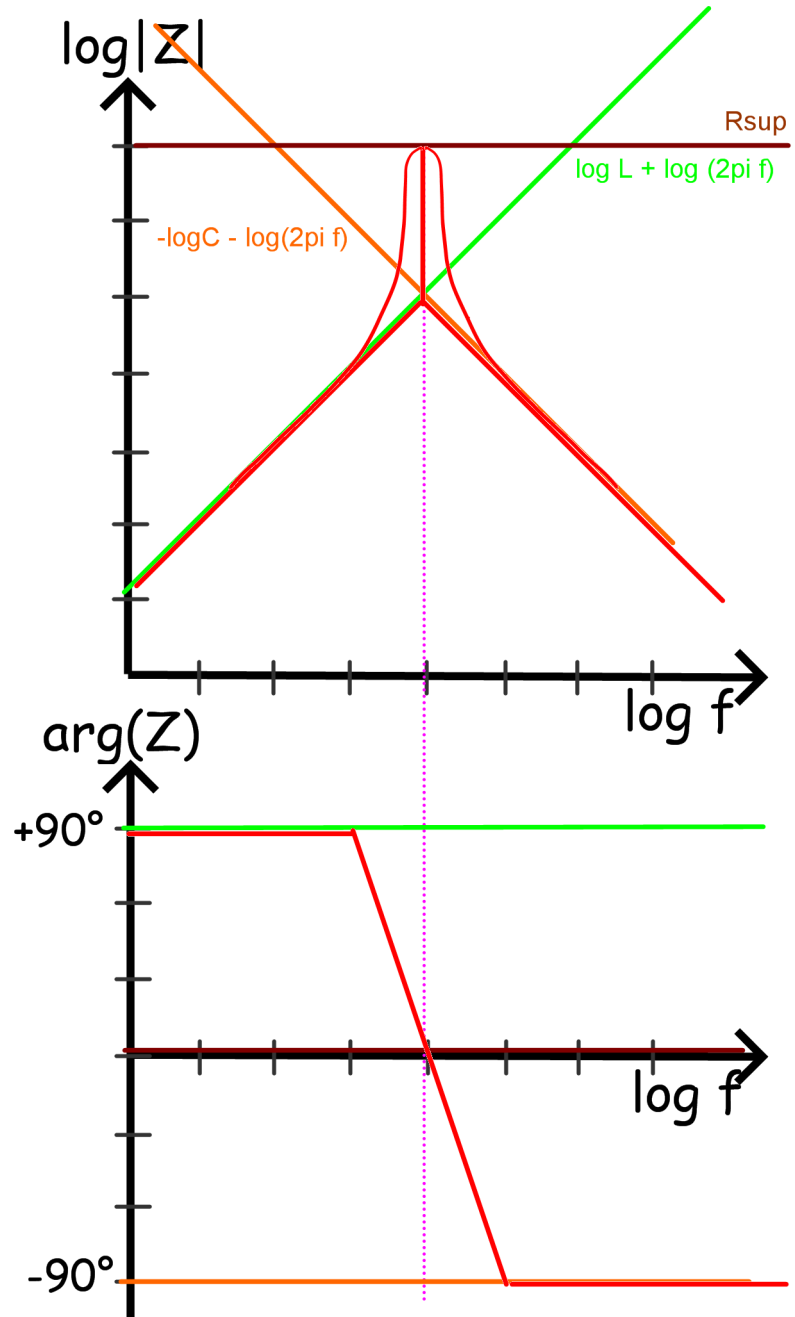
$\omega_0 = \sqrt{L C}$ n'a pas trop de sens électronique...

$$Z_{eq}(L//C)(\omega_0) = +\infty$$

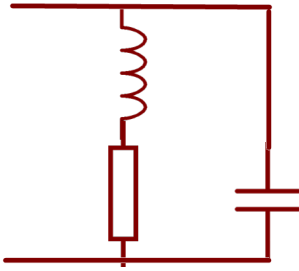
$$Z_{eq}(\omega_0) = R // Z_{inf} = R$$

Association parallèle R//L//C

on conserve la plus petite des trois

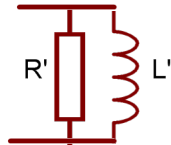


Association (R serie L) , C parallèle



Association parallèle R//L//C

A la pulsation ω_0 , on va effectuer une transformation $R + jL$ en $R' // L'$



$$R + jL\omega_0 = R' jL'\omega_0 / (R' + jL'\omega_0)$$

deux complexes sont identiques si ils ont même partie réel et partie imaginaire

$$R + jL\omega_0 = R' jL'\omega_0 (R' - jL'\omega_0) / (R'^2 + L'^2\omega_0^2)$$

$$R = R'^2 L'\omega_0^2 / (R'^2 + L'^2\omega_0^2)$$

$$L\omega_0 = R'^2 L'\omega_0 / (R'^2 + L'^2\omega_0^2)$$

on divise numérateur et dénominateur par R'^2

on fait apparaître le quotient $L\omega_0 / R$

$$L\omega_0 / R = R' / L'\omega_0 \quad \text{ou} \quad L'\omega_0 / R' = R / L\omega_0$$

on modifie la seconde ligne :

$$L\omega_0 = L'\omega_0 / (1 + (L'\omega_0 / R')^2)$$

comme $L'\omega_0 / R' = R / L\omega_0$ on obtient :

$$L\omega_0 = L'\omega_0 / (1 + (R / L\omega_0)^2) \quad \text{or} \quad R \ll L\omega_0$$

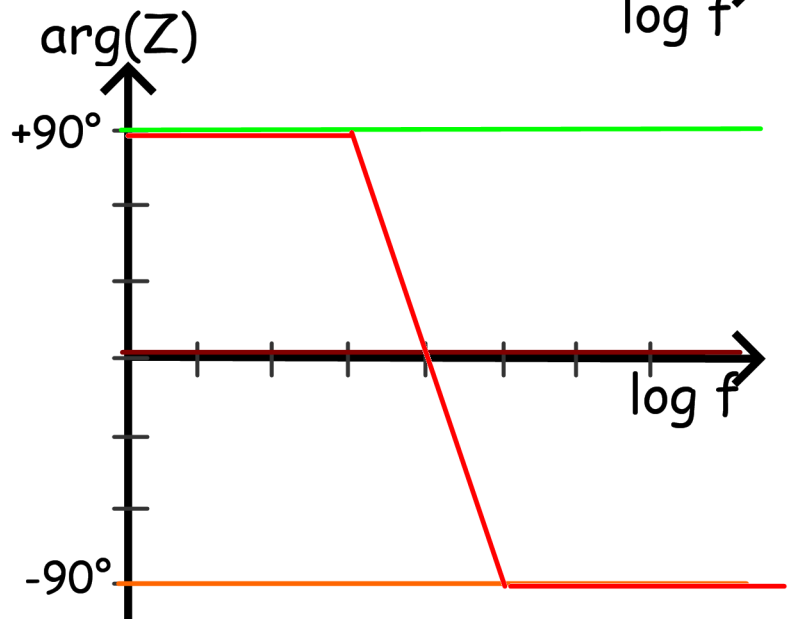
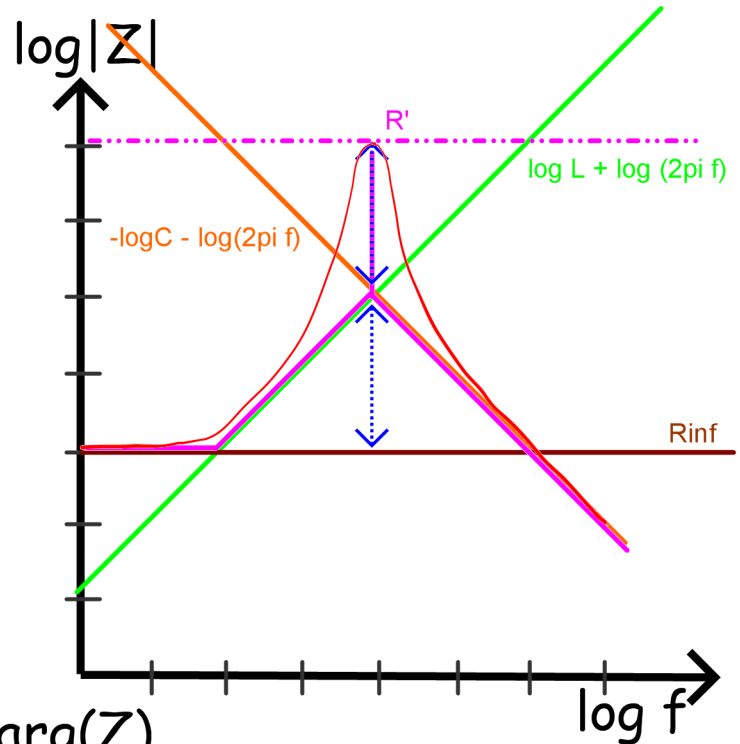
on en déduit que $L\omega_0 = L'\omega_0$

et surtout que $R' = (L\omega_0)^2 / R$ ce qui n'est pas parlant

mais aussi $R R' = (L\omega_0)^2$

si on passe en log :

$$\log R + \log R' = 2 \log L\omega_0 \quad \text{ou} \quad \log L\omega_0 = (\log R + \log R') / 2$$



Dans le cadre du projet, on utilise des capteurs à induction

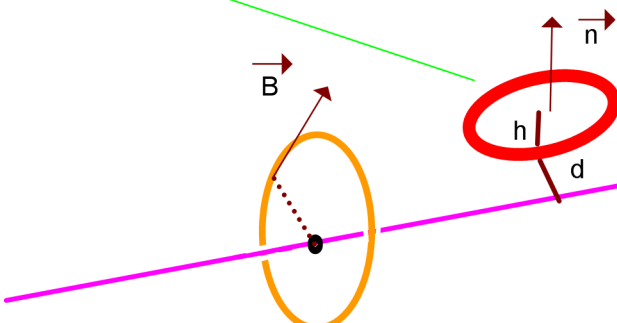
bobine embarquée sur le robot qui doit suivre le fil, on cherche à réduire la distance robot / fil

$$\phi = \iint_{\text{surface bobine}} \vec{B} \cdot d\vec{S}$$

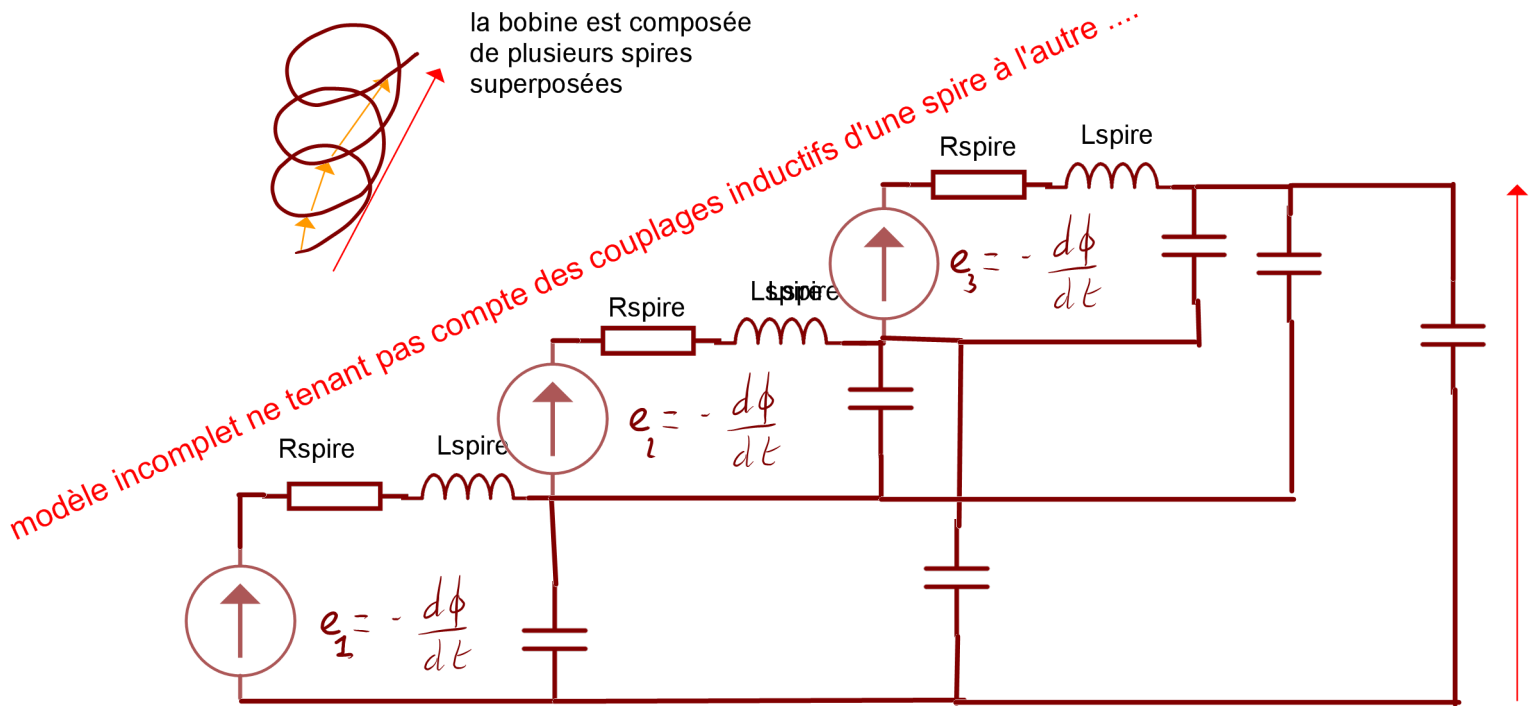
courant I

$$d\vec{S} = ds \vec{n}$$

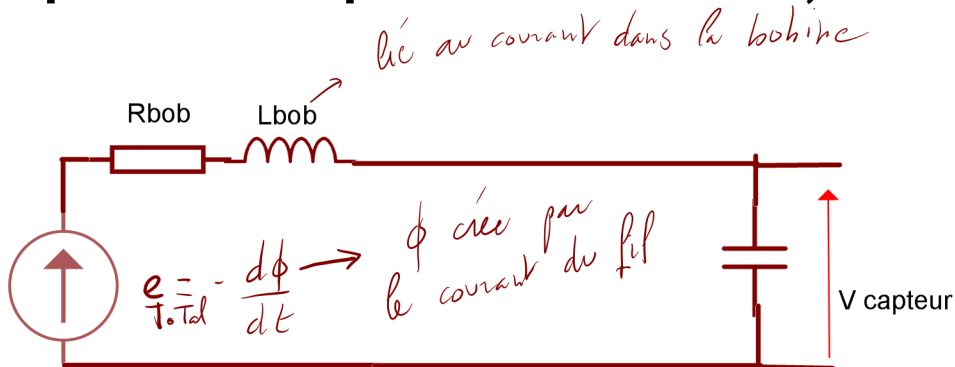
on a une Fem $e = - \frac{d\phi}{dt}$
mesurer la FEM donne des informations sur d



un vrai capteur en tentant de tenir compte de tout...



**certaines impédances sont plus faibles que d'autres
en basse fréquence mon modèle équivalent se simplifie
les capa sont des impédances très élevées, les selfs faibles.....**



**en HF, les capacités
interspires vont
court-circuiter le
capteur, on modélise
par une seule capa
pour remplacer
l'association série
parallèle de capas.**

En éteignant la source de tension, on retrouve le modèle d'impédance de la page d'avant.

La FEM donne une information de distance ... il ne faut pas qu'une surtension vienne nous perturber dans notre mesure et fausser la mesure....

perturbation 1 : le courant dans le fil n'est pas parfaitement sinusoïdal, et contient des harmoniques qui vont joyeusement résonner dans le RLC

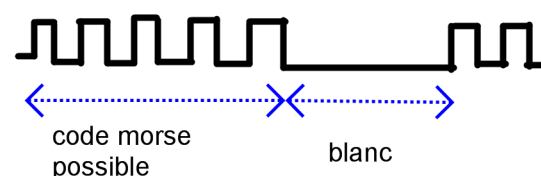
perturbation 2 : on émet une fondamentale trop haute en fréquence, qui elle même vient exciter le RLC et provoque une surtension non voulue

**Comment injecter un courant sinusoïdal fort dans le fil ?
pourquoi fort ? car B , ϕ , et e sont proportionnel à I)....**

il faut fabriquer un générateur sinus... mais on veut aussi dans le fil émettre des commandes en morse pour donner des ordres aux robots

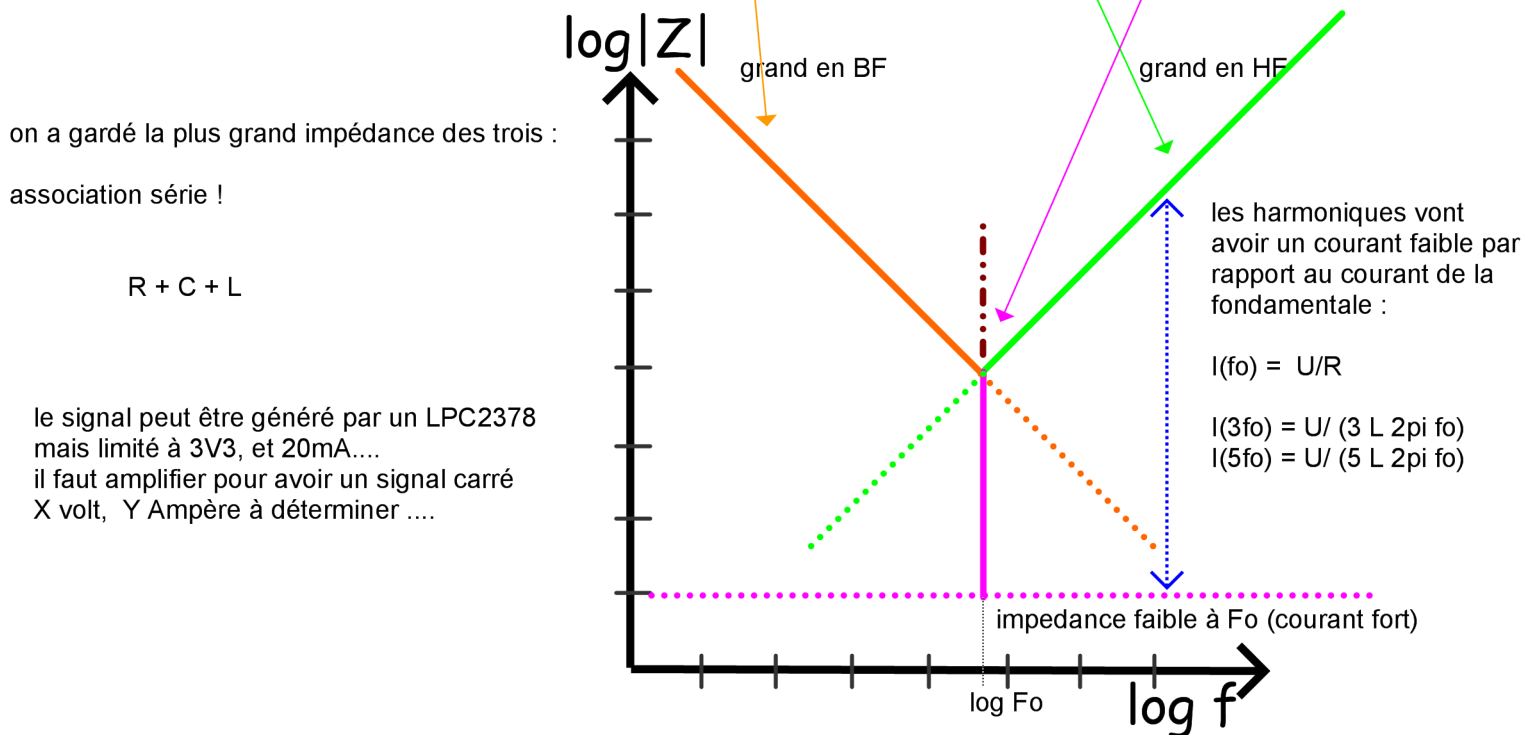
notre générateur doit donc être commandable....plus simple à faire en numérique ...

Comment faire pour que depuis un carré de puissance, j'émette un courant sinusoïdal ou le plus sinusoïdal possible.....?

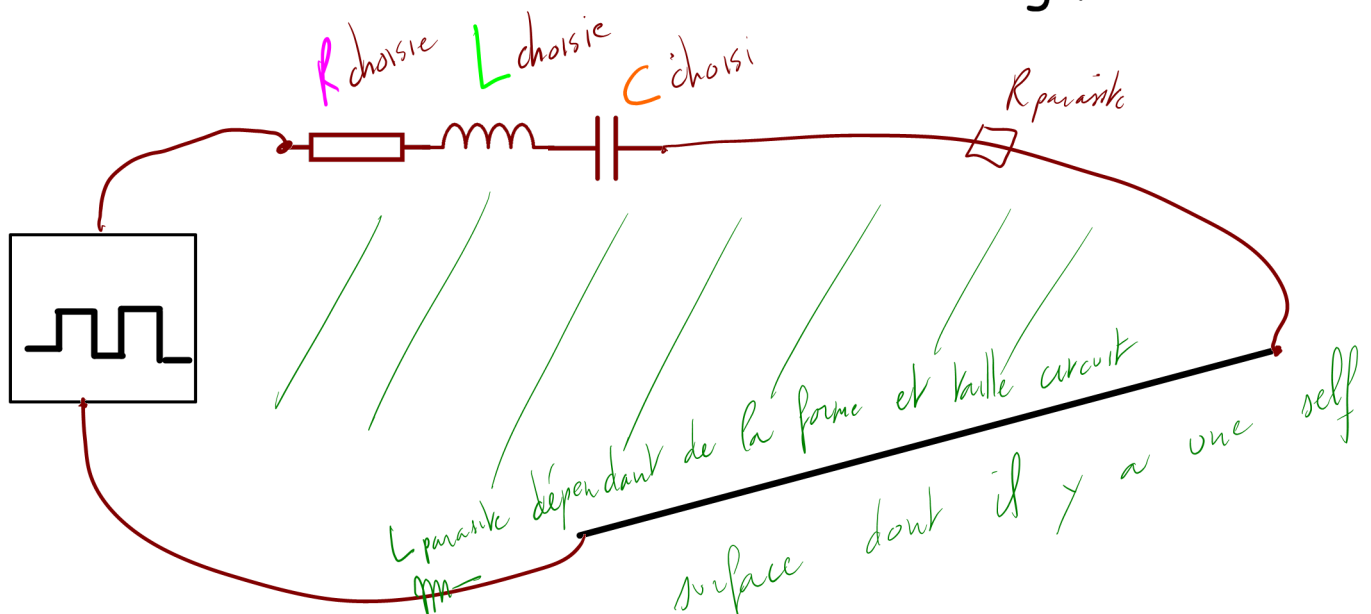


je dispose d'un signal carré de puissance.... une tension que rajouter avant de me brancher dans le fil pour qu'un courant circule à la fréquence de transmission et pas aux autres fréquences ?
 $U = Z I$ quelles caractéristiques de Z ?

$Z = +\infty$ en BF, $Z = +\infty$ en HF, Z est faible à la fréquence de travail

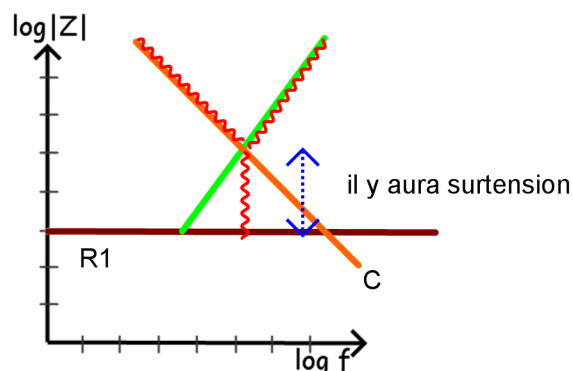


le signal peut être généré par un LPC2378 mais limité à 3V3, et 20mA.... il faut amplifier pour avoir un signal carré X volt, Y Ampère à déterminer

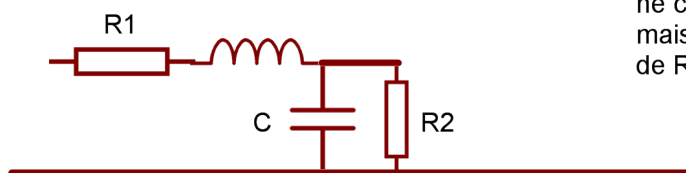


$L_{choisie} \gg L_{parasite}$ pour ne pas subir l'influence du circuit
 $R_{choisie} \gg R_{parasite}$

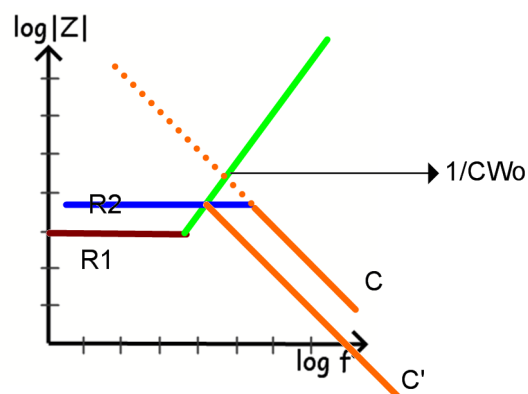
casser une résonance en mettant une résistance de charge R2



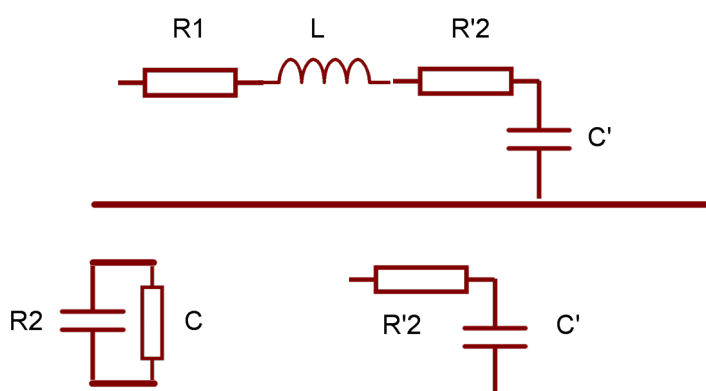
correction R2 // C :



on voit que L+R ne coupe plus C
mais coupe R2 de R2//C

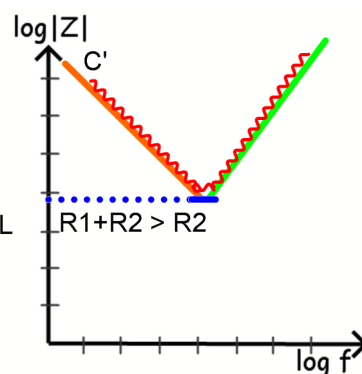


à la fréquence de résonance on fait la
transformation **C // R2 devient C' + R'2**
on va trouver **$R2 = R'2$ et $R2^2 = (1/CWo)(1/C'Wo)$**



autre manière de
prouver :
transformer
en R'2 + C'

C' ne coupe plus L
mais R'2
dans
R1+R'2 +L



technique de calcul :

$$R2 // C = R'2 + C'$$

$$R2 / (1+jR2CWo) = R'2 + 1/jC'Wo$$

$$R2 (1-jR2CWo)/(1+(R2CWo)^2) = R'2 - j / C'Wo$$

$$R2/(1+(R2CWo)^2) = R'2 \text{ et } R2^2CWo/(1+(R2CWo)^2) = 1/C'Wo$$

on a $R2 \ll 1/CWo$ donc $R2CWo \ll 1$ d'où $R2 = R'2$

$$\text{et } R2^2 = (1/CWo) (1/C'Wo)$$