EFREI – L1 Année 2013-2014

#### CONTRÔLE ECRIT DU SYSTEME A LA FONCTION

Durée : 2h Documents et calculatrices interdits

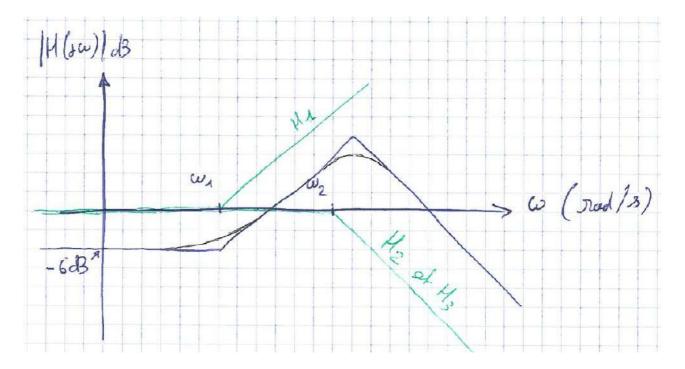
Voici le corrigé de votre DE. Il est volontairement très détaillé pour être sur qu'un maximum de monde puisse comprendre les raisonnements. Il est évident qu'il n'était pas nécessaire d'en écrire autant pour avoir tous les points. Vous y trouverez :

- L'énoncé en gras
- Le corrigé en texte normal
- Mes remarques en italique
  - 1. Les questions que j'avais promises (3.5 points, objectif de temps : 15min maxi)
    - 1.1 Tracer le diagramme de Bode de la fonction suivante : (2pts)

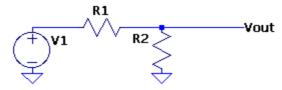
$$H(j\omega) = 2 \cdot (j\omega + 1) / (j\omega + 2)^2$$

#### Avec:

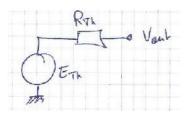
- $-A0 = \frac{1}{2}$ ;  $20.\log(A0) = 20.\log(0.5) = 20 \cdot -0.3 = -6dB$
- $-\omega 1 = 1 \text{ rad/s}$
- $-\omega_2 = 2 \text{ rad/s}$



# 1.2 Transformer le montage suivant en un générateur de Thévenin équivalent. Dessiner le montage, calculer Eth, et Rth, et justifiez rapidement. (1.5pts)



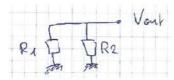
On cherche à transformer en un générateur de Thévenin de la forme :



Eth est la tension de sortie Vout à vide, soit :

Eth = V1 . R2 / (R1 + R2)

Rth est la résistance équivalente entre les deux points de sortie du montage (soit Vout et la masse) après avoir coupé les générateurs (ie : on remplace les génés de tension par un fil et les génés de courant par un circuit ouvert) :

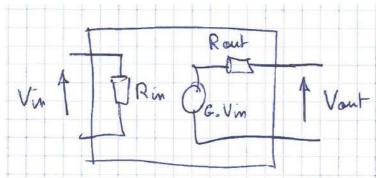


Rth = R1//R2 = (R1.R2) / (R1+R2)

## 2. Étude d'un régénérateur pour ligne de transmission (13 pts, objectif de temps : ~1h15)

## 2.1 Dessiner le modèle simplifié du quadripôle (Rin, Géné de tension, Rout) (0.5pts)

Le modèle simplifié du quadripôle est le suivant :

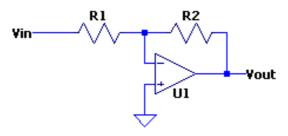


Avec:

- Vin = tension d'entrée
- *Vout* = *tension de sortie*
- Rin = résistance d'entrée

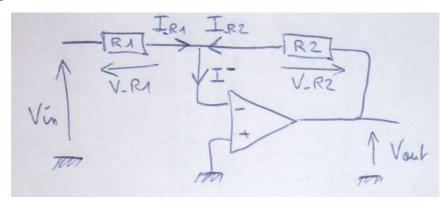
- Rout = résistance de sortie
- -G = gain en tension

#### 2.2 Considérons le schéma suivant, que nous allons modéliser en un quadripôle :



#### Démontrer que le gain de ce montage est Vout/Vin = - R2 / R1 (2.5pts)

Commençons par noter sur le schéma les différentes tensions et courants :



## - on pose l'hypothèse que l'AOP fonctionne en régime linéaire

Donc V - = V +

#### - quelle est la tension en V-?

Comme V+ est relié à la masse : V+ = 0V, donc V- = 0V

#### - calculer le courant I1 passant dans R1?

Soit V\_R1 la tension aux bornes de R1.

Loi des mailles :  $Vin = V_R1 + V_C$ Comme  $V_T = 0V = V_R1 = Vin$ 

 $I_R1 = V_R1 / R1 = Vin / R1$ 

#### - calculer le courant I2 (passant dans R2) en fonction du courant I1

D'après la loi des noeuds, I\_R1 + I\_R2 = I-

Or, le courant dans les entrées d'un AOP est considéré comme quasi nul. Donc I- ~= 0

Donc 
$$I_R1 + I_R2 \sim 0$$
  
Donc  $I_R2 \sim -I_R1$ 

#### - calculer V2, la tension aux bornes de R2

Soit V\_R2 la tension aux bornes de R2.

Loi des mailles : Vout =  $V_R2 + V_C$ Comme  $V_T = 0$  =>  $V_R2 = V$ in

 $I_R2 = V_R2 / R2 = Vout / R2$ 

#### - calculer Vout

On a donc trouvé que : Vin / R1 = I\_R1 Vout / R2 = I\_R2

I\_R1 ~= I\_R2

Donc :  $Vin / R1 \sim = Vout / R2$ Donc : Vout/Vin = R2/R1

**CQFD** 

#### 2.3 Déterminer combien vaut Rin, la résistance d'entrée du montage (0.5pts)

#### 1ère solution:

La résistance d'entrée du montage est égale à Rin = Vin / Iin. Le courant I\_in passe intégralement dans la résistance R1. Donc I\_in = I\_R1.

Or on a vu que  $I_R1 = Vin / R1$ .

Donc Rin =  $Vin / Iin = Vin / I_R1 = Vin / (Vin / R1) = R1$ 

#### <u>2ème solution:</u>

On a vu que V+=V-=0V

Donc le noeud entre R1 et R2 est au potentiel 0V. C'est comme si il était relié à la masse. Ainsi, on voit que la résistance d'entrée, entre Vin et la masse est R1

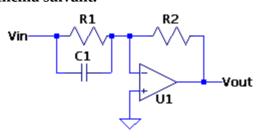
#### 2.4 Justifier que Rout vaut environ 0ohm (0.5pts)

Dans un quadripôle (modèle simplifié), Vout = G.Vin - Iout.Rout. La tension de sortie dépend de du courant de sortie Iout, sauf si Rout = 0.

Or on a vu que Vout/Vin = R2/R1. Donc Vout = Vin . R2/R1 On voit donc que la tension de sortie Vout ne dépend pas du courant de sortie.

Donc Rout = 0

#### 2.5 Considérons le schéma suivant.



## A l'aide du résultat de la question précédente, calculer le gain de ce montage en fonction de R1, R2, Zc1 (1pts)

On regroupe R1 et C1 en parallèle, dans une impédance équivalente Z1=R1//Zc1. On se retrouve alors dans le schéma précédent, avec R1 qui est devenu Z1.

Donc Vout/Vin = R2 / Z1 = R2 / (R1 // Zc1)

#### 2.6 Tracer le diagramme de Bode de ce montage (2pts)

Pour l'application numérique : R1 = 1k, R2 = 10k, C1 = 1nF

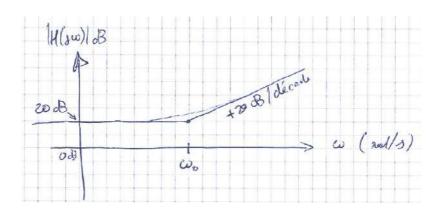
$$H(jw) = Vout/Vin = R2 / (R1 // Zc1)$$
  
= R2 / (R1.Zc1 / (R1 + Zc1))

Astuce à retenir pour ne pas se faire très mal dans les calculs : dès qu'il y a du Zc dans une équation, il faut simplifier la fraction en divisant numérateur et dénominateur par Zc.

$$H(jw) = (R2/Zc1) / (R1 / (R1 + Zc1)) = (R1.R2/Zc1 + R2) / R1$$
  
=  $(R1/Zc1 + 1) . R2 / R1$   
=  $R2/R1 . (1 + R1/Zc1)$ 

Or Rc1 = 
$$1/(j.C1.w)$$

$$\begin{array}{l} H(jw) = R2/R1 \; . \; (1+j.R1.C1.w) = A0 \; . \; (1+jw/w0) \\ Avec : \\ -A0 = R2/R1 = 10k / 1k = 10 \; ; \; 20.log(A0) = 20.log(10) = 20dB \\ -w0 = 1 / (R1.C1) = 1 / (1k \; . \; 1n) = 1 / (1\mu) = 10^6 \; rad/s \\ (pour info, w0, en fréquence, ça donne f0 = w0 / 2pi ~= 10^6 / 6.3 ~= 150kHz) \end{array}$$



2.7 Quel est le gain en tension de ce montage en BF ? Exprimer le gain en termes réels, puis en dB (n'oublier pas de faire le log d'une valeur absolue, car on ne fait jamais de log de valeurs négatives!) (1pts)

#### Solution 1:

En BF, le condensateur est un circuit ouvert, donc il disparaît du schéma.

Donc en BF : G\_bf = Vout/Vin = R2/R1 = 10k / 1k = 10

Solution 2 :
En BF, w=0
G\_bf = H(jw=0) = R2/R1 . (1 + j.R1.C1.0) = R2/R1 = 10k / 1k = 10

Calcul du gain en tension en dB :
G\_bf\_dB = 20.log(G\_bf) = 20.log(10) = 20dB

# 2.8 Quels sont les deux défauts d'une ligne de transmission que ce montage permettrait de corriger ? (1pts)

Ce montage corrige deux défauts d'une ligne de transmission :

- ce montage est un amplificateur, il compense donc l'atténuation de la ligne
- ce montage amplifie les hautes fréquences plus que les basses fréquences, il compense donc l'effet passe-bas d'une ligne de transmission

## 2.9 On considère maintenant la ligne de transmission suivante. Elle mesure 100km, et a une atténuation de 1dB/km.

Quelle est l'atténuation totale de la ligne ? (1pts) - en dB ?

Les gains en dB d'éléments situés à la suite les uns des autres s'additionnent (nota : en termes réels, ils se multiplient). Donc 100 éléments de 1km qui atténuent de 1dB atténuent 100 x 1dB = 100dB.

On a donc une atténuation de 100dB (ou un gain de -100dB)

- l'atténuation en tension (en termes réels)?

Soit A\_V l'atténuation en tension.  $20.log(A_V) = 100dB$   $log(A_V) = 100/20 = 5$   $A_V = 10^5 = 100k$ 

La tension est atténuée par cette ligne d'un facteur 100000.

2.10 Si on injecte à l'entrée de cette ligne (côté émetteur) une puissance continue de 1W, combien peut-on espérer en tirer à la sortie (à l'entrée du récepteur) ? (1pts)

Soit A\_P l'attention en puissance  $10.\log(A_P) = 100dB$  (eh oui : les dB de puissance ce sont des  $10.\log$ , voir le cours)  $\log(1_P) = 100/10 = 10$   $A_P = 10^{10}$ 

Si on injecte 1W, on récupèrera donc  $1/A_P = 10^{-10}W$ 

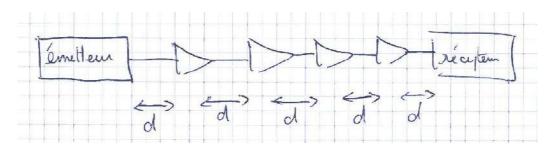
C'est peu, très peu, mais en télécom ce n'est pas « rien ». Pour info, un récepteur radio FM peut traiter des signaux de l'ordre de  $10^{-13} \rm W$ 

# 2.11 Combien d'amplificateurs tels que celui étudié précédemment faudrait-il au minimum pour que le système complet, (composé de la ligne + les amplis) n'atténue pas le signal ? (0.75pts)

L'ampli a un gain de +20dB. Avec 5 amplis, on aurait 5x20dB = 100dB de gain au total, ce qui compenserait exactement l'atténuation de 100dB due à la ligne.

## 2.12 Dans l'idéal, où faudrait-il placer ces amplis, et pourquoi ? (un petit croquis est le bienvenu) (0.75pts)

Il faut les disposer de manière équidistante sur la ligne.

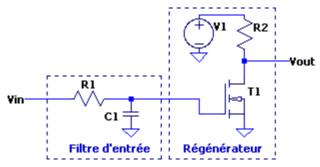


Si on les met tous au début, alors on aura un niveau très fort au début de ligne. Probablement trop fort, les amplis risquent de saturer.

Si on les met tous en fin de ligne, l'entrée du premier ampli recevra un niveau très faible, qui sera potentiellement trop proche du bruit.

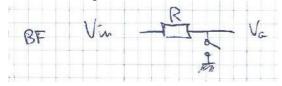
#### 3. Étude d'un régénérateur logique (4 points, objectif de temps : ~30min)

On considère le schéma suivant, destiné à être mis à la fin d'une ligne de transmission véhiculant des informations logiques (des 0 ou des 1). C'est donc l'étage d'entrée du récepteur. :



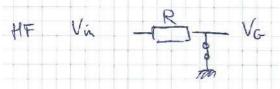
# 3.1 De quel type est le filtre d'entrée ? Passe-haut / passe-bas / passe-bande / coupe-bande ? (seule la justifications rapporte des points) (1pts)

Le schéma équivalent BF est le suivant :



Donc en BF : Vout = Vin

Le schéma équivalent HF est le suivant :



Donc en HF : Vout = 0V

C'est donc un passe-bas

#### 3.2 A quoi le filtre peut-il servir ? (0.5pts)

Ce filtre coupe les hautes fréquences. Il peut servir à couper les parasites hautes fréquences qui se seraient couplées sur le signal.

#### 3.3 Considérons 2 états pour Vin :

- un état « bas » où Vin < Vlow
- un état « haut » où Vin > Vhigh

Pour chaque état « bas » et « haut » de Vin, dites dans quel état (quel mode) est le transistor (et pourquoi), et combien vaut la tension de sortie Vout ? Seules les justifications rapportent des points (2pts)

Etat bas : la tension sur la gate du transistor (Vgs) est basse. Le transistor est bloqué. Le courant Id qui passe dans son drain est donc nul.

Vout = 
$$V1 - R2.Id = V1 - 0 = V1$$

Etat haut : la tension sur la gate du transistor (Vgs) est haute. Le transistor est passant. Le courant passe donc dans le drain du transistor, qui connecter alors Vout à la masse. Vout = 0V

#### 3.4 Donner des valeurs typiques pour Vlow et Vhigh (0.5pts)

C'est un transistor MOSFET,

- il est bloqué quand Vgs < Vgsth/2
- il est passant quand Vgs > 2.Vgsth

Vgsth est un paramètre du transistor qui est donné par le fabricant (*pour indication*, *il vaut généralement entre 1V et 3V*).