

# 1<sup>È</sup>ETUDE D'UN CORRECTEUR DES TONALITES GRAVES POUR UN AMPLIFICATEUR Hi Fi ➔

On considère le montage de la figure 1, excité par une tension  $e_g = E_{gm} \sin(\omega t)$ . On admet de plus les hypothèses suivantes :

- L'amplificateur opérationnel est parfait et travaille dans son domaine linéaire.
- Le potentiomètre  $R_3$  possède une résistance suffisamment grande pour que l'on puisse considérer que l'intensité  $i_3$  qui le parcourt est négligeable vis à vis des intensités parcourant les autres branches du circuit.

Par ailleurs : on note  $\alpha$  ( $0 \leq \alpha \leq 1$ ) la position du potentiomètre  $R_3$ , de telle sorte que la résistance entre A et D soit égale à  $\alpha R_3$ .

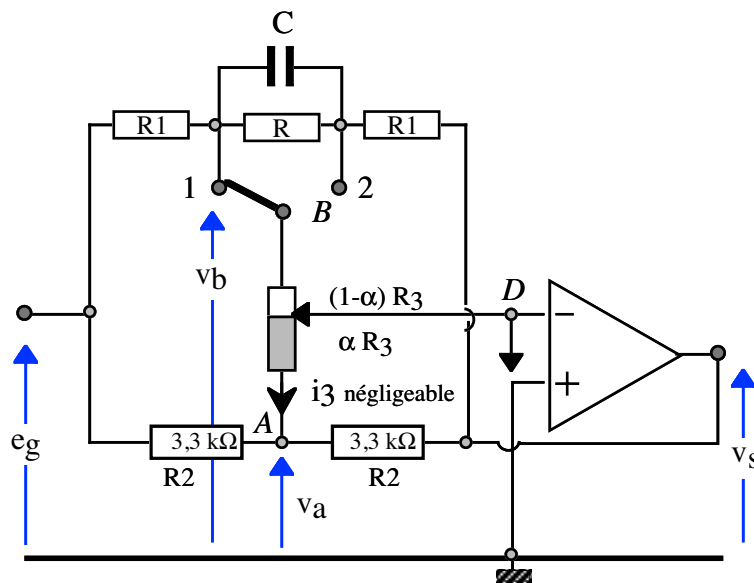


Figure 1

## 1<sup>È</sup>re PARTIE : Le commutateur est en position 1

- 1) Compte-tenu des hypothèses simplificatrices admises, donner la relation simple liant la tension  $v_a$  aux tensions  $e_g$  et  $v_s$ .
- 2) On nomme  $Z$ , l'impédance constituée par  $R$  et  $C$  en parallèle. Exprimer, dans ces conditions, en écrivant l'équation au noeud B, la tension  $v_b$  en fonction de  $e_g$ ,  $v_s$ ,  $R_1$  et  $Z$ .
- 3) Sachant que le courant sur l'entrée - de l'amplificateur opérationnel est nul, rechercher l'expression de la tension  $v_a$  en fonction de  $v_b$  et  $\alpha$  qui représente la position du potentiomètre.
- 4) En déduire l'expression du gain en tension du montage  $A_1(\alpha) = v_s/e_g$  en fonction de  $Z$ ,  $\alpha$  et  $R_1$ . Montrer que :

$$\frac{v_s}{e_g} = - \frac{Z(1 + \alpha) + 2R_1}{Z(1 - \alpha) + 2R_1}$$

- 5) Compte-tenu de la présence de l'impédance  $Z$  formée par  $R$  et  $C$  en parallèle, exprimer le gain en tension  $A_1(\alpha)$  sous la forme du rapport de deux nombres complexes.

6) Montrer que le gain  $A_1(\alpha)$  peut se mettre sous la forme suivante permettant de tracer le graphe asymptotique de Bode.

$$A_1(\alpha) = G_0(\alpha) \frac{1 + j \frac{f}{f_{c1}}}{1 + j \frac{f}{f_{c2}}}$$

Donner les expressions de  $G_0(\alpha)$ , des fréquences de coupures  $f_{c1}$ ,  $f_{c2}$  et du rapport  $\frac{f_{c1}}{f_{c2}}$ .

7) Lorsque la position du potentiomètre est tel que  $\alpha = 0$ , que peut-on dire du gain  $G_0(0)$ , des fréquences de coupures  $f_{c1}$ ,  $f_{c2}$ ?

8) On désire accentuer au maximum les fréquences basses lorsque la position du potentiomètre est telle que :  $\alpha = 1$ . Dans ces conditions, on choisit :  $G_0(1) = -10$  et des fréquences de coupures telles que :  $f_{c1} = 10$  Hz et  $f_{c2} = 300$  Hz.

Sachant que  $R = 100$  k $\Omega$ , calculer la valeur à donner à la résistance  $R_1$  et à la capacité  $C$ .

9) Après avoir complété le tableau suivant, tracer les deux graphes asymptotique de Bode du module de  $A_1(\alpha)$  et de son argument  $\Phi$  sur le papier semi-logarithmique fourni en annexe, en justifiant vos résultats.

$\alpha$	$G_0(\alpha)$	$G_0(\alpha)$ en dB	$f_{c1}$	$f_{c2}$
0				
1				

## 2<sup>ème</sup> PARTIE : Le commutateur est en position 2

10) Exprimer à nouveau la tension  $v_b$  en fonction de  $e_g$ ,  $v_s$ ,  $R_1$  et  $Z$ .

11) En déduire sans autre calcul, que lorsque le commutateur passe de la position 1 à la position 2:  
 $A_2(\alpha) = (A_1(\alpha))^{-1}$

12) Quelle est alors la méthode simple qui permettrait de construire les graphes asymptotique de Bode dans cette situation et ceci pour  $\alpha = 0$  et  $\alpha = 1$  avec les valeurs de  $R_1$ ,  $R$  et  $C$  précédentes.

## CORRECTION

$$Q1 : v_a = \frac{e_g + v_s}{2}$$

---

$$Q2 : \text{En utilisant le th\u00e9or\u00e8me de superposition : } v_b = \frac{v_e(R_1 + Z) + R_1 v_s}{Z + 2R_1}$$

---

$$Q3 : v_a = -v_b \frac{\alpha}{1 - \alpha}$$

---

$$Q5 : A_1(\alpha) = -\frac{R(\alpha + 1) + 2R_1 + j\omega 2RR_1C}{R(1 - \alpha) + 2R_1 + j\omega 2RR_1C}$$

---

$$Q6 : G_0(\alpha) = -\frac{R(\alpha + 1) + 2R_1C}{R(1 - \alpha) + 2R_1} \quad f_{c1}(\alpha) = \frac{1}{2\pi} \frac{R(\alpha + 1) + 2R_1}{2RR_1C} \quad f_{c2}(\alpha) = \frac{1}{2\pi} \frac{R(1 - \alpha) + 2R_1}{2RR_1C}$$
$$\frac{f_{c1}(\alpha)}{f_{c2}(\alpha)} = |G_0(\alpha)| = \frac{R(\alpha + 1) + 2R_1}{R(1 - \alpha) + 2R_1}$$

---

$$Q7 : \text{Pour } \alpha = 0 \rightarrow G_0(0) = -1 \text{ et } f_{c1} = f_{c2}$$

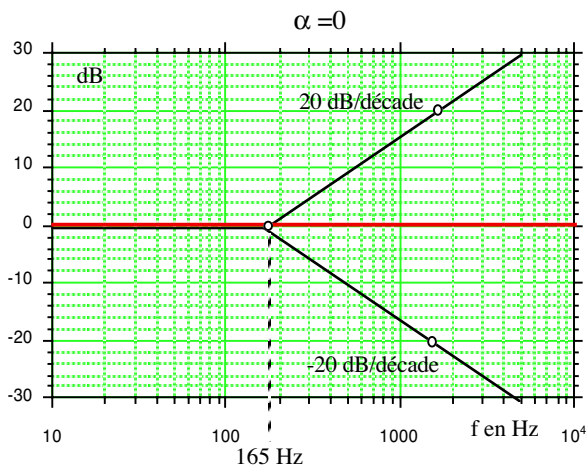
---

$$Q8 : \text{Pour } \alpha = 1 \rightarrow G_0(1) = -\left(1 + \frac{R}{R_1}\right) \quad R_1 = 11,1 \text{ k}\Omega \quad C = 53 \text{ nF}$$

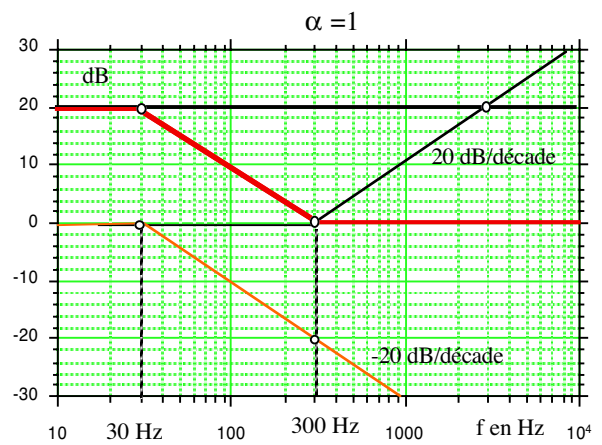
---

Q9 :

$\alpha$	$G_0(\alpha)$	$ G_0(\alpha) $ en dB	$f_{c1}$	$f_{c2}$
0	-1	0 dB	165 Hz	165 Hz
1	-10	20 dB	300 hz	30 Hz



Courbe de réponse « plate » 0 dB



Courbe de réponse favorisant les T.B.F.

Q10 : Permuter le rôle de  $v_e$  et  $v_s$  : 
$$v_b = \frac{v_s(R_1 + Z) + R_1 v_e}{Z + 2R_1}$$

Q11) Permutation de  $v_e$  et  $v_s$

Q12 : Faire une symétrie par rapport à l'abscisse.

## Etude d'un correcteur des tonalités aigues pour un amplificateur Haute Fidélité

On considère le montage de la figure 1, excité par une tension sinusoïdale :  $e_g = E_{gm} \sin(\omega t)$

On admet de plus, les hypothèses suivantes :

- L'amplificateur opérationnel est parfait et travaille dans son domaine linéaire.
- Le potentiomètre  $R_3$  possède une résistance assez grande pour que l'on puisse considérer que l'intensité  $i_3$  qui le parcourt est négligeable vis à vis des intensités parcourant les autres branches du circuit

Par ailleurs on note :

- $\alpha$  ( $0 \leq \alpha \leq 1$ ) la position du curseur du potentiomètre, de telle sorte que la résistance entre les noeuds A et D soit égale à  $(\alpha R_3)$ .
- $Z$  l'impédance complexe correspondant à la mise en parallèle de  $R$  et de  $C$ .

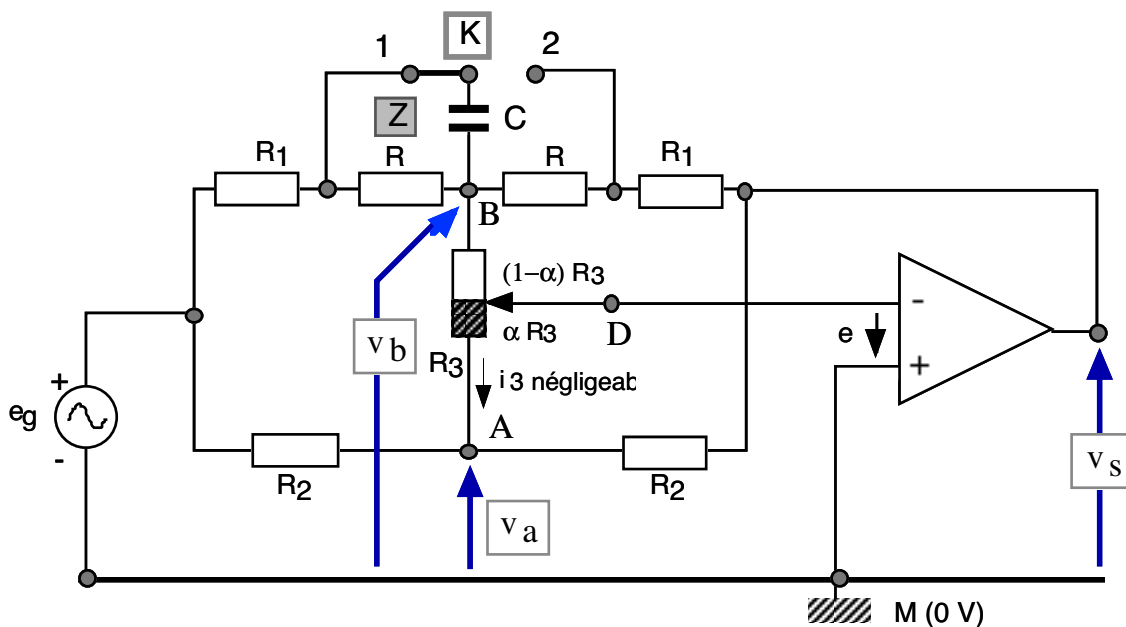


Figure 1 : montage correcteur des fréquences aigues

### 1° PARTIE : accentuation des fréquences aigues (K est en position 1)

Compte tenu des hypothèses simplificatrices admises, exprimer :

- 1) Sous la forme d'une équation (1), la tension  $v_a$  en fonction de  $e_g$  et  $v_s$ .
- 2) Sous la forme d'une équation (2), la tension  $v_b$  en fonction de  $e_g$ ,  $v_s$ ,  $R_1$ ,  $R$  et l'impédance  $Z$  constituée par  $C$  et  $R$  en parallèle.
- 3) Compte tenu de la présence de l'amplificateur opérationnel, rechercher une expression liant les tensions  $v_a$ ,  $v_b$  et le paramètre  $\alpha$  et en déduire l'équation (3) donnant  $v_b$  en fonction de  $e_g$ ,  $v_s$  et  $\alpha$ .

Les équations précédentes permettent d'exprimer le gain du montage suivant l'expression (4) :

$$A_1(\alpha) = \frac{v_s}{e_g} = - \frac{2R_1 + R(1 + \alpha) + Z(1 - \alpha)}{2R_1 + R(1 - \alpha) + Z(1 + \alpha)} \quad (4)$$

On peut traiter les questions 4, 5 et 6 en admettant la relation (4).

- 4) Compte-tenu de l'expression de l'impédance Z constituée par C et R en parallèle, exprimer l'équation 4 précédente sous la forme suivante permettant de construire les graphes asymptotiques de Bode. Donner les expressions des fréquences de coupures  $f_{c1}$  et  $f_{c2}$  en fonction de R,  $R_1$ , C et  $\alpha$ .

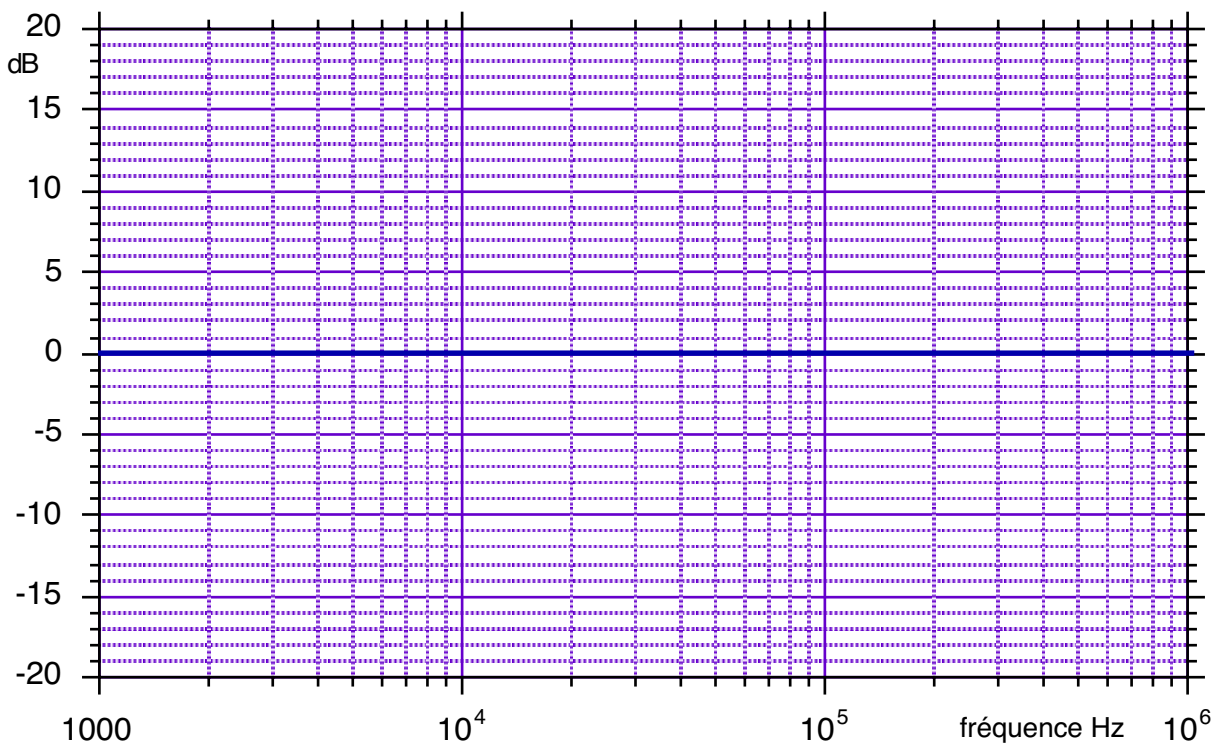
$$A_1(\alpha) = \frac{v_s}{e_g} = - \frac{1 + j \frac{f}{f_{c1}}}{1 + j \frac{f}{f_{c2}}}$$

- 5) Si la position du potentiomètre  $R_3$  est telle que  $\alpha = 0$ , que peut-on dire des fréquences  $f_{c1}$  et  $f_{c2}$  ?

- On désire accentuer au maximum les fréquences hautes lorsque la position du potentiomètre  $R_3$  est telle que  $\alpha = 1$ . Dans ces conditions, déterminer l'expression du rapport  $f_{c1}/f_{c2}$ .
- Lorsque  $\alpha = 1$ , on s'impose :  $f_{c1} = 2$  kHz et  $f_{c2} = 20$  kHz. Sachant que l'on prend :  $C = 1,5$  nF, calculer la valeur à donner aux résistances  $R_1$  et R.

- 6) Après avoir complété le tableau suivant, tracer les 3 graphes asymptotiques de Bode du module de  $A_1(\alpha)$  correspondants aux 3 valeurs de  $\alpha$  sur le papier semi-logarithmique en justifiant brièvement vos résultats.

$\alpha$	$f_{c1}$ (kHz)	$f_{c2}$ (kHz)
0		
0,5		
1		



## 2° PARTIE : atténuation des fréquences aigues (K est en position 2)

7) Exprimer à nouveau la tension  $v_b$  en fonction de  $e_g$ ,  $v_s$ ,  $R_1$ ,  $R$  et l'impédance  $Z$  constituée par  $C$  et  $R$  en parallèle.

En comparant cette équation avec l'équation (2) de la première partie, quelle remarque peut-on faire ?  
Sachant que les équations (1) et (3) de la première partie sont inchangées, en déduire, sans autre calcul, que le passage de l'interrupteur  $K$  de la position 1 à la position 2 conduit à un gain en tension  $A_2(\alpha)$  du montage tel que :

$$A_2(\alpha) = \frac{v_s}{e_g} = \frac{I}{A_1(\alpha)}$$

8) Quelle méthode graphique simple permettrait de construire les graphes asymptotiques de Bode du module du gain  $A_2(\alpha)$  et ceci pour les trois valeurs de  $\alpha$  précédentes sachant que  $R$ ,  $R_1$  et  $C$  sont inchangées ?