

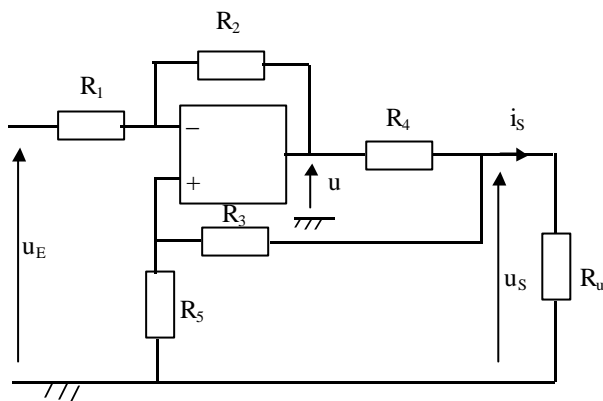
## SERIE D'EXERCICES N° 8 : ELECTRODINAMIQUE : AMPLIFICATEUR OPERATIONNEL EN REGIME LINEAIRE

### Amplificateur opérationnel idéal, circuits avec un A.O.

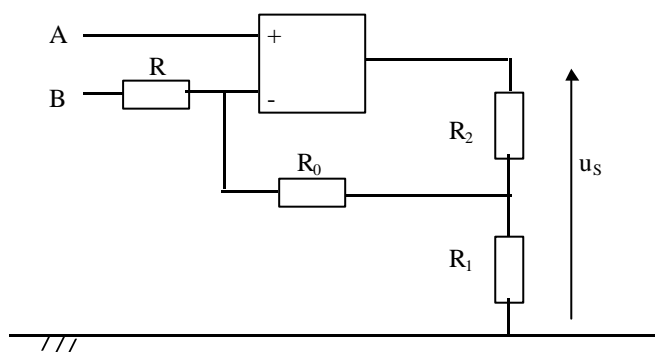
#### Exercice 1.

On considère le circuit de la figure.

1. Calculer la tension  $u$  en fonction de  $u_S$ ,  $u_E$  et des résistances.
2. Calculer le courant  $i_S$  dans la charge  $R_u$  en fonction de  $u_S$ ,  $u_E$  et des résistances.
3. Quelle relation doivent vérifier les résistances pour annuler le coefficient de  $u_S$  dans l'expression de  $i_S$ ?



#### Exercice 2.



#### 1. Amplificateur de tension non inverseur.

La borne A est portée au potentiel  $u_1$  et la borne B est mise à la masse.  
Déterminer le gain  $u_S/u_1$  en fonction des résistances. Conclure pour  $R \rightarrow \infty$  et  $R_0 = 0$ .

#### 2. Amplificateur de tension inverseur.

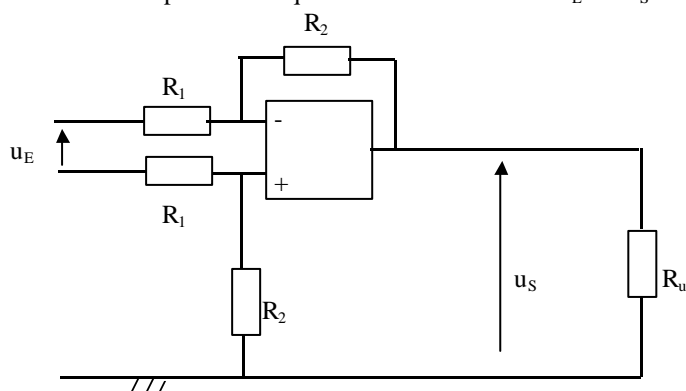
La borne A est mise à la masse et la borne B est portée au potentiel  $u_2$ .  
Déterminer le gain  $u_S/u_2$  en fonction des résistances. Conclure pour  $R_2 = 0$  et  $R_1 \rightarrow \infty$ .

#### 3. Amplificateur de courant.

La borne A est maintenue à la masse, un générateur de courant parfait maintient un courant  $i_E$  dans R.  
Déterminer, en fonction des résistances, le gain en courant  $i_2/i_E$  où  $i_2$  est le courant ascendant parcourant  $R_2$ .

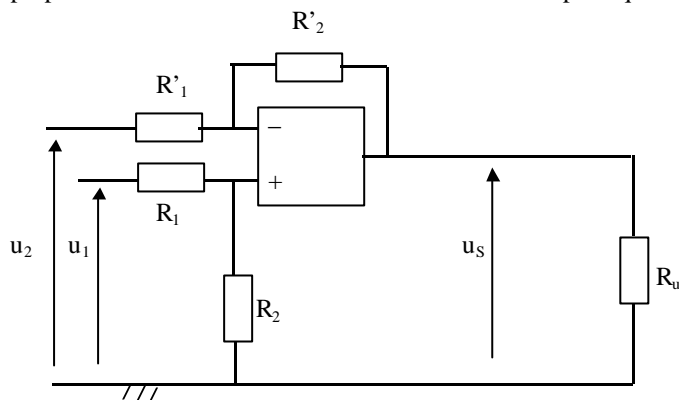
#### Exercice 3.

Le montage est celui de la figure avec  $R_1 = 3,3 \text{ k}\Omega$  et  $R_2 = 165 \text{ k}\Omega$ .  
Etablir littéralement puis numériquement la relation entre  $u_E$  et  $u_S$ .



**Exercice 4.**

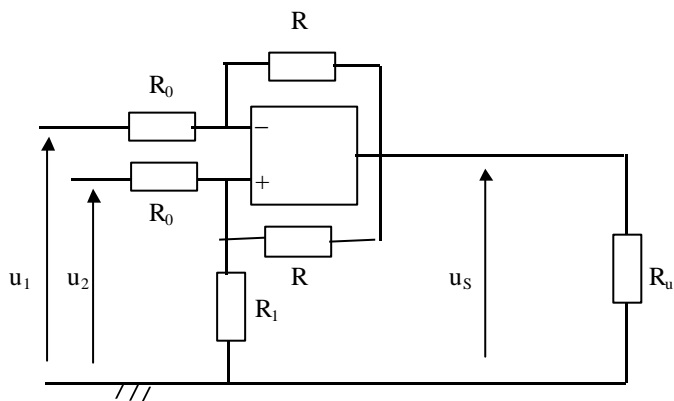
Le circuit soustracteur de la figure est alimenté par deux tensions  $u_1$  et  $u_2$ . Trouver la tension de sortie  $u_s$  en appliquant le théorème de superposition. Comment faut-il choisir les résistances pour que  $u_s = u_1 - u_2$ ?



**Exercice 5.**

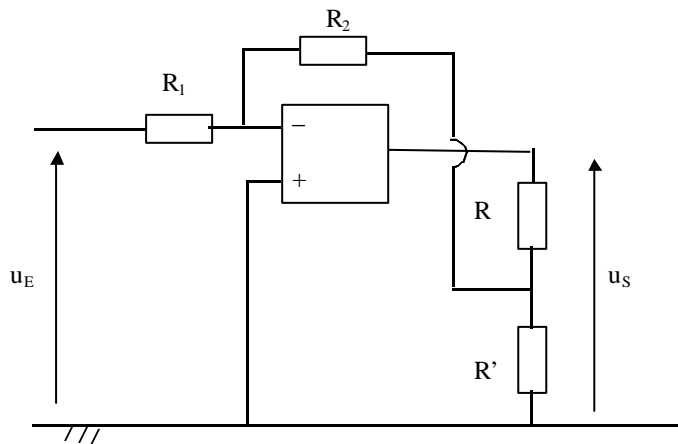
Le montage est celui de la figure. Montrer que l'intensité  $i$  du courant circulant dans la résistance  $R_1$  a pour expression :

$$i = \frac{u_2 - u_1}{R_0}$$



**Exercice 6.**

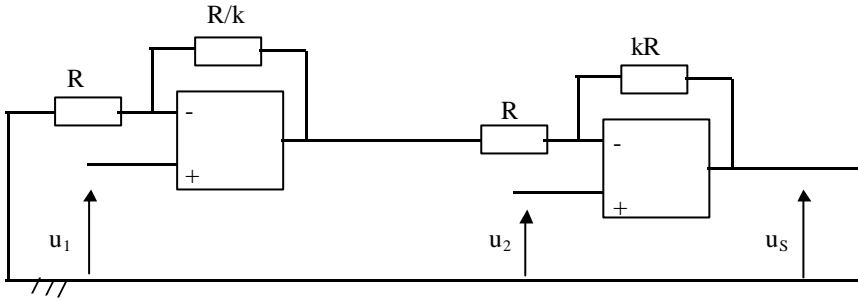
Calculer le gain  $u_s / u_E$  du montage de la figure. A.N. :  $R_1 = 4,7 \text{ k}\Omega$  ;  $R_2 = 47 \text{ k}\Omega$  ;  $R = 10 \text{ k}\Omega$  ;  $R' = 1 \text{ k}\Omega$ . Comparer au gain du montage inverseur classique.



**Amplificateur opérationnel idéal, circuits avec plusieurs A.O.**

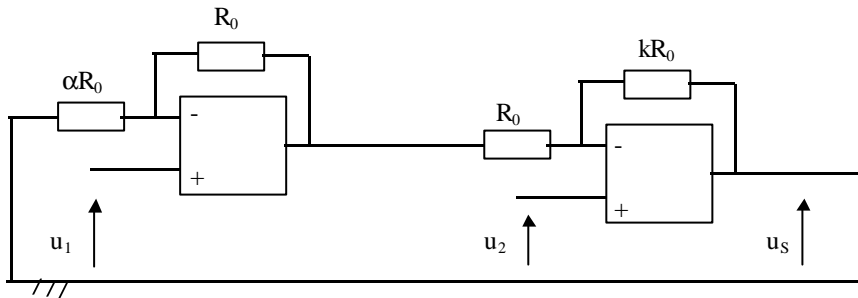
*Exercice 7.*

Montrer que le dispositif de la figure est un amplificateur différentiel qui délivre à la sortie la tension  $u_s = A (u_2 - u_1)$ .  
Exprimer le gain différentiel  $A$  en fonction du coefficient  $k$  sans dimension.



*Exercice 8.*

On considère le montage de la figure. En utilisant le théorème de superposition, calculer la tension de sortie  $u_s$  en fonction de  $k$ ,  $\alpha$ ,  $u_1$  et  $u_2$ . Quelle valeur doit-on donner à  $\alpha$  pour que  $u_s$  soit proportionnelle à  $u_2 - u_1$  ?



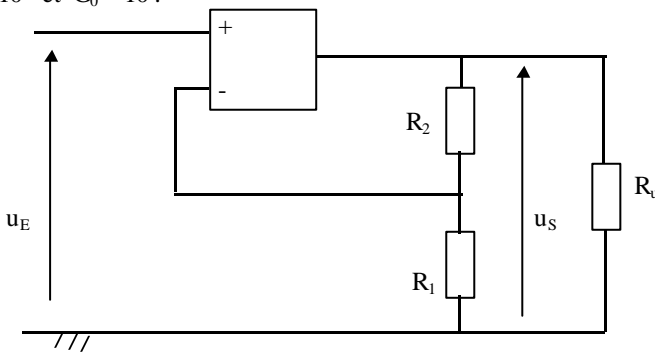
**Amplificateur opérationnel réel.**

*Exercice 9.*

Le système bouclé de la figure comprend un A.O. réel en régime linéaire (de gain en boucle ouverte  $\mu_0$  élevé mais fini). Déterminer le gain  $G$  de l'opérateur d'amplification, en fonction de  $G_0$  (associé à  $\mu_0$  infini) et de  $\mu_0$ .

En déduire le rapport  $|\frac{G - G_0}{G_0}|$  en fonction de ces mêmes données ainsi que la condition sur  $\mu_0$  et  $G_0$  pour obtenir  $G = G_0$ .

A.N. :  $\mu_0 = 10^5$  et  $G_0 = 10$ .

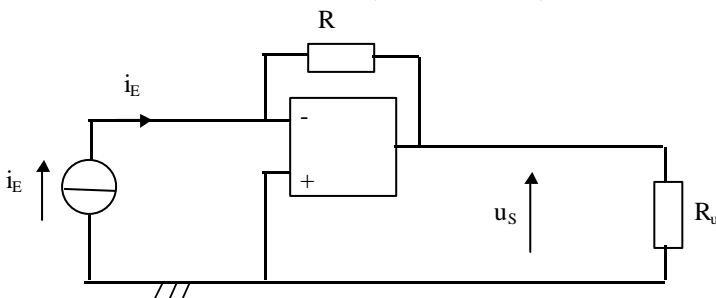


*Exercice 10.*

Le montage de la figure est un convertisseur courant-tension.

1. Etablir l'expression du gain  $G = u_s / i_E$  :

- a) en considérant l'A.O. idéal (de gain en boucle ouverte  $\mu_0$  infini), le gain étant alors noté  $G_0$  ;
  - b) en considérant l'A.O. réel (de gain en boucle ouverte  $\mu_0$  élevé mais fini) : on donnera  $G$  en fonction de  $G_0$  et  $\mu_0$ .
2. Calculer les résistances d'entrée  $R_e$  et de sortie  $R_s$  du convertisseur réel.



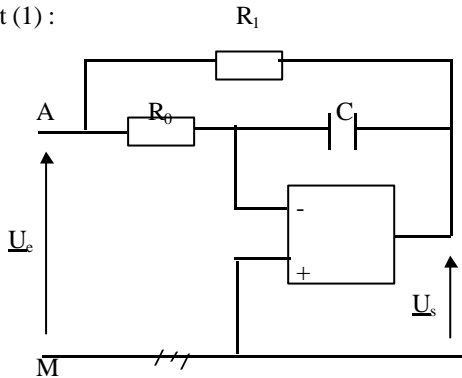
**Transfert en régime linéaire.**

*Exercice 11.*

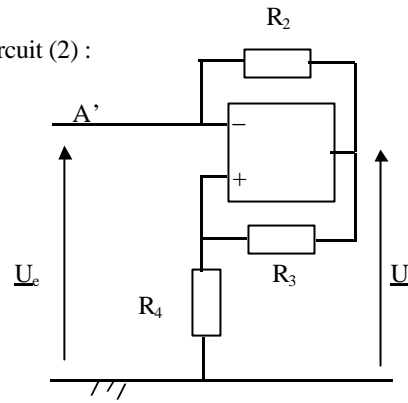
On considère le circuit (1) ci-dessous en régime sinusoïdal forcé. On suppose l'amplificateur idéal et fonctionnant en régime linéaire.

1. Etablir l'expression de la fonction de transfert  $\underline{H}(j\omega) = \frac{U_s}{U_e}$  en fonction de  $R_0$ ,  $C$  et  $\omega$ .
2. Calculer l'admittance d'entrée  $\underline{Y}_e$  du montage. Montrer que c'est celle de deux éléments passifs en parallèle dont on précisera la nature.
3. On considère le circuit (2) ci-dessous, on suppose l'amplificateur idéal et fonctionnant en régime linéaire.
  - a) Exprimer l'admittance d'entrée  $\underline{Y}_e'$  du circuit (2).
  - b) On monte en parallèle le circuit (2) entre les bornes A et M du circuit (1) (A en A'), calculer l'admittance d'entrée  $\underline{Y}_e''$  de l'ensemble. A quelle condition obtient-on l'équivalence d'une inductance pure ?

circuit (1) :



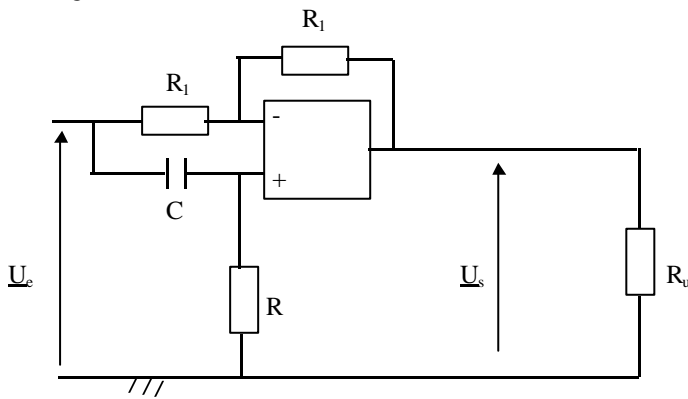
circuit (2) :



**Filtres actifs.**

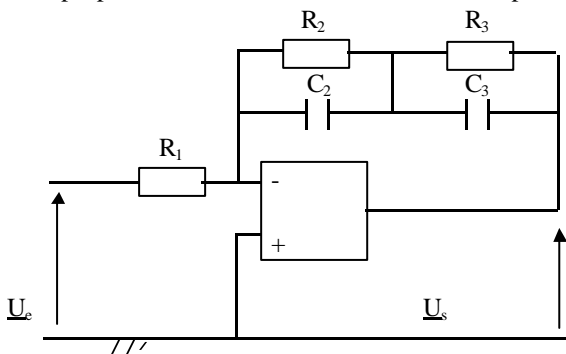
*Exercice 12.*

1. Calculer la fonction de transfert  $\underline{H}(j\omega) = \frac{U_s}{U_e}$  en régime harmonique forcé du filtre ci-dessous, en fonction de  $R$ ,  $C$  et  $\omega$ .
2. En déduire le gain  $G(\omega)$  et l'argument  $\varphi(\omega)$ . Quel est l'intérêt d'un tel montage ? Tracer le diagramme de Bode.



*Exercice 13.*

A l'enregistrement d'un disque, les sons graves sont atténués, et les sons aigus sont renforcés, pour une meilleure qualité de l'enregistrement. Par conséquent, à la reproduction, il faut accentuer les sons graves, et atténuer les aigus : c'est le rôle du filtre RIAA dont on se propose d'étudier ici une réalisation. L'amplificateur opérationnel est supposé idéal et en régime linéaire.



1. Calculer la fonction de transfert  $\underline{H}(j\omega) = \frac{\underline{U}_s}{\underline{U}_e}$  du circuit.

Montrer qu'elle peut se mettre sous la forme :  $\underline{H}(j\omega) = H_0 \frac{1 + j\frac{\omega}{\omega_1}}{(1 + j\frac{\omega}{\omega_2})(1 + j\frac{\omega}{\omega_3})}$ , et donner les expressions de  $H_0$ ,  $\omega_1$ ,  $\omega_2$  et  $\omega_3$ .

2. On donne  $R_1 = 1,04 \text{ k}\Omega$ ;  $C_2 = 330 \text{ nF}$ ;  $C_3 = 100 \text{ nF}$ ; quelles sont les valeurs à donner à  $R_2$  et  $R_3$  pour que :  $f_2 = \omega_2/2\pi = 50 \text{ Hz}$ ;  $f_3 = \omega_3/2\pi = 2000 \text{ Hz}$ ? Calculer numériquement  $f' = \omega'/2\pi$ .

3. Tracer  $G(\text{dB}) = 20 \log(|\underline{H}|)$  en fonction de  $\log(\omega)$ : diagramme asymptotique puis diagramme réel en calculant les valeurs exactes de  $G$  pour  $f = f'$ ;  $f = f_2$ ;  $f = f_3$ ,  $f = \sqrt{f'f_2}$ ;  $f = \sqrt{f'f_3}$ .

*Exercice 14.*

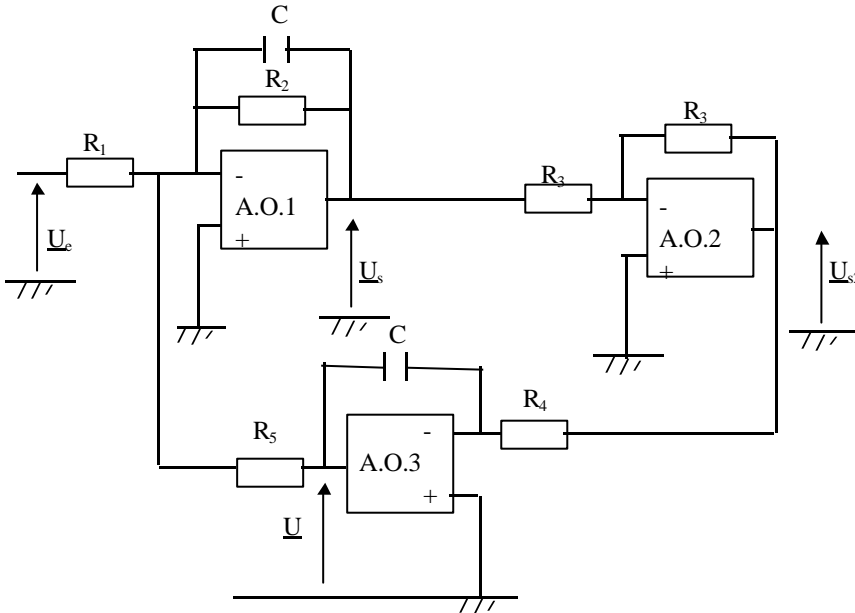
Dans le circuit de la figure, les différents A.O. sont supposés idéaux.

1. Etablir la relation entre  $\underline{U}_e$ ,  $\underline{U}_s$ ,  $\underline{U}$ .

2. Exprimer  $\underline{U}$  en fonction de  $\underline{U}_{s2}$ , puis en fonction de  $\underline{U}_s$ .

3. Montrer que la fonction de transfert de ce filtre se met sous la forme  $\underline{H}(j\omega) = \frac{H_0}{1 + j(\frac{\omega}{\omega_1} - \frac{\omega_2}{\omega})}$ , et exprimer  $H_0$ ,  $\omega_1$  et  $\omega_2$ .

4. Tracer le diagramme de Bode, vérifier que ce filtre est passe-bande, déterminer  $\omega$  et  $|\underline{H}|$  à la résonance.



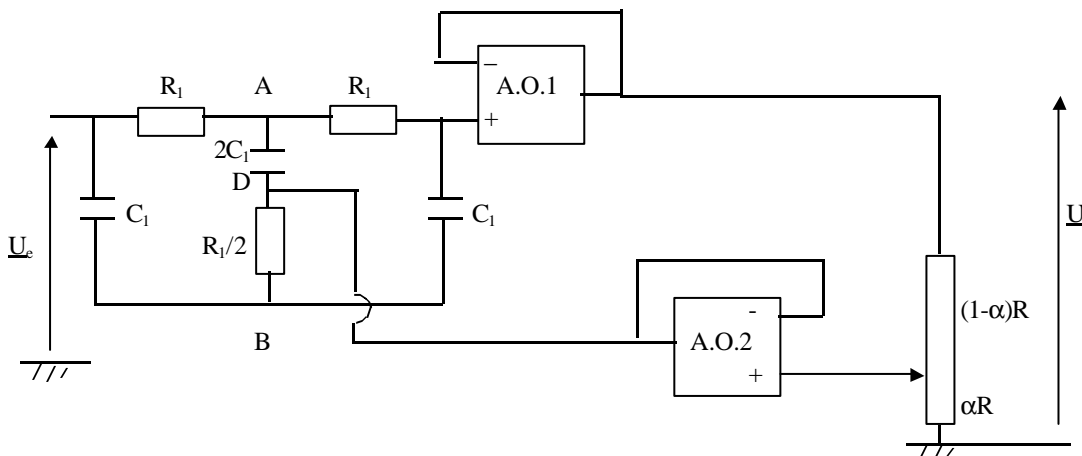
*Exercice 15.*

Tous les amplificateurs sont supposés idéaux et fonctionnant en régime linéaire.

1. Déterminer la fonction de transfert  $\underline{H}(jx) = \frac{\underline{U}_s}{\underline{U}_e}$  où  $x$  est la pulsation réduite  $x = \omega/\omega_1$  avec  $\omega_1 = \frac{1}{R_1 C_1}$ .

2. Etudier la stabilité suivant les valeurs de  $\alpha$ .

3. On suppose le système stable, tracer le diagramme asymptotique puis le diagramme de Bode. De quel type de filtre s'agit-il?



**Réponses (on donne ici les diagrammes asymptotiques de Bode).**

*Exercice 1.*

1)  $u = \frac{R_5}{R_1} \frac{R_1 + R_2}{R_3 + R_5} u_S - \frac{R_2}{R_1} u_E$  . 2)  $i_S = \frac{R_2 R_5 - R_1 (R_3 + R_4)}{R_1 R_4 (R_3 + R_5)} u_S - \frac{R_2}{R_1 R_4} u_E$  . 3)  $R_2 R_5 = R_1 (R_3 + R_4)$  .

*Exercice 2.*

1)  $\frac{u_S}{u_1} = \frac{(R + R_0)(R_1 + R_2) + R_1 R_2}{R R_1}$  . 2)  $\frac{u_S}{u_2} = - \frac{R_0 (R_1 + R_2) + R_1 R_2}{R R_1}$  . 3)  $\frac{i_2}{i_E} = 1 + \frac{R_0}{R_1}$  .

*Exercice 3.*

$u_S = - \frac{R_2}{R_1} u_E = - 50 u_E$  .

*Exercice 4.*

$u_S = \frac{R_2}{R_1} \frac{R_1 + R_2}{R_1 + R_2} u_1 - \frac{R_2}{R_1} u_2$  . Soustracteur si  $R_1 = R_2$  et  $R_1 = R_2$  .

*Exercice 6.*

1)  $\frac{u_S}{u_E} = - \frac{R R' + R_2 R' + R R_2}{R' R_1} = - 112$  . 2) Inverseur classique pour  $R = 0$  .

*Exercice 7.*

$A = (1 + k)$  .

*Exercice 8.*

$u_S = (1 + k) u_2 - k \frac{1 + \alpha}{\alpha} u_1$  ;  $\alpha = k$  .

*Exercice 9.*

$G = \frac{u_S}{u_E} = \frac{\mu_0 G_0}{\mu_0 + G_0}$  ;  $\left| \frac{G - G_0}{G_0} \right| = \frac{G_0}{\mu_0 + G_0} \approx 0$  si  $\mu_0 \gg G_0$  .

*Exercice 10.*

1.a)  $\frac{u_S}{i_E} = - R$  . 1.b)  $\frac{u_S}{i_E} = - \frac{\mu_0}{\mu_0 + 1} R = \frac{\mu_0 G_0}{\mu_0 + 1}$  . 2)  $R_e = \frac{R}{\mu_0 + 1}$  et  $R_s = 0$  .

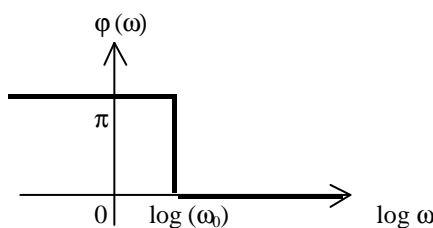
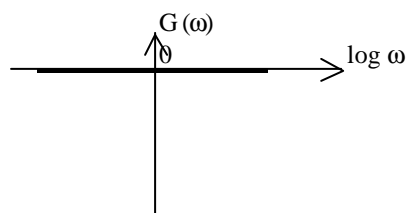
*Exercice 11.*

1)  $H(j\omega) = - \frac{1}{j R_0 C \omega}$  . 2)  $Y_e = \frac{R_0 + R_1}{R_0 R_1} + \frac{1}{j R_0 R_1 C \omega}$  ; il s'agit de  $(R_0 // R_1) // L = R_0 R_1 C$  . 3.a)  $Y_e = - \frac{R_3}{R_2 R_4}$

3.b) si  $R_0 + R_1 = \frac{R_0 R_1 R_3}{R_2 R_4}$  (self virtuelle).

*Exercice 12.*

1)  $H(j\omega) = - \frac{1 - j R C \omega}{1 + j R C \omega}$  . 2)  $G(\omega) = 0$  et  $\varphi(\omega) = \pi - 2 \text{Arctan}(RC\omega)$  .



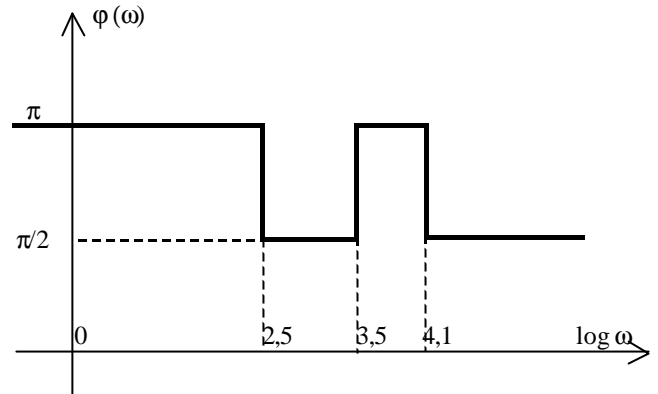
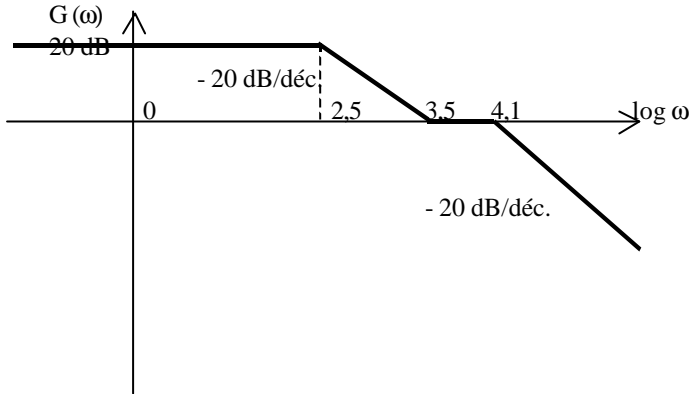
déphaseur pur (passe-tout déphaseur).

Exercice 13.

1)  $H_0 = -\frac{R_2 + R_3}{R_1}$  ;  $\omega' = \frac{R_2 + R_3}{R_2 R_3 (C_2 + C_3)}$  ;  $\omega_2 = \frac{1}{R_2 C_2}$  ;  $\omega_3 = \frac{1}{R_3 C_3}$  . 2)  $R_2 = \frac{1}{2\pi C_2 f_2} = 9,65 \text{ k}\Omega$  ;

$R_3 = \frac{1}{2\pi C_3 f_3} = 796 \text{ k}\Omega$  ;  $f' = \frac{R_2 + R_3}{2\pi R_2 R_3 (C_2 + C_3)} = 503 \text{ Hz}$  .

3)  $\log \omega_2 = 2,5$  ;  $\log \omega_3 = 4,1$  ;  $\log \omega' = 3,5$

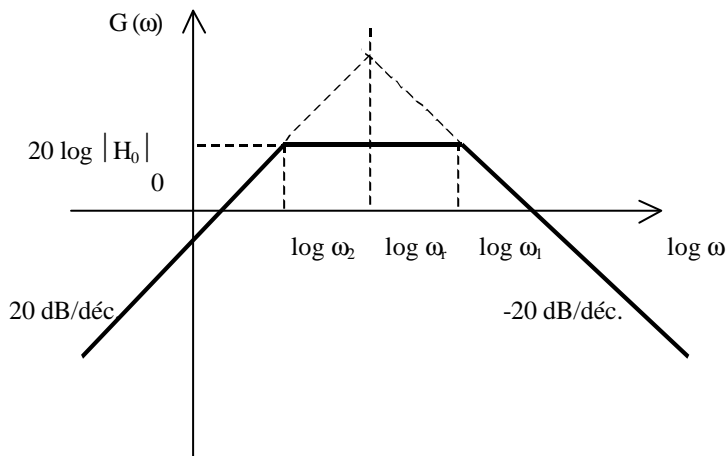


$G(\omega') = 2,64$  ;  $G(\omega_2) = 17,0$  ;  $G(\omega_3) = -2,75$  ;  $G(\sqrt{\omega'\omega_2}) = 9,75$  ;  $G(\sqrt{\omega'\omega_3}) \approx 0$  .

Exercice 14.

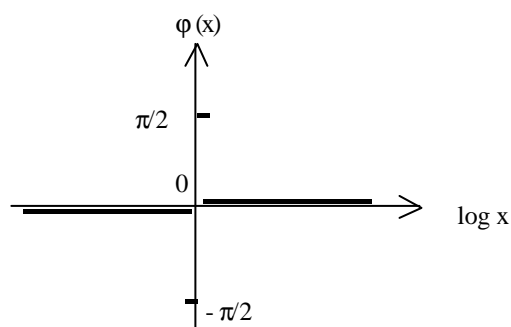
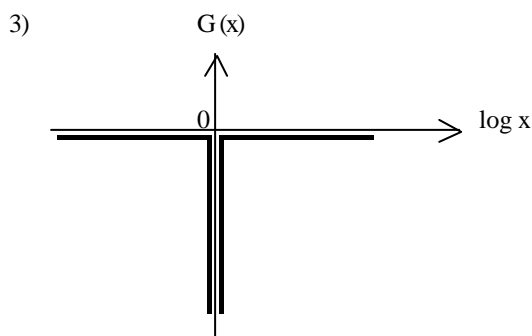
1)  $R_2 R_5 \underline{U}_e + R_1 R_2 \underline{U} + R_1 R_5 (1 + j R_2 C \omega) \underline{U}_s = 0$  . 2)  $\underline{U} = -\frac{1}{j R_4 C \omega} \underline{U}_{s2}$  et  $\underline{U} = \frac{1}{j R_4 C \omega} \underline{U}_s$  . 3)  $H_0 = -\frac{R_2}{R_1}$  ;  $\omega_1 = \frac{1}{R_2 C}$

$\omega_2 = \frac{R_2}{R_4 R_5 C}$  . 4)  $\omega_t = \sqrt{\omega_1 \omega_2}$  et  $H_{\max} = \frac{R_2}{R_1}$  .



Exercice 15.

1)  $\underline{H}(jx) = \frac{1 + (jx)^2}{1 + 4(1 - \alpha)jx + (jx)^2}$  . 2) stable si  $\alpha < 1$  .



filtre coupe-bande ou réjecteur.