

Université ZIANE Achour - Djelfa  
 Faculté des Sciences et de la Technologie  
 Département des Sciences des Matériaux  
Niveau : L3 Physique des Matériaux

Matière : Electronique des Composants

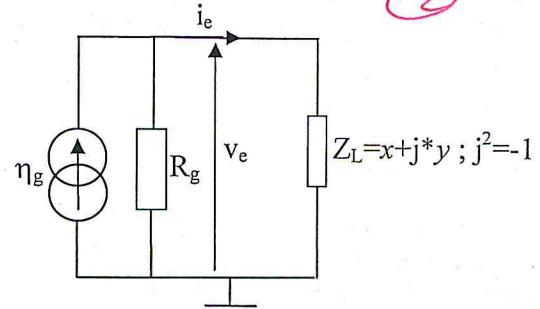
Examen du cinquième semestre – Date : 12/05/2016, Durée 1H30

Exercice 1 (10 points):

Soit la fonction  $f$  définie sur  $\mathbb{R}^{*+}$  avec :  $f(x) = \frac{\beta x}{(x+\alpha)^2}$  et  $\alpha$  et  $\beta$  sont des réels positifs non nuls.

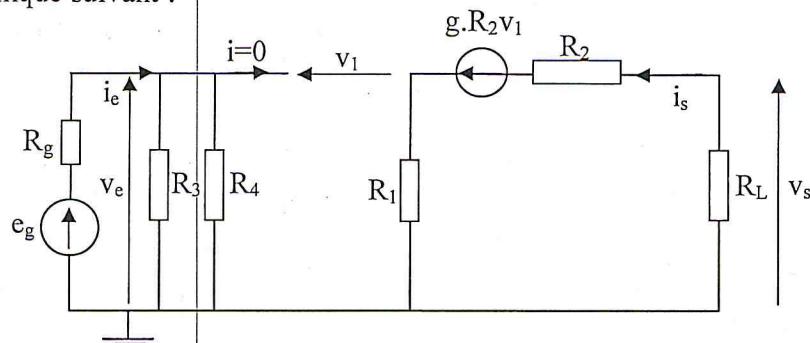
- 1) Monter que cette fonction possède un extremum pour  $x=\alpha$ . (2)
- 2) Soit le schéma électronique ci-dessous:

- a) Montre que la puissance ( $P=V_e i_e$ ) dissipée dans le cas où  $Z_L=R_L=x$  ( $y=0$ ) est :  $P=f(x)$ . Indiquer les valeurs de  $\alpha$  et  $\beta$ . (2)
- b) Quelle est la condition sur  $x$  pour que puissance  $P$  soit maximale (Adaptation en puissance). (2)
- c) Dans ce cas calculer la puissance  $P=P_{\max}$ . (2)
- 3) Dans l'impédance le cas  $Z_L=(jL\omega)/(1/jC\omega)$ ,  $\omega=2\pi f$  :
  - a) Calculer  $x$  et  $y$ . (1)
  - b) Quelle est la condition d'adaptation. (1)



Exercice 2 (10 points):

Soit le schéma électronique suivant :



- 1) Indiquer par un dessin les trois différentes parties de circuit. (1)
- 2) Calculer la résistance d'entrée :  $R_e = V_e / i_e$ . (1)
- 3) Calculer la résistance  $R_4$  pour que la condition de l'adaptation en puissance soit satisfaite. (1)
- 4) Calculer le gain à vide :  $A_{v0} = V_{s0} / V_e$ . (1)
- 5) Calculer la tension (signal) de sortie à vide  $V_{s0}$ . Conclure. (1)
- 6) Expliquer la procédure de calcul de la résistance de sortie, puis calculer cette résistance de sortie  $R_s$ . (1)
- 7) Déduire le générateur de Thévenin ( $e_{Th}$ ,  $R_{Th}$ ) en sortie. (1)

*Tournez la page*

- 8) Déduire le générateur de Norton ( $\eta_N$ ,  $R_N$ ) en sortie. (1)
- 9) Dessiner les schémas équivalents simplifiés en sortie (Générateurs Thévenin et Norton). (1)
- 10) Déduire :  $A_v = V_s/V_e$  (gain en charge),  $A = V_s/e_g$  (gain totale en charge). (0.5)
- 11) Remplaçant la résistance  $R_L$  par  $Z_L = R_L + (jL\omega)/(1/jC\omega)$ ,  $\omega = 2\pi f$ . Dans ce cas quelle est la condition d'adaptation en puissance en sortie. (0.5)

Données :  $e_g = 10\cos(\omega t)$  (V),  $R_g = 2K\Omega$ ,  $R_3 = 1K\Omega$ ,  $R_1 = 0.2K\Omega$ ,  $R_2 = 10K\Omega$ ,  $R_L = 4.8K\Omega$ ,  $g = 5mA/V$ .

$$R_2 = 4K\Omega$$

Bon courage

- Corrigé type -  
Examen électrotechnique des compressants

Exercice 1

Soit  $f$  une fonction définie  $f : \mathbb{R}^* \rightarrow \mathbb{R}$

avec  $\alpha, \beta \in \mathbb{R}^*$

$$x \mapsto f(x) = \frac{\beta x}{(x+\alpha)^2}$$

① Extremum de la fonction  $f$ :  $D_f = \mathbb{R}^* = ]0, +\infty[$ .

$$\begin{aligned} f'(x) &= \frac{\beta(x+\alpha)^2 - 2(x+\alpha)\beta x}{(x+\alpha)^4} = \frac{(\alpha+x)(\beta x + \alpha\beta - 2\beta x)}{(x+\alpha)^4} \\ &= \frac{(x+\alpha)(-\beta x + \alpha\beta)}{(x+\alpha)^4} = \frac{-\beta x + \alpha\beta}{(x+\alpha)^3}. \end{aligned} \quad \textcircled{1}$$

$$f'(x) = 0 \Rightarrow -\beta x + \alpha\beta = 0 \Rightarrow x = \alpha$$

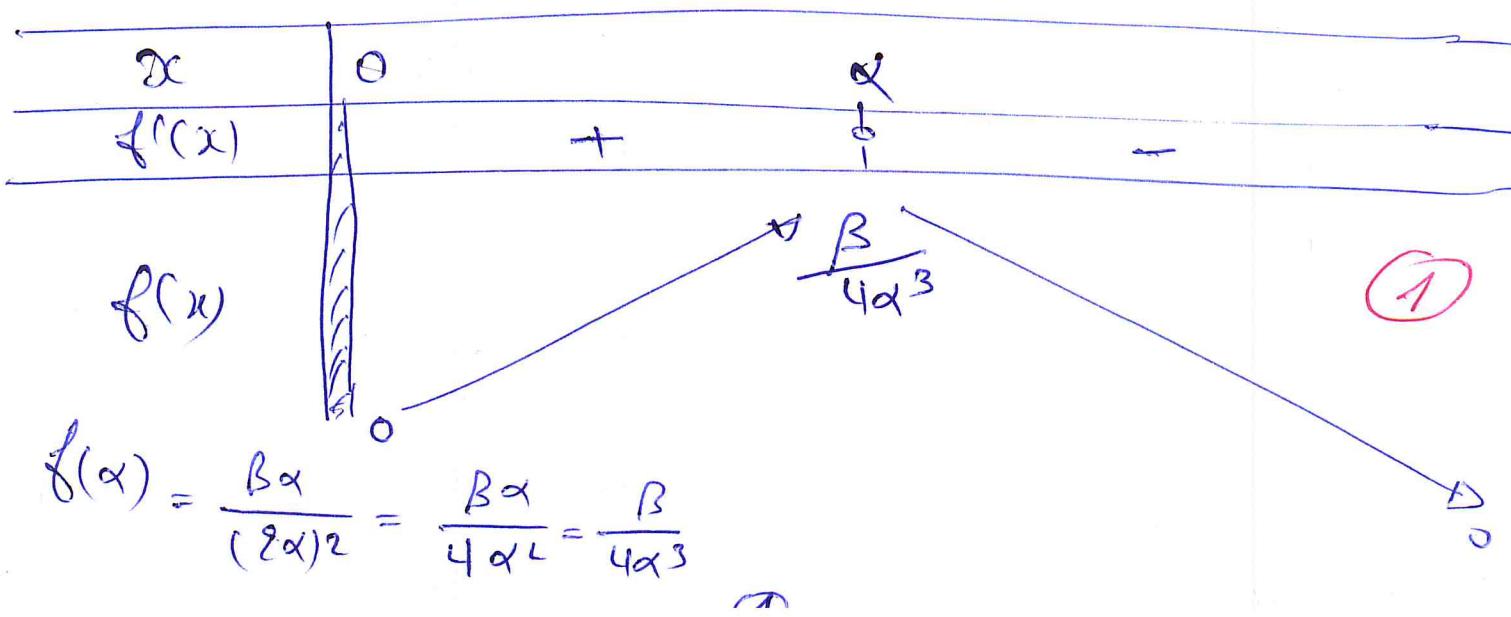
$$f'(x) > 0 \Rightarrow -x + \alpha > 0 \Rightarrow x < \alpha \quad \left. \begin{array}{l} \text{chambre d'air} \\ \text{dans le canal} \\ \text{et dans l'étoile} \end{array} \right\}$$

$$f'(x) < 0 \Rightarrow -x + \alpha < 0 \Rightarrow x > \alpha$$

$\rightarrow x = \alpha$  est un extremum de la fonction.

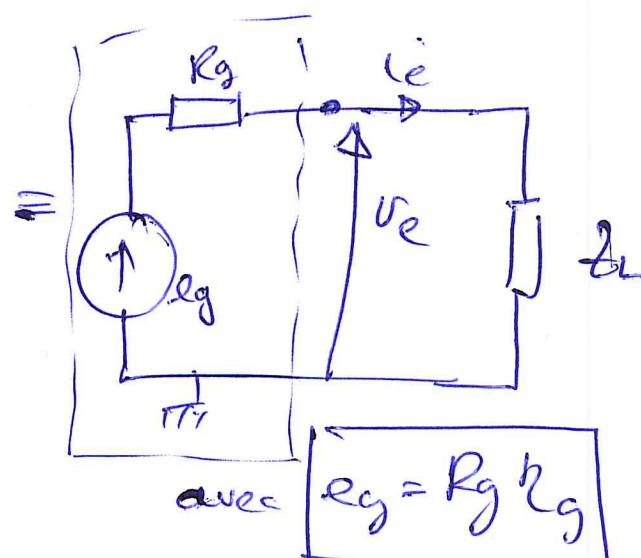
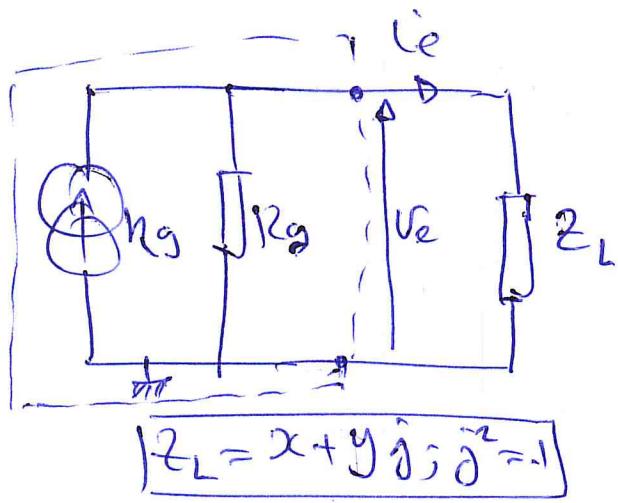
$$\rightarrow \lim_{x \rightarrow 0} f(x) = f(0^+) = 0, \quad \lim_{x \rightarrow +\infty} f(x) = \lim_{x \rightarrow +\infty} \frac{\beta x}{x^2} = \lim_{x \rightarrow +\infty} \frac{\beta}{x} = 0^+$$

Table de variation :



La fonction  $f$  possède un maximum au jet  $(\alpha, \frac{\beta}{4\alpha^3})$ .

② Soit le schema électrique suivant



a) Montrer que la puissance ( $P = V_e i_e$ ) dissipée dans où  $Z_L = R_L = x$  ( $y=0$ ) est  $P = f(x)$

$$\left\{ \begin{array}{l} V_e = \frac{R_L}{R_L + R_g} e_g \text{ (diviseur de tension)} \\ \end{array} \right.$$

$$-e_g + (R_g + R_L) i_e \Rightarrow (\text{en "cas" de marche}) \Rightarrow i_e = \frac{e_g}{R_g + R_L}$$

$$P = V_e i_e = \left( \frac{R_L}{R_L + R_g} R_g \right) \left( \frac{e_g}{R_L + R_g} \right) = \frac{R_L e_g^2}{(R_L + R_g)^2} \quad (1)$$

→ dans la pratique on ne peut varier que la résistance  $R_L$  car  $R_g$  (résistance interne du générateur (fixe))  $\Rightarrow$

$$R_L = x, \quad e_g^2 = \beta \text{ et } \alpha = R_g \quad (1)$$

b) condition pour ( $x = R_L$ ) pour la puissance soit maximale (adaptation en puissance)

$P = f(x=R_L)$  est maximale en ( $x = \alpha = R_g$ ) voir (1).

$$(R_L = R_g) \quad (1)$$

### c) Calcul de $P_{\max}$ ,

$$P_{\max} = f(x \approx) = \frac{P}{4x^3} = \frac{eg^2}{4Rg^3} \quad \textcircled{2}$$

③ Cas où  $Z_L = (jL\omega) \parallel \left(\frac{1}{jC\omega}\right)$ ;  $\omega = 2\pi f$ .

a) Calcul de  $x$  et  $y$  ( $Z_L = x + jy$ ).

$$\begin{aligned} Z_L &= \frac{(jL\omega)\left(\frac{1}{jC\omega}\right)}{jL\omega + \frac{1}{jC\omega}} = \frac{\frac{L\omega}{C\omega}}{\frac{1 - L\omega C\omega^2}{jC\omega}} = \frac{\frac{L}{C}}{\frac{jC\omega}{1 - L\omega C\omega^2}} \\ &= \frac{L}{C} \left( \frac{jC\omega}{1 - L\omega C\omega^2} \right) = \frac{jL\omega}{1 - L\omega C\omega^2} \end{aligned}$$

$$Z_L = j \left( \frac{L\omega}{1 - L\omega C\omega^2} \right) = j \left( \frac{L}{1 - L\omega C\omega^2} \right) \cdot \omega.$$

$$Z_L = j L' \cdot \omega \quad \text{avec} \quad \boxed{L' = L(\omega) = \frac{L}{1 - L\omega C\omega^2}}$$

donc  $\boxed{DC = 0}$  et ( $j^2 = -1$ );  $\boxed{y = \frac{L\omega}{1 - L\omega C\omega^2}}$

④ Condition d'adaptation en puissance.

$$R_g = \overline{Z_L} \quad (\text{voir cours}).$$

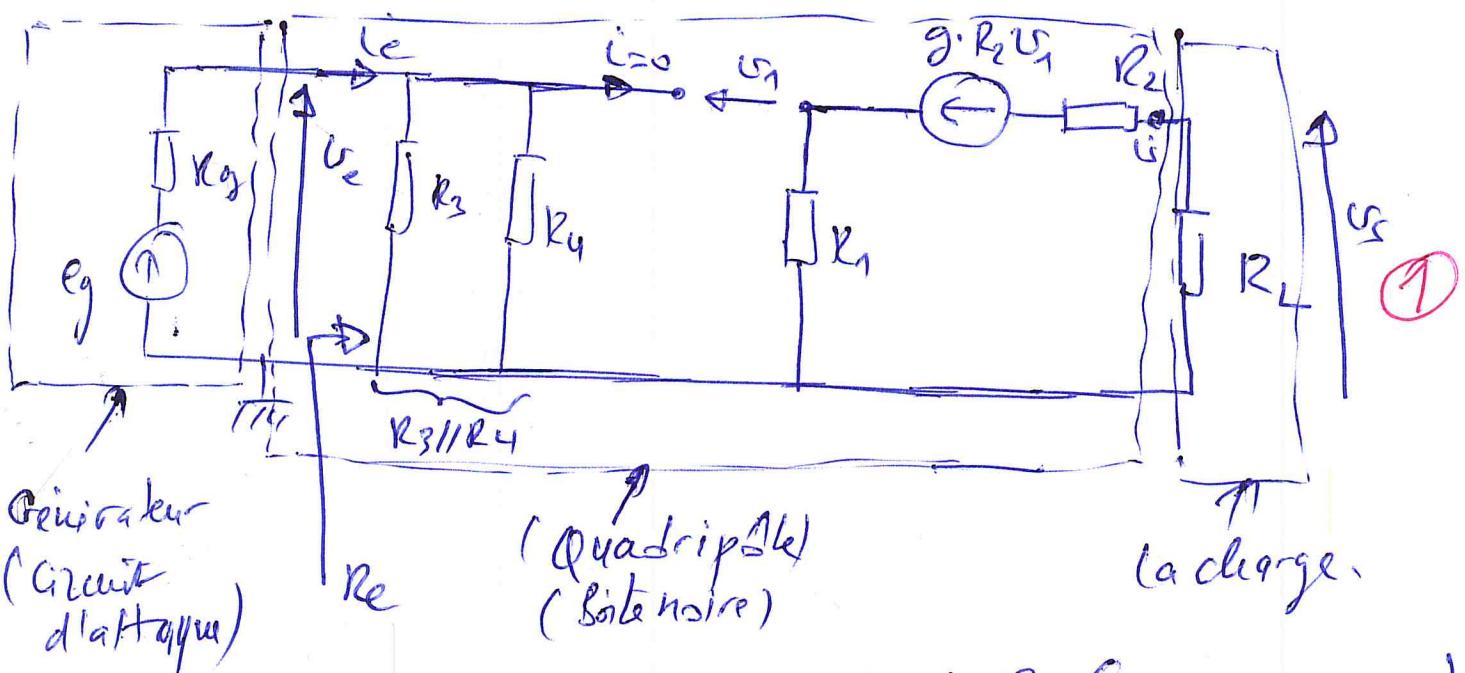
$R_g = -j \left( \frac{L\omega}{1 - L\omega C\omega^2} \right)$ : condition réalisable donc condition d'adaptation en puissance dans ce cas est irréalisable (Z').

- Aucune puissance consommée par  $Z_L$  (parce que  $I_{mg}$ ).

(1)

## Exo N°2 :

① Indiquer les trois parties du circuit.



② Calcul de la résistance d'entrée  $R_e$  (résistance vue de la entrée).

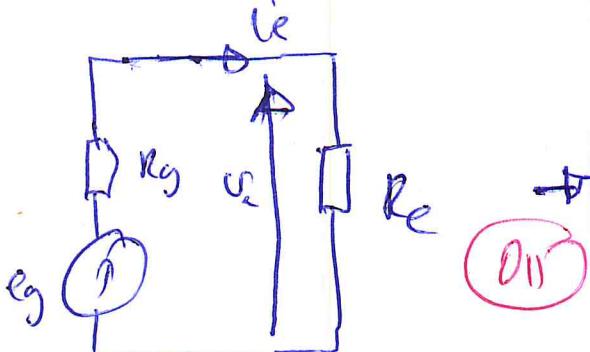
$$R_e = \frac{U_e}{i_e} \text{ (sans aucune condition).}$$

$$- U_e - (R_3 // R_4) i_e = 0 \Rightarrow \frac{U_e}{i_e} = R_3 // R_4$$

$$\Rightarrow R_e = R_3 // R_4 = \frac{R_3 \cdot R_4}{R_4 + R_3}.$$

③ Calcul de la résistance  $R_4$  pour que la ~~condition~~ condition d'adaptation en puissance soit satisfait(e) Entrée.

En entrée on a le schéma équivalent suivant:



→ donc la condition est  $R_g = R_e$  (voir exo 1).

$$R_E = \frac{R_3 \cdot R_4}{R_4 + R_3} = R_g \Rightarrow R_3 \cdot R_4 = R_4 \cdot R_g + R_3 \cdot R_g .$$

$$\Rightarrow (R_3 - R_g) R_4 = R_3 \cdot R_g$$

$$\Rightarrow \boxed{R_4 = \frac{R_3 \cdot R_g}{R_3 - R_g}} \quad (0,25)$$

A.N.:  $R_4 = \frac{4 \cdot 2}{4 - 2} = \frac{8}{2} = 4 \text{ k}\Omega .$

$$\boxed{R_4 = 4 \text{ k}\Omega} \quad (0,25)$$

#### ④ Calcul du gain à vide :

$$A_{V_0} = \left. \frac{U_{S_0}}{V_e} \right|_{i_S=0} \quad (\text{chaîne } R_L \text{ débranchée}).$$

$$0) - R_1 \overset{\circ}{\cancel{I_S}} + g R_2 U_1 \cancel{+ R_2 \overset{\circ}{\cancel{I_S}}} + U_{S_0} = 0 \Rightarrow U_{S_0} = -g R_2 U_1$$

$$0) - V_e + U_1 + R_1 \overset{\circ}{\cancel{I_S}} = 0 \Rightarrow U_e = U_1 .$$

donc  $U_{S_0} = -g R_2 U_e \Rightarrow \frac{U_{S_0}}{V_e} = -g R_2 \Rightarrow$

$$\boxed{A_{V_0} = -g R_2} \quad \leftarrow \text{A.N.: } \boxed{A_{V_0} = -5 \times 10 = -50} \quad (0,15)$$

#### ⑤ Calcul de la tension à vide de la sortie ( $U_{S_0}$ ):

$$\left\{ A_{V_0} = \frac{U_{S_0}}{V_e} \Rightarrow U_{S_0} = A_{V_0} \cdot V_e . \right.$$

$$\left. U_e = \frac{R_3 // R_4}{R_g + R_3 // R_4} \cdot e_g = \frac{R_g}{R_g + R_g} e_g = \frac{R_g}{2R_g} e_g = \frac{1}{2} e_g . \right.$$

$$U_{S_0} = A_{S_0} \cdot U_g = A_{S_0} \cdot \left(\frac{1}{2} e_g\right) = \frac{A_{S_0}}{2} \cdot e_g = -25 e_g$$

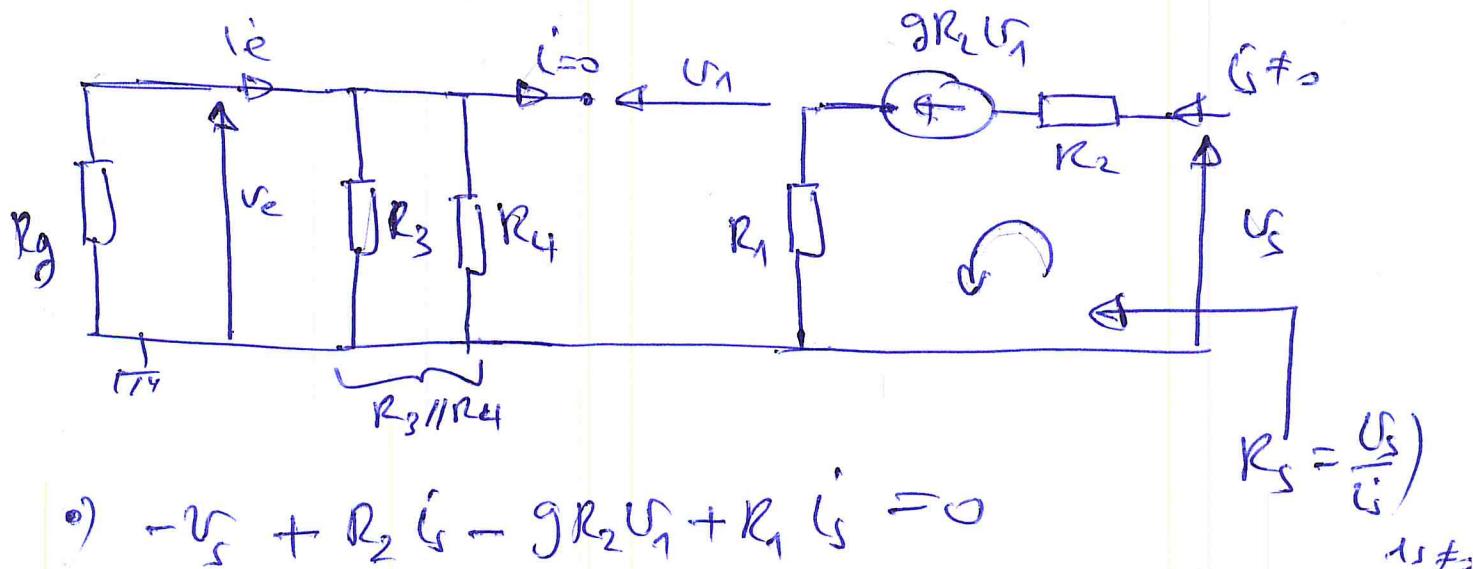
$$U_{S_0} = -25 (10 \cos(\omega t)) = -250 \cos(\omega t)$$

$$U_{S_0} = 250 \cos(\omega t + \pi) \quad \text{(v) (01)}$$

Conclusion : le signal sortant ( $U_{S_0}$ ) est amplifié de 25 fois par rapport à ( $e_g$ ) et est déphasé de  $\pi$ . (signal opposé). (01)

### 6) Procédure et calcul de la résistance de sortie $R_S$

- 1) Neutraliser tous les générateurs indépendants.
- 2) Calcul de  $\frac{U_S}{i_s}$  sans charge  $R_L$  ( $i_s \neq 0$ ) (01)



$$\textcircled{1)} \quad -U_S + R_2 i_s - gR_2 U_1 + R_1 i_s = 0$$

$$-U_S - gR_2 U_1 = (R_2 + R_1) i_s \quad \text{--- (1)}$$

$$\textcircled{2)} \quad -R_1 i_s - U_1 - (R_g // R_3 // R_4) i_s = 0 \quad \oplus \quad U_1 = -K_1 i_s$$

$$\textcircled{3)} \text{ donc : } -U_S - gR_2 (-R_1 i_s) = (R_2 + R_1) i_s$$

$$U_S = (R_1 + R_2 + gR_1 R_2) i_s \quad \text{--- (2)}$$

$$\boxed{R_s = \frac{U_s}{i_s} = R_1 + R_2 + g R_1 \cdot R_2}$$

AN:  $R_s = 0,2 + 10 + 5 \cdot 0,2 \cdot 10$   
 $= 10,2 + 10 = 20,2 \text{ k}\Omega$

$$\boxed{R_g = 20,2 \text{ k}\Omega}$$

(0,128)

## a) Générateur de Thévenin en sortie (déduction)

$$\left\{ \begin{array}{l} e_{th} = U_{S0} = 250 \cos(\omega t + \pi) \text{ (V)} \\ R_{th} = R_s = 20,2 \text{ k}\Omega \end{array} \right.$$

(0,15)

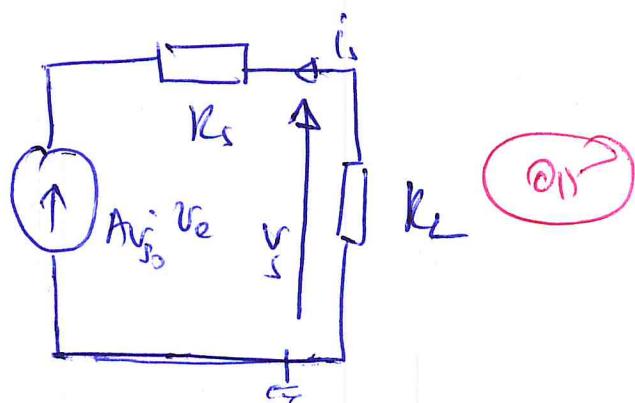
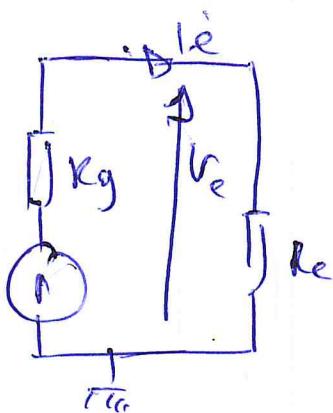
## b) Générateur de Norton en sortie (déduction).

$$\left\{ \begin{array}{l} I_N = \frac{e_{th}}{R_{th}} = 12,37 \cos(\omega t + \pi) \text{ (mA)} \\ R_{th} = R_s = 20,2 \text{ k}\Omega \end{array} \right.$$

(0,15)

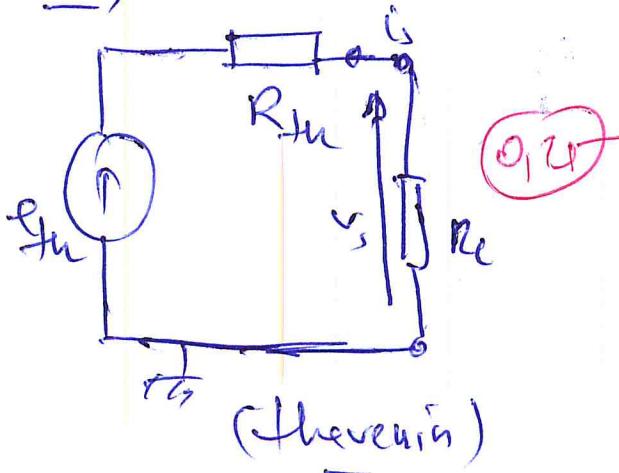
## c) Dessin des schémas équivalents

a-1)



(0,15)

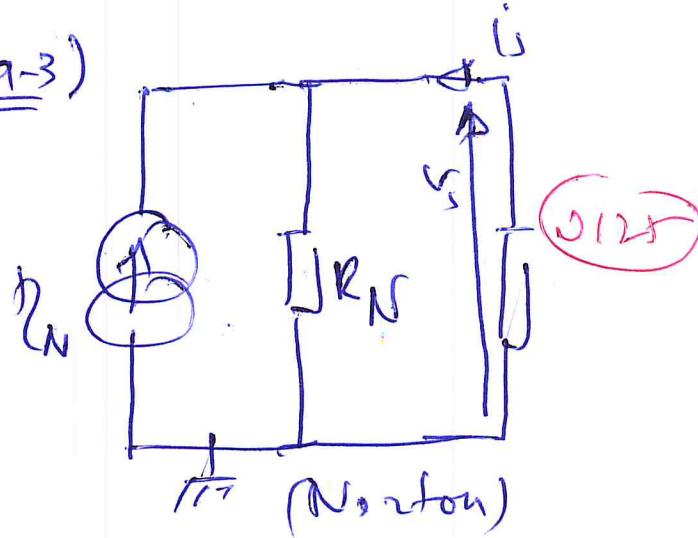
a-2)



(0,125)

(Thévenin)

a-3)



(0,125)

(Norton)

10) a) Déduction du gain en charge  $A_v = \frac{V_s}{V_e}$ .

$$V_s = \frac{R_L}{R_s + R_L} \cdot A_{V_{S0}} \cdot V_e \Rightarrow$$

$$\boxed{A_v = \frac{R_L}{R_s + R_L} \cdot A_{V_{S0}}} \quad \textcircled{0,2r}$$

b) Déduction du gain total en charge:  $A = \frac{V_s}{V_g}$ .

en entrée on a vu que:  $V_e = \frac{(R_3 // R_4)}{(R_3 // R_4) + R_g} V_g = \frac{1}{2} V_g$ .

$$A = \frac{V_s}{V_g} = \left( \frac{V_s}{V_e} \right) \cdot \left( \frac{V_e}{V_g} \right) = \left( \frac{R_L}{R_s + R_L} \cdot A_{V_{S0}} \right) \left( \frac{1}{2} \right).$$

$$\boxed{A = \frac{1}{2} \frac{R_L}{R_s + R_L} \cdot A_{V_{S0}}} \quad \textcircled{0,2r}$$

11) Condition d'adaptation dans le cas où  $Z_L = R_L + j \frac{L\omega}{1 - L_c\omega^2}$ .  
(en sortie)

$(jL\omega) // \left( \frac{1}{jC\omega} \right)$

$$Z_L = R_L + j \left( \frac{L\omega}{1 - L_c\omega^2} \right) \quad (\text{voir exo 1}).$$

Condition:  $R_s = Z_L = R_L - j \left( \frac{L\omega}{1 - L_c\omega^2} \right)$ : Im possible  
0,15 de vérifier cette condition  $\rightarrow$  (F)

fin.