

Partie A

1°/ a) D'après le relevé (fig 2)  $T = 4,33 \text{ ms}$

$$\Rightarrow f = \frac{1}{T} = 230 \text{ Hz}$$

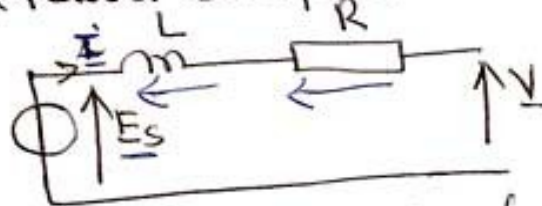
$$\text{et } p = \frac{f}{n} = \frac{230}{\frac{2300}{60}} = \frac{230 \times 60}{2300} = 6$$

il y a 6 paires de pôles

b) les 3 résistances identiques forment une charge équilibrée : le potentiel du point commun de cette charge est donc  $0 \text{ V} \Rightarrow$  le point M représente un neutre artificiel.

2°/

a)



$$\vec{E}_s = \vec{V} + R\vec{I} + X\vec{I} \quad (E_s = V + jXI + RI)$$

b)  $E_s = 18,7 \text{ V}$        $RI = 0,11 \times 30 = 3 \text{ V}$

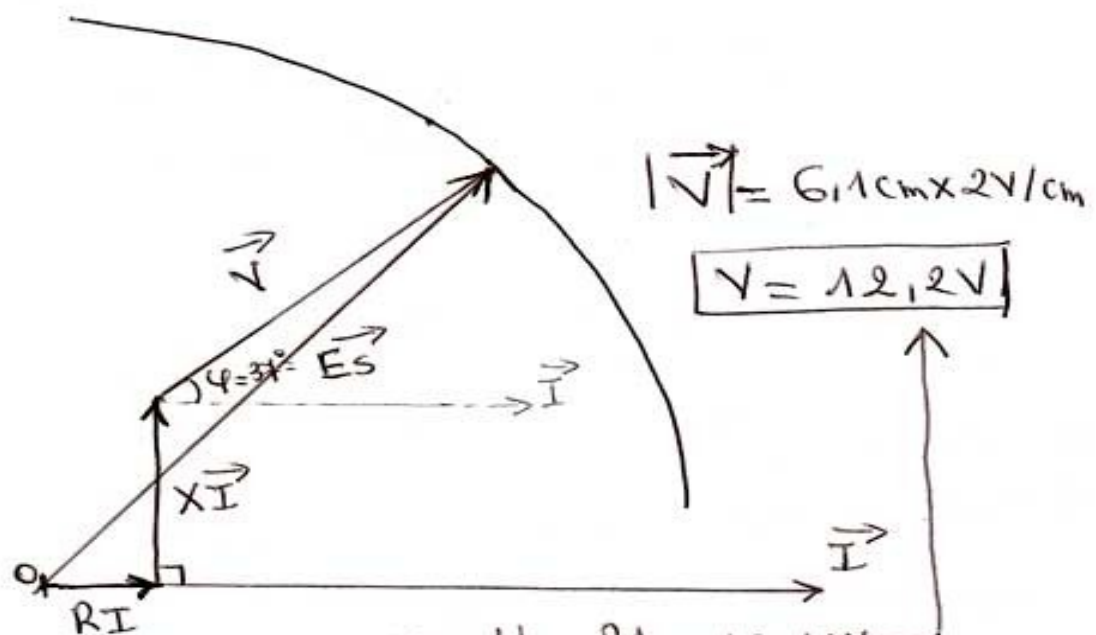
$$XI = 0,22 \times 30 = 6,6 \text{ V}$$

$$\cos \varphi = 0,18 \Rightarrow \varphi = \cos^{-1}(0,18) = 36,86^\circ = (\vec{I}, \vec{V})$$

$\varphi > 0$  car charge inductive

on commence à placer les vecteurs  $R\vec{I}$  et  $X\vec{I}$   
 puis on trace un axe à  $37^\circ$  par rapport à  $\vec{I}$   
 puis un arc de cercle de centre O et rayon  
 $E_s = 18,7 \text{ V}$  termine la construction

Echelle 2V  $\rightarrow$  1cm



3°/a)  $U = 21V \Rightarrow V = \frac{U}{\sqrt{3}} = \frac{21}{\sqrt{3}} \approx 12,12V$

Puissance électrique utile fournie à la charge:

$$P = U I \sqrt{3} \cos \phi = 21 \times 30 \times \sqrt{3} \times 0,98 = 873W$$

b) Puissance mécanique absorbée par le rotor

$$P_M = P_u + \sum \text{pertes} = P_u + p_{JS} + \underbrace{p_{mec} + p_{fs}}_{80W}$$

$$p_{JS} = 3 R I^2 \quad (\text{car la machine est couplée en étoile})$$

$$p_{JS} = 3 \times 0,11 \times 30^2 = 270W$$

$$P_M = 873 + 270 + 80 = 1223W$$

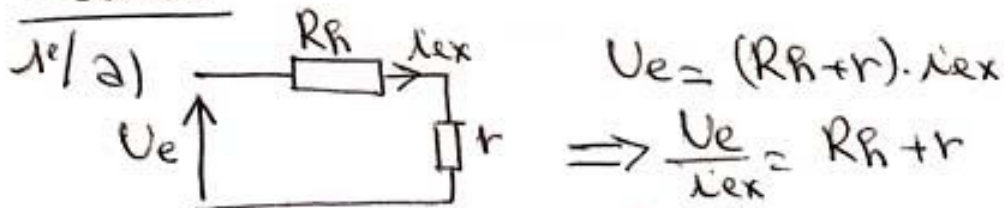
$$T = \frac{P_M}{\omega} \quad \omega = \frac{2\pi n}{60} = \frac{2\pi \times 2300}{60} = 241,5 \text{ rad/s}$$

$$T = 1223 / 241,5 \approx 5,1 \text{ N}\cdot\text{m}$$

c)  $\eta = \frac{P_u}{P_a} \quad P_a = P_M + P_{exc}; \quad P_{exc} = U_{ex} \times I_{ex}$   
 $P_a = 1223 + 18 = 1241W \quad P_{exc} = 12 \times 1,5 = 18W$

$$\eta = \frac{873}{1241} = 70,34\% \quad \textcircled{2}$$

## Partie B



donc  $R_H = \frac{U_e}{I_{ex}} - r = \frac{220}{0,15} - 536 = 931 \Omega$

b)  $E = U - RI = 220 - 3,75 \times 5 = 201 \text{ V}$

c) à excitation constante, la f.e.m est proportionnelle à la fréquence de rotation  $E = k \times n$

Pour  $I_{ex} = 0,15 \text{ A} \Rightarrow E_v = 180 \text{ V}$  pour  $n_v = 3000 \text{ tr/min}$

Pour cette même excitation et en charge  $E_v = 201 \text{ V}$

$$\Rightarrow \begin{cases} E_v = k \times n_v \\ E = k \times n \end{cases} \Rightarrow \frac{E}{E_v} = \frac{k \times n}{k \times n_v} = \frac{n}{n_v}$$

$$\Rightarrow n = n_v \times \frac{E}{E_v} = 3000 \times \frac{201}{180} = \underline{\underline{3350 \text{ tr/min}}}$$

d)

$$T_{em} = \frac{P_{em}}{\Omega} = \frac{E \times I}{\Omega} = \frac{E \times I}{2\pi \frac{n}{60}} = \frac{201 \times 5}{2\pi \times 3350} = 2,86 \text{ N.m}$$

2°/ Lorsque le circuit magnétique n'est pas saturé le flux magnétique dépend du courant d'excitation

$$\phi = K_0 \times I_{ex}$$

on a aussi  $T_{em} = K \phi \cdot I = \underbrace{K \times K_0}_{k} \times I_{ex} \cdot I$

$$\boxed{T_{em} = k \times I_{ex} \times I} \quad \text{avec } k = K \times K_0$$

3°/  $R_H = 564 \Omega$  on a toujours  $\phi = K_0 \times I_{ex}$  et  $T_{em} = 2,86 \text{ N.m}$

$$a) \quad i_{ex} = \frac{U_e}{R'h + r} = \frac{220}{564 + 536} = \underline{\underline{0,12 A}}$$

$$b) \quad T_{em} = k \cdot i_{ex} \cdot I = k \cdot i'_{ex} \cdot I'$$

$$\Rightarrow i_{ex} \cdot I = i'_{ex} \cdot I' \Rightarrow \boxed{I' = \frac{i_{ex}}{i'_{ex}} \cdot I}$$

$$I' = \frac{0,15}{0,2} \times 5 = \underline{\underline{3,75 A}}$$

$$c) \quad E' = U - R I' = 220 - 3,75 \times 3,75 \approx 206 V$$

$$d) \quad \Omega' = \frac{P'_{em}}{T_{em}} = \frac{E' \times I'}{T_{em}} = \frac{206 \times 3,75}{2,86} = 270 \text{ rad/s}^2$$

$$\Rightarrow n' = \frac{60}{2\pi} \times \Omega' = \frac{60}{2\pi} \times 270 = \underline{\underline{2578 \text{ tr/min}}}$$

La vitesse du moteur a diminué : presque le courant d'excitation a augmenté.

$$e) \quad P_c = P_{Fe} + P_{mec}$$

$$\eta = \frac{P_u}{P_a} \quad , \text{ on calcule } P_a$$

$$P_a = U I' + U_{ex} I_{ex} = 220 \times 3,75 + 220 \times 0,12$$

$$P_a = 869 W$$

$$\Rightarrow P_u = P_a \times \eta = 869 \times 0,186 = 747,15 W$$

$$P_s = P_{jndul} + P_{conduct} = R I'^2 + (R'h + r) i_{ex}^2$$

$$= 3,75 \times 3,75^2 + (564 + 536) \times 0,12^2 = 96,7 W$$

$$P_c = P_a - P_u - P_s = 869 - 747,15 - 96,7$$

$$P_c \approx 25 W$$

$$f) \quad T_m = \frac{P_u}{\Omega'} = \frac{P_u}{\frac{2\pi n'}{60}} = \frac{747,15}{270} = \underline{\underline{2,77 N.m}}$$

4<sup>e</sup>)

$$\text{à vide } I \approx 0 \text{ A} \Rightarrow U = E'v = 220 \text{ V}$$

lors de l'essai à vide du début d'énoncé

$$\text{on a } n_v = 3000 \text{ tr/min pour } \left. \begin{array}{l} E_v = 240 \text{ V} \\ i_{ex} = 0,12 \text{ A} \end{array} \right\}$$

$$\text{Pour notre essai } n'v = \frac{E'v}{E_v} \times n_v = \frac{220}{240} \times 3000$$
$$n'v = 2750 \text{ tr/min}$$

$$\text{on a } T_u = 0 \text{ N}\cdot\text{m}$$

b) le second point de la droite est donné par la réponse à la question 3<sup>e</sup>)

$$\left( \begin{array}{l} T_u = 2,77 \text{ N}\cdot\text{m} \\ n = 2578 \text{ tr/min} \end{array} \right)$$

le point de fonctionnement est lu graphiquement

$$T_u = T_r = 2,2 \text{ N}\cdot\text{m} \text{ et } n = 2620 \text{ tr/min}$$

$$\text{c) } P_u = T_u \times \Omega \quad \Omega = \frac{2\pi n}{60} = \frac{2\pi \times 2620}{60}$$

$$\Omega = 275,1 \text{ rad/s}$$

$$P_u = 2,2 \times 275,1$$

$$\boxed{P_u = 605 \text{ W}}$$

## Partie c

Exo1: 1°/ le rôle de l'inductance est de limiter le courant

2°/ voir document réponse

on a  $\forall t: I_E = i_H + i_D$

pour  $0 < t < \alpha T$  H: fermé  $\Rightarrow$  la diode D bloquée

et  $i_D = 0 \Rightarrow \boxed{i_H = I_E} = 0,18 \text{ A}$

$V + u_H - u = 0 \Rightarrow V - u = 0 \Rightarrow \boxed{u = V}$   
car le thyristor conduit  $u = 400 \text{ V}$

pour  $\alpha T < t < T$ : H ouvert  $\Rightarrow i_H = 0$

$\Rightarrow \boxed{i_D = I_E} = 0,18 \text{ A}$  la diode conduit  $\Rightarrow$

$u = 0 \text{ V} \Rightarrow u_H = V = 400 \text{ V}$   
 car  $V = u_H + u_D = u_H$

5°/  $\langle u \rangle = \frac{\int u dt}{T}$

$\langle u \rangle = \frac{\alpha T \times V}{T} = \alpha V$   $\alpha = \frac{\tan}{T}$

$\alpha = \frac{3 \text{ kV}}{5 \text{ kV}} = 0,6$

$\langle u \rangle = 0,6 \times 400 = 240 \text{ V}$

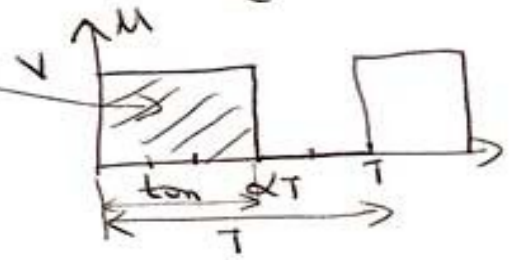
6°/  $M_L = L \frac{di_E}{dt}$  et  $\boxed{\langle M_L \rangle = 0 \text{ V}}$

7°/  $M = M_L + r I_E$

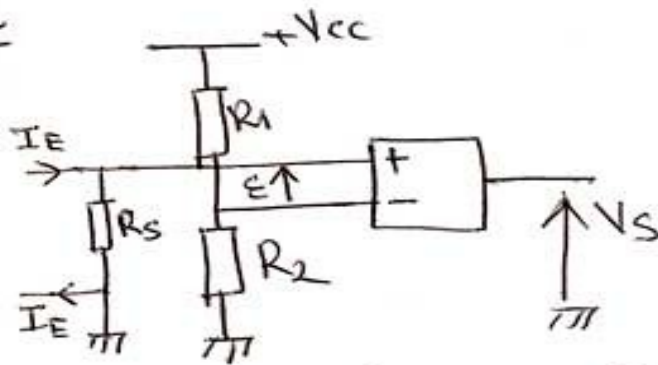
$\langle M \rangle = \underbrace{\langle M_L \rangle}_0 + r \langle I_E \rangle$

$\Rightarrow \langle M \rangle = r I_E$

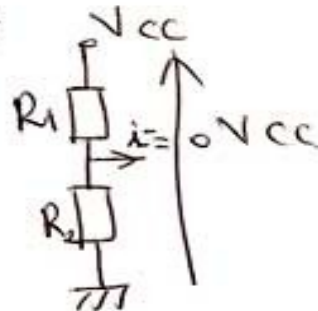
$I_E = \frac{\langle M \rangle}{r} = \frac{240}{300} = \underline{\underline{0,8 \text{ A}}}$



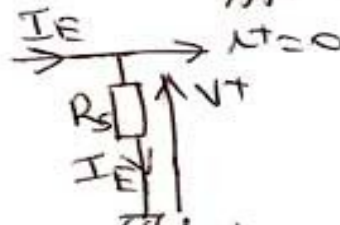
exo 2



1°/ 
$$V^- = \frac{V_{CC} \times R_2}{R_1 + R_2}$$
  
 (le principe de diviseur de tension)



2°/ 
$$V^+ = R_s I_E$$



3°/ Il y'a pas de contre-réaction négative (liaison électrique entre la sortie et l'entrée-) de l'AOP)  
 donc l'AOP fonctionne en régime de saturation  
 $V_s = \pm V_{sat}$ .

4°/  $V_s = +V_{sat} \Rightarrow \epsilon > 0 \quad \epsilon = V^+ - V^-$

donc  $V^+ - V^- > 0 \Rightarrow V^+ > V^- \Rightarrow R_s I_E > V^-$

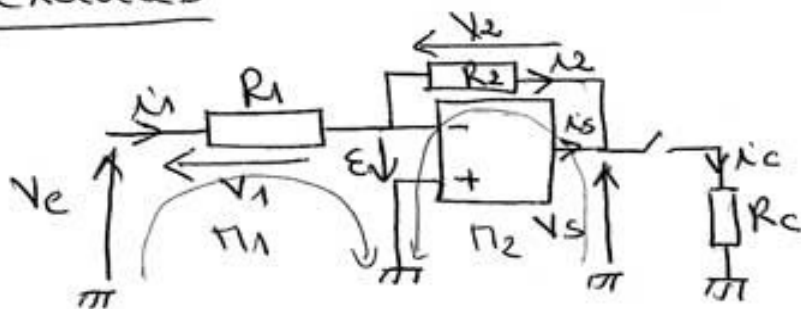
$$\Rightarrow R_s I_E > \frac{V_{CC} R_2}{R_1 + R_2} \Rightarrow \boxed{I_E > \frac{V_{CC} \times R_2}{(R_1 + R_2) \times R_s}}$$

AN: 
$$I_E > \frac{15 \times 29}{1 + 29} \Rightarrow I_E > \frac{15 \times 29}{30}$$

$$I_E > 14,5 \text{ mA}$$

5°/ Si le courant inducteur baisse, le flux magnétique baisse et la vitesse du moteur croît et le moteur d'emballe.  $I \propto I_E \Rightarrow \Phi \Rightarrow \omega = \frac{E}{K\Phi} \Rightarrow \omega \uparrow$

exercice 3



1°) K ouvert: Maille ①:  $V_e - V_1 + \varepsilon = 0$

$\varepsilon = 0V$  car l'AOP fonctionne en régime linéaire (car il y a présence d'une contre-réaction négative)

donc  $V_e - V_1 = 0 \Rightarrow V_e = V_1 = R_1 i_1$

Maille ②  $V_s + V_2 + \varepsilon = 0 \Rightarrow V_s = -V_2 = -R_2 i_2$

$\frac{V_s}{V_e} = -\frac{R_2 i_2}{R_1 i_1}$   $i_1 = i_2$  car  $i^- = 0$  (AOP idéal)

$\Rightarrow \frac{V_s}{V_e} = -\frac{R_2}{R_1} \Rightarrow \boxed{V_s = -\frac{R_2}{R_1} V_1}$

AN:  $V_s = -\frac{16}{2} \times 1 = -8V$

2°) K fermé  $i_c = \frac{V_s}{R_c}$  avec  $V_s = -\frac{R_2}{R_1} V_1$

$V_s = -\frac{24}{2} \times 1 = -12V \Rightarrow i_c = \frac{-12}{1} = -12mA$

2°)  $i_c = i_s + i_2$   
 $i_2 = -\frac{V_s}{R_2} = -\frac{(-12)}{24} = 0.5mA$

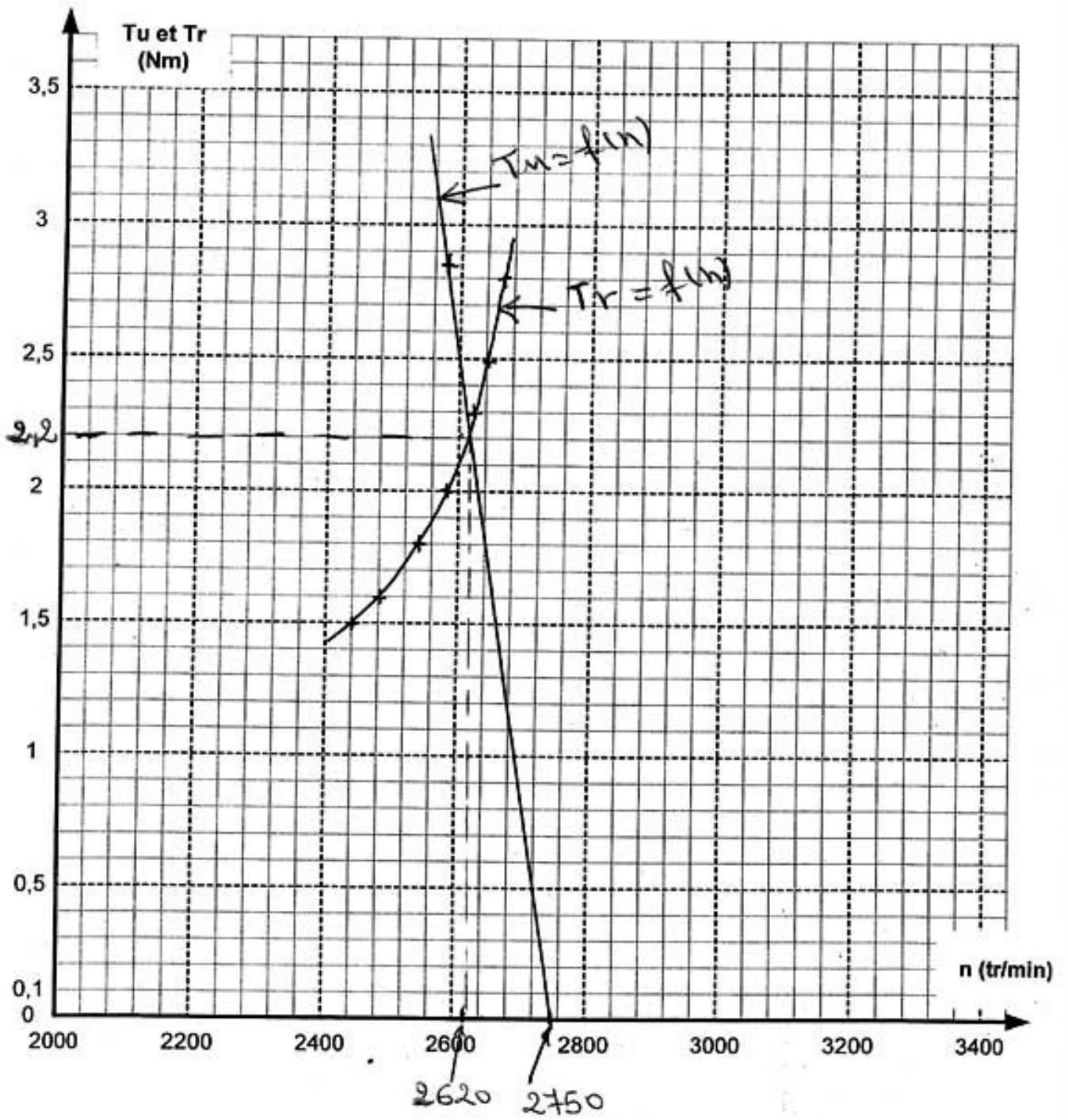
$\Rightarrow i_s = i_c - i_2 = -12 - 0.5 = -12.5mA$

Remarque: calcul de la tension  $V_s$ : avec le Théorème de Millmann.

$V = \frac{\frac{V_e}{R_1} + \frac{V_s}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}} = \frac{R_2 V_e + V_s R_1}{R_1 + R_2} = V_T = 0V$

$\Rightarrow R_2 V_e + V_s R_1 = 0 \Rightarrow V_s R_1 = -V_e R_2 \Rightarrow V_s = -\frac{R_2}{R_1} V_e$





Annexe 1 : Hacheur

