



EXO N°1:

Un pont monophasé à deux diodes est utilisé pour recharger une batterie d'accumulateur de f.e.m $E=84.85V$ et une résistance $R=10\Omega$. La tension sinusoïdale appliquée au pont à une fréquence de 50Hz. L'angle d'extinction $\theta_2=3\pi/4$.

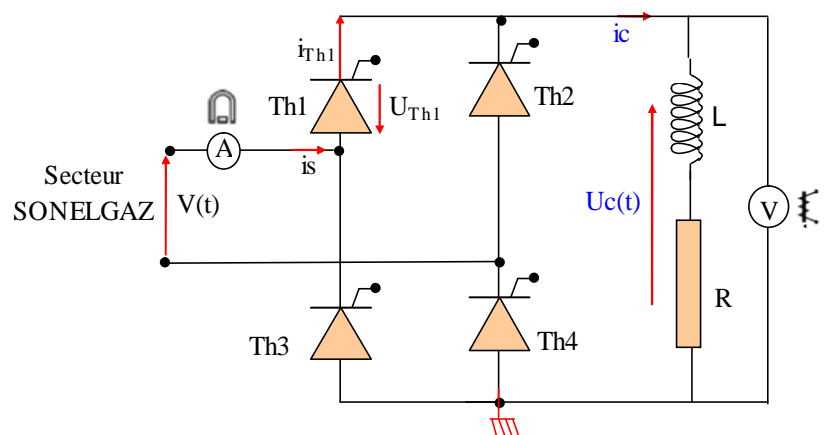
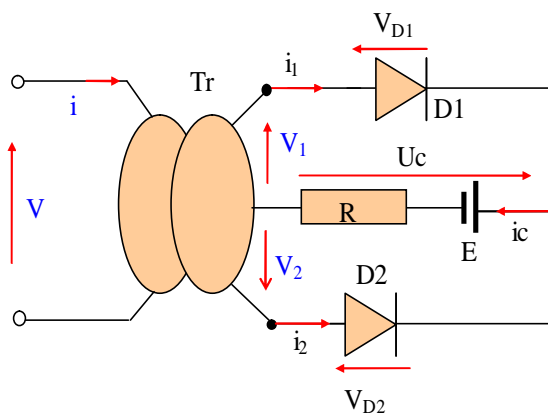
- 1- Tracer sur le document-réponse n°1, avec explication les oscillogrammes suivants: $U_c(t)$, $V_{D1}(t)$, $i_c(t)$ et $i_{D1}(t)$ en précisant la valeur maximale de chacune de ces grandeurs.
- 2- Calculer la valeur moyenne et efficace de la tension redressée.
- 3- Déduire la valeur moyenne du courant qui traverse la charge et qui traverse un élément du redressement.
- 4- Calculer la puissance délivrée par le secondaire du transformateur sachant que $i_{Deff}=1.27A$.
- 5- Calculer la valeur moyenne de la tension aux bornes d'un élément du redressement.

EXO N°2:

Soit le montage ci-contre. Le pont est alimenté par un réseau 220V-50Hz. La charge est constituée par une résistance $R=20\Omega$ en série avec une inductance L .

On donne $\alpha=\pi/3$ l'angle de retard à l'amorçage des thyristors et $\beta=5\pi/4$ l'angle d'extinction.

- 1- Tracer sur le document-réponse n°2, avec explication les oscillogrammes suivants: $U_c(\theta)$, $U_{Th1}(\theta)$, $i_c(\theta)$, $i_{Th1}(\theta)$ et $i_s(\theta)$.
- 2- Quelle est l'indication du voltmètre, calculer cette valeur.
- 3- Donner l'expression du courant $i_c(\theta)$ sur une période.
- Exprimer la valeur moyenne du courant qui traverse la charge en fonction de celle qui traverse un élément de redressement. Calculer la valeur de ces deux courants.
- 5- Quelle est l'indication de l'Ampèremètre, calculer cette valeur.



EXO N°01:1- Etude de fonctionnement :

- $0 \leq t \leq t_1$: D_1 et D_2 bloquées : $U_c(t)=E$, $V_{D1}(t)=V_1(t)-E$ et $i_c(t)=i_{D1}(t)=0$;

- $t_1 \leq t \leq t_2$: D_1 passante et D_2 bloquée : $U_c(t)=V_1(t)$, $V_{D1}(t)=0$, $i_c=i_{D1}=\frac{V_1(t)-E}{R}$;

- $t_2 \leq t \leq \frac{T}{2}+t_1$: D_1 et D_2 bloquées : $U_c(t)=E$, $V_{D1}(t)=V_1(t)-E$ et $i_c(t)=i_{D1}(t)=0$;

- $\frac{T}{2}+t_1 \leq t \leq \frac{T}{2}+t_2$: D_1 bloquée et D_2 passante: $U_c(t)=V_2(t)$, $V_{D1}(t)=2V_1(t)$, $i_c=\frac{V_1(t)-E}{R}$ et $i_{D1}(t)=0$.

- $\frac{T}{2}+t_2 \leq t \leq T+t_1$: D_1 et D_2 bloquées : $U_c(t)=E$, $V_{D1}(t)=V_1(t)-E$ et $i_c(t)=i_{D1}(t)=0$

- Calcul de l'angle d'ouverture : $\theta_1 = \pi - \theta_2 = \pi - \frac{3\pi}{4} \Rightarrow \theta_1 = \frac{\pi}{4}$

- Calcul de la tension maximale V_M :

$$E = V_M \sin \theta_1 \Rightarrow V_M = \frac{E}{\sin \theta_1} = \frac{84.85}{\sin\left(\frac{\pi}{4}\right)} = 120 \text{ V}$$

- Valeurs maximales :

- *Tension redressée :* $U_{c \max} = V_M = 120 \text{ V}$

- *Tension supportée par la diode :* $V_{D \max} = 2V_M = 240 \text{ V}$

- *Courant qui traverse la charge:* $I_{c \max} = \frac{V_M - E}{R} = 3.5 \text{ A}$

- *Courant qui traverse une diode:* $I_{c \max} = \frac{V_M - E}{R} = 3.5 \text{ A}$

2- Valeurs moyennes de la tension redressée:

$$U_{c \text{ moy}} = \frac{1}{T} \int_0^T u_c(t) dt = \frac{1}{\pi} \left[\int_{\theta_1}^{\theta_2} V_M \sin \theta d\theta + \int_{\theta_2}^{\pi+\theta_1} E d\theta \right] = \frac{1}{\pi} [-V_M (\cos \theta_2 - \cos \theta_1) + E(\pi + \theta_1 - \theta_2)]$$

$$\Rightarrow U_{c \text{ moy}} = \frac{1}{\pi} [-120(\cos 3\pi/4 - \cos \pi/4) + 84.85(\pi + \pi/4 - 3\pi/4)] = 96.44 \text{ V} \Rightarrow U_{c \text{ moy}} = 96.44 \text{ V}$$

- Valeurs efficace de la tension redressée:

$$U_{ceff}^2 = \frac{1}{T} \int_0^T u_c^2(t) dt = \frac{1}{\pi} \left[\int_{\theta_1}^{\theta_2} V_M^2 \sin^2 \theta d\theta + \int_{\theta_2}^{\pi+\theta_1} E^2 d\theta \right] = \frac{1}{\pi} \left[V_M^2 \int_{\theta_1}^{\theta_2} \frac{1 - \cos 2\theta}{2} d\theta + \int_{\theta_2}^{\pi+\theta_1} E^2 d\theta \right]$$

$$\Rightarrow U_{ceff} = \sqrt{\frac{V_M^2}{2\pi} \left[\theta - \frac{\sin 2\theta}{2} \right]_{\frac{\pi}{4}}^{\frac{3\pi}{4}} + E^2 \left[\theta \right]_{\frac{3\pi}{4}}^{\frac{5\pi}{4}}}$$

$$\Rightarrow U_{ceff} = \sqrt{\left[\frac{120^2}{2\pi} \left[\left(\frac{3\pi}{4} - \frac{\pi}{4} \right) - \frac{1}{2} \sin \left(\frac{3\pi}{2} \right) + \frac{1}{2} \sin \left(\frac{\pi}{2} \right) \right] + (84.85)^2 \left[\frac{5\pi}{4} - \frac{3\pi}{4} \right] \right]} \Rightarrow U_{ceff} = 97.42V$$

3- Valeurs moyennes du courant qui traverse la charge:

$$I_{cmoy} = \frac{U_{cmoy} - E}{R} = \frac{96.44 - 84.85}{10} = 1.159A$$

- Valeurs moyennes du courant qui traverse un élément du redressement :

$$I_{Dmoy} = \frac{I_{cmoy}}{2} = \frac{1.159}{2} = 0.579A$$

4- Puissance délivrée par le secondaire du transformateur :

$$P_S = u_{ceff} \cdot i_{ceff} = u_{ceff} \cdot \sqrt{2} i_{Deff} = 97.42 \sqrt{2} \cdot 1.27 = 174.97VA$$

5- Valeur moyenne de la tension aux bornes d'un élément du redressement :

$$U_{Dmoy} = \frac{1}{T} \int_0^T U_D(t) dt = \frac{1}{2\pi} \left[\int_{\theta_2}^{\pi+\theta_1} (V_M \sin \theta - E) d\theta + \int_{\theta_2}^{\pi+\theta_1} 2V_M \sin \theta d\theta + \int_{\pi+\theta_2}^{2\pi+\theta_1} (V_M \sin \theta - E) d\theta \right]$$

$$\Rightarrow U_{Dmoy} = \frac{1}{2\pi} \left[\left[-V_M \cos \theta - E\theta \right]_{\frac{3\pi}{4}}^{\frac{5\pi}{4}} - 2V_M \left[\cos \theta \right]_{\frac{3\pi}{4}}^{\frac{7\pi}{4}} + \left[-V_M \cos \theta - E\theta \right]_{\frac{7\pi}{4}}^{\frac{9\pi}{4}} \right]$$

$$\Rightarrow U_{Dmoy} = -96.44V$$

EXO N°02:

- Calcul de l'angle φ : $\beta = \pi + \varphi \Rightarrow \varphi = \pi - \beta = \frac{5\pi}{4} - \pi \Rightarrow \varphi = \frac{\pi}{4}$

Etude de fonctionnement :

$0 \leq \theta \leq \varphi$: Th₂-Th₃ passants et Th₁-Th₄ bloqués :

$$U_c(t) = -V(t), U_{Th1}(t) = V(t), i_c(t) \neq 0, i_{Th1}(t) = 0 \text{ et } i_s(t) = -i_{Th3}(t) = -i_c(t) ;$$

$\varphi \leq \theta \leq \alpha$: Le pont est bloqué : $U_c(t) = 0, U_{Th1}(t) = V(t), i_c(t) = 0, i_{Th1}(t) = 0 \text{ et } i_s(t) = 0 ;$

$\alpha \leq \theta \leq \pi + \varphi$: Th₁-Th₄ passants et Th₂-Th₃ bloqués :

$$U_c(t) = V(t), U_{Th1}(t) = 0, \text{ et } i_c(t) = i_{Th1}(t) = i_s(t) \neq 0 ;$$

$\pi + \varphi \leq \theta \leq \pi + \alpha$: Le pont est bloqué : $U_c(t) = 0, U_{Th1}(t) = V(t), i_c(t) = 0, i_{Th1}(t) = 0 \text{ et } i_s(t) = 0 ;$

$\pi + \alpha \leq \theta \leq 2\pi + \varphi$: Th₂-Th₃ passants et Th₁-Th₄ bloqués :

$$U_c(t) = -V(t), U_{Th1}(t) = V(t), i_c(t) \neq 0, i_{Th1}(t) = 0 \text{ et } i_s(t) = -i_{Th3}(t) = -i_c(t) ;$$

2- Le voltmètre indique la valeur efficace de la tension redressée:

$$U_{ceff}^2 = \frac{1}{T} \int_0^T U_c^2(t) dt = \frac{1}{\pi} \int_{\alpha}^{\pi+\varphi} V_M^2 \sin^2(\theta) d\theta = \frac{V_M^2}{\pi} \int_{\alpha}^{\pi+\varphi} \frac{1 - \cos 2\theta}{2} d\theta$$

$$\Rightarrow U_{ceff} = \frac{V_M}{\sqrt{2}} \sqrt{\left[\frac{\pi + \varphi - \alpha}{\pi} - \frac{1}{2\pi} (\sin 2\varphi - \sin 2\alpha) \right]}$$

$$\Rightarrow U_{ceff} = \frac{220\sqrt{2}}{\sqrt{2}} \sqrt{\left[\frac{\pi + \frac{\pi}{4} - \frac{\pi}{3}}{\pi} - \frac{1}{2\pi} \left(\sin\left(\frac{\pi}{2}\right) - \sin\left(\frac{2\pi}{3}\right) \right) \right]} = 371.95V \Rightarrow U_{ceff} = 371.95V$$

3- Expression du courant $i_c(\theta)$ sur une période:

$$\alpha \leq \theta \leq \pi + \varphi: \text{Th}_1\text{-Th}_4 \text{ passants et Th}_2\text{-Th}_3 \text{ bloqués: } U_c(t) = V(t) \Rightarrow L \frac{di(t)}{dt} + Ri_c(t) = V_M \sin \omega t$$

$$\text{La résolution de l'éq.diff.conduit à : } i_c(\theta) = i_{cp} \theta + i_{ch}(\theta) = Ae^{-\frac{R}{L\omega}\theta} + \frac{V_M}{Z} \sin(\theta - \varphi)$$

$$\text{Avec : } Z = \sqrt{R^2 + (L\omega)^2} = \sqrt{20^2 + 20^2} = 20\sqrt{2} \Omega \text{ et}$$

$$\tan \varphi = \frac{L\omega}{R} \Rightarrow L\omega = R \tan \varphi = 20 \tan \left(\frac{\pi}{4} \right) \Rightarrow L\omega = 20 \Omega$$

Calcul de la constante d'intégral A :

$$\text{Condition initiale : à } \theta = \alpha, i_c(\alpha) = 0 \Rightarrow Ae^{-\frac{R}{L\omega}\alpha} + \frac{V_M}{Z} \sin(\alpha - \varphi) = 0 \Rightarrow A = -\frac{V_M}{Z} \sin(\alpha - \varphi) e^{\frac{R}{L\omega}\alpha}$$

$$i_c(\theta) = \frac{V_M}{Z} \left[\sin(\theta - \varphi) - \sin(\alpha - \varphi) e^{-\frac{R}{L\omega}(\theta - \alpha)} \right] = \frac{220\sqrt{2}}{20\sqrt{2}} \left[\sin\left(\theta - \frac{\pi}{4}\right) - \sin\left(\pi/3 - \frac{\pi}{4}\right) \cdot e^{-(\theta - \pi/3)} \right]$$

$$i_c(\theta) = 11 \left[\sin\left(\theta - \frac{\pi}{4}\right) - 0.25 e^{-(\theta - \pi/3)} \right]$$

$$i_c(\theta) = \begin{cases} 11 \left[\sin\left(\theta - \pi/4\right) - 0.25 e^{-(\theta - \pi/3)} \right] & 0 \leq \theta \leq \varphi \\ 0 & \varphi \leq \theta \leq \alpha \\ 11 \left[\sin\left(\theta - \pi/4\right) - 0.25 e^{-(\theta - \pi/3)} \right] & \alpha \leq \theta \leq \pi \end{cases}$$

4- Valeur moyenne du courant qui traverse la charge en fonction de celle qui traverse un élément de redressement :

$$i_{Thmoy} = \frac{1}{T} \int_0^T i_{Th}(t) dt = \frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{\pi+\varphi} i_c(\theta) d\theta = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\pi} \int_{\alpha}^{\pi+\varphi} i_c(\theta) d\theta = \frac{I_{cmoy}}{2} \Rightarrow I_{Thmoy} = \frac{I_{cmoy}}{2}$$

$$I_{cmoy} = \frac{U_{cmoy}}{R} \text{ Avec } U_{cmoy} = \frac{1}{T} \int_0^T U_c(t) dt = \frac{1}{\pi} \int_{\alpha}^{\pi+\varphi} V_M \sin \theta d\theta = \frac{V_M}{\pi} [\cos \varphi + \cos \alpha] \Rightarrow U_{cmoy} = 119.54 \text{ V}$$

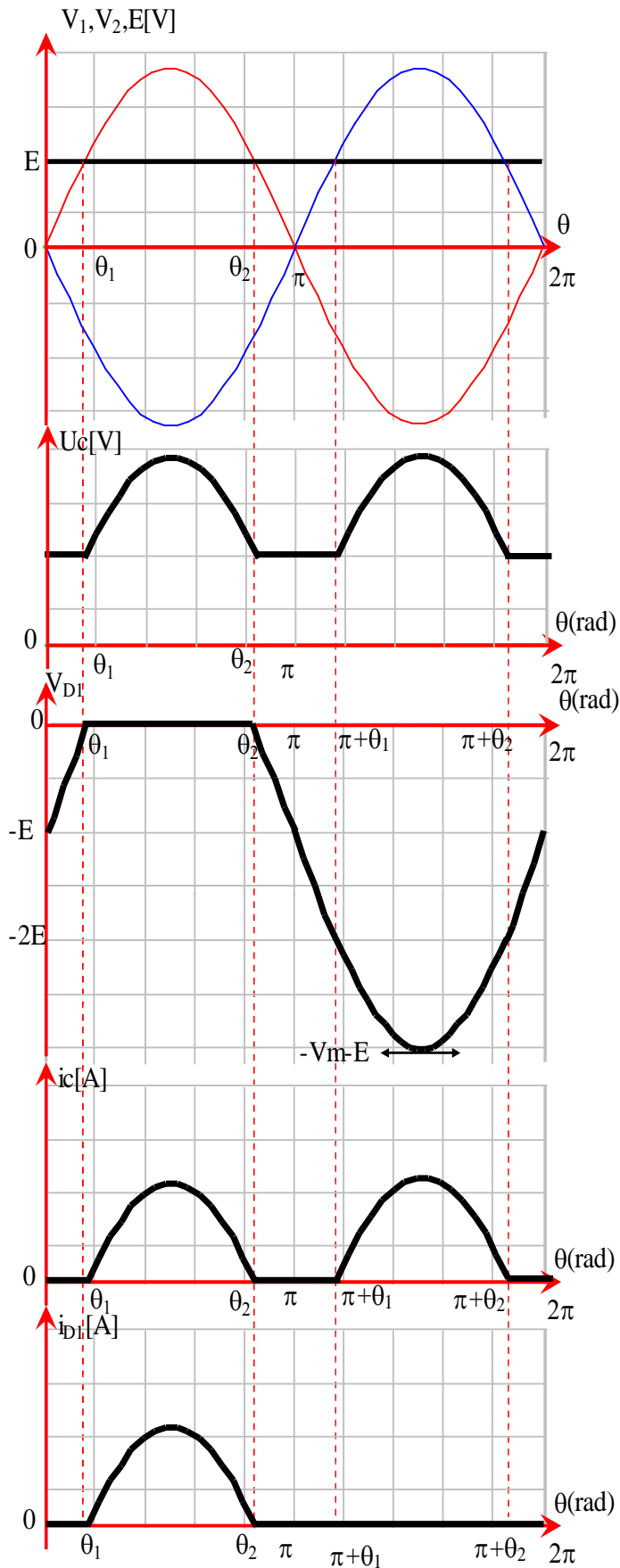
$$I_{cmoy} = \frac{U_{cmoy}}{R} = \frac{119.54}{20} = 5.97 \text{ A} \Rightarrow I_{cmoy} = 5.97 \text{ A} \quad I_{cmoy} = \frac{119.54}{20} = 5.97 \text{ A}$$

$$I_{Thmoy} = \frac{I_{cmoy}}{2} = \frac{5.97}{2} = 2.98 \text{ A}$$

5- L'Ampèremètre indique la valeur moyenne du courant de source :

$$I_{smoy} = \frac{1}{T} \int_0^T i_s(t) dt = \frac{1}{2\pi} \left[\int_{\alpha}^{\pi+\varphi} i_c(\theta) d\theta - \int_{\pi+\alpha}^{2\pi+\varphi} i_c(\theta) d\theta \right] \Rightarrow I_{smoy} = 0$$

Document réponse n°1



Document réponse n°2

