
CORRIGÉ - PHYSIQUE
CONCOURS CRITECH 2006

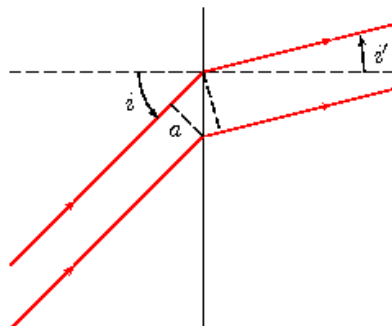
Table des matières

| | | |
|----------|--|----------|
| 1 | Principe d'un spectrophotomètre | 2 |
| 2 | Oscillateur électrique | 4 |
| 2.1 | Charge et décharge d'un condensateur | 4 |
| 2.2 | Comparateur à hystérésis | 6 |
| 2.3 | Bascule astable et filtrage | 7 |

1 Principe d'un spectrophotomètre

1. La différence de marche entre 2 ondes passant par 2 fentes voisines s'écrit :

$$\delta = a(\sin i' - \sin i)$$



On a un maximum d'ordre p si $\frac{\delta}{\lambda} = p$, soit pour

$$\sin i' - \sin i = p \frac{\lambda}{a}$$

Pour la suite (réseau par réflexion), on utilisera la relation :

$$\sin i' + \sin i = p \frac{\lambda}{a}$$

2. Dans les conditions où l'on travaille :

$$i' = 0 \quad i = \alpha \quad \text{à l'ordre 1}$$

Soit :

$$\sin \alpha = \frac{\lambda}{a} \quad a = \frac{\lambda}{\sin \alpha}$$

Pour $\lambda = 0,5\mu m$, $\alpha = 30^\circ$, et $\sin \alpha = 0,5$:

$$a = 1,1\mu m$$

3. Lorsque le réseau a tourné d'un angle α , on a :

$$i = \alpha - \theta \quad i' = -\theta \quad \text{à l'ordre 1}$$

On en déduit :

$$\sin(\alpha - \theta) - \sin \theta = \frac{\lambda}{a}$$

$$\lambda = a [\sin(\alpha - \theta) - \sin \theta]$$

4. En développant $\sin(\alpha - \theta)$, la solution précédente peut s'écrire :

$$\sin \alpha \cos \theta - (1 + \cos \alpha) \sin \theta = \frac{\lambda}{a}$$

et au 2^e ordre près en θ :

$$\sin \alpha - (1 + \cos \alpha) \theta = \frac{\lambda}{a}$$

D'où :

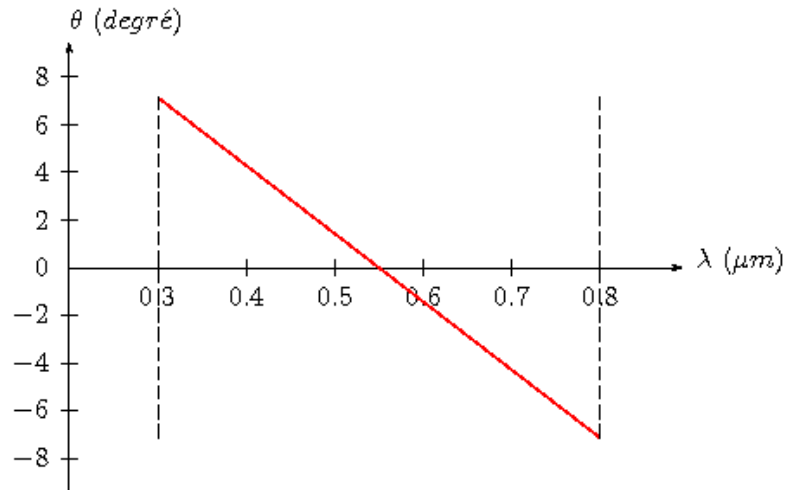
$$\theta = -\frac{\lambda - a \sin \alpha}{a (1 + \cos \alpha)} \quad (\theta \text{ en radians})$$

Soit numériquement :

$$\theta = -0,487 \lambda + 0,668 \text{ radians}$$

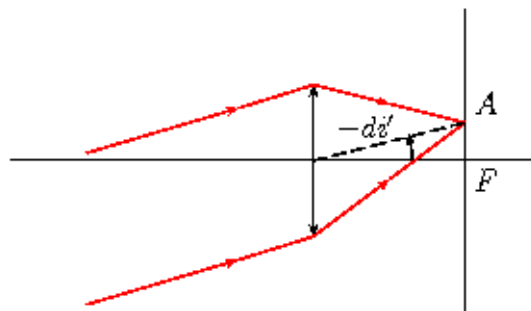
$$\theta = -27,9 \lambda + 15,34 \text{ degrees}$$

Dans la limite des approximations, $\theta(\lambda)$ est représentée par une droite :



5. La radiation λ qui passe en F correspond à l'angle $i' = -\theta$. Avec la même position du réseau, la radiation $\lambda + d\lambda$ aura l'ordre 1 à l'angle $\theta + d\theta$, tel que :

$$d\theta = -\frac{d\lambda}{a(1 + \cos \alpha)}$$



La radiation qui arrive en A émerge avec l'angle $i' - di'$ soit $\theta + d\theta$ avec $d\theta = \frac{d}{2f'}$ d'où :

$$d\lambda = -a(1 + \cos \alpha) \frac{d}{2f'}$$

L'ensemble des radiations qui passe à travers la fente a donc la largeur spectrale :

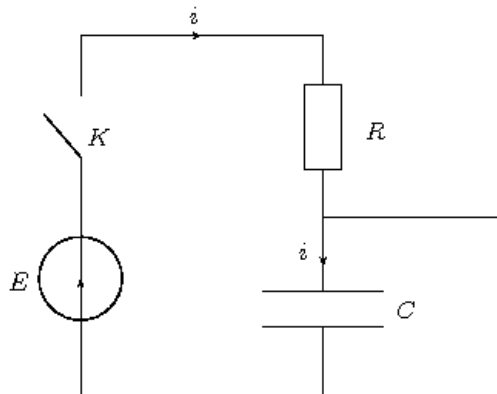
$$\delta\lambda = 2|d\lambda| \text{ soit } \delta\lambda = \frac{a(1 + \cos \alpha) d}{f'}$$

Soit numériquement :

$$\delta\lambda = 8,25 \text{ nm}$$

2 Oscillateur électrique

2.1 Charge et décharge d'un condensateur



1. Si q est la charge, $\frac{dq}{dt} = i$ et $q = Cu$ soit : $i = C \frac{du}{dt}$. La loi des mailles s'écrit : $Ri + u = E$
Soit :

$$RC \frac{du}{dt} + u = E$$

2. On a : $\tau = RC$

Equation sans second membre :

$$\frac{du}{u} = -\frac{dt}{\tau} \Rightarrow u = A e^{-\frac{t}{\tau}}$$

Solution complète :

$$u(t) = A e^{-\frac{t}{\tau}} + \text{solution particulière}$$

$$u = E \text{ soit } u(t) = E + A e^{-\frac{t}{\tau}}$$

à $t = 0$,

$$u(0) = -V_0$$

$$A + E = -V_0$$

$$A = -(E + V_0)$$

Soit :

$$u(t) = E - (E + V_0) e^{-\frac{t}{\tau}}$$

à $t = t_1$,

$$u = V_0$$

$$V_0 = E - (E + V_0) e^{-\frac{t_1}{\tau}}$$

$$e^{-\frac{t_1}{\tau}} = \frac{E - V_0}{E + V_0}$$

$$t_1 = \tau \ln \left(\frac{E + V_0}{E - V_0} \right)$$

3. L'équation est la même qu'en 1., avec E qui devient $-E$:

$$\tau \frac{du}{dt'} + u = -E$$

Avec $u = V_0$ à $t' = 0$, la solution générale s'écrit :

$$u = A' e^{-\frac{t'}{\tau}} - E$$

avec :

$$A' - E = V_0 \text{ soit } A' = E + V_0$$

D'où :

$$u(t) = (E + V_0) e^{-\frac{t'}{\tau}} - E$$

à $t' = t'_1$,

$$u = -V_0$$

$$-V_0 = (E + V_0) e^{-\frac{t'_1}{\tau}} - E$$

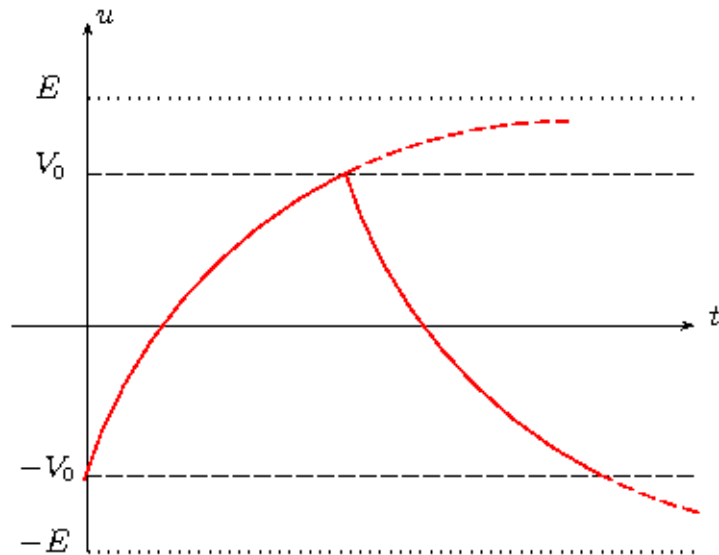
$$t'_1 = \tau \ln \left(\frac{E + V_0}{E - V_0} \right)$$

Au temps t'_1 , on est dans le même état qu'au début : $u(t)$ est donc périodique de période $T = t_1 + t'_1$:

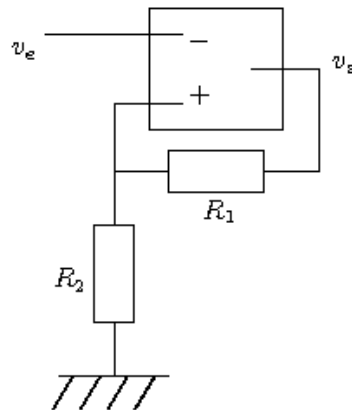
$$T = 2 \tau \ln \left(\frac{E + V_0}{E - V_0} \right)$$

A.N. : $\tau = 1ms$

$$T = 4,4 ms$$



2.2 Comparateur à hystérésis



1. Le courant i^+ est nul : le même courant i circule dans R_1 et R_2 :

$$v_s = (R_1 + R_2) i$$

$$v_+ = R_2 i$$

Soit :

$$v_+ = \frac{R_2}{R_1 + R_2} v_s = K v_s \quad (\text{diviseur de tension})$$

2. AOP en saturation haute : $v_s = V_{sat}$. Pour que ce soit réalisé, il faut que $\epsilon = v_+ - v_-$ soit positif :

$$v_- < v_+ = \frac{R_2}{R_1 + R_2} V_{sat}$$

$$v_- < V_0 \quad \text{avec} \quad V_0 = \frac{R_2}{R_1 + R_2} V_{sat} = K V_{sat}$$

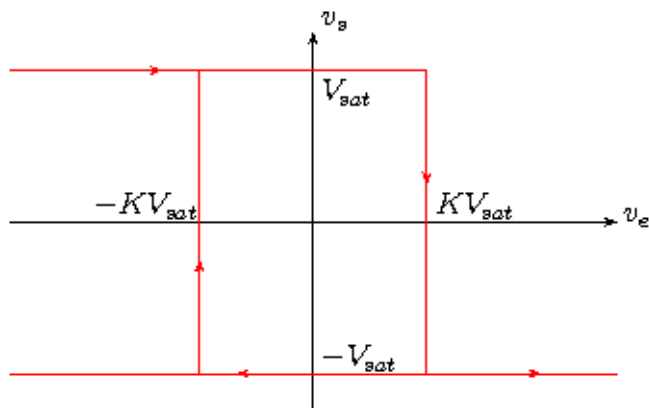
v_e atteint v_0 , $\epsilon = 0$: bascule de l'AOP :

$$v_+ = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} V_{sat} : \epsilon < 0$$

Pour qu'il y ait bascule en saturation haute, il faut soit que ϵ s'annule, soit que :

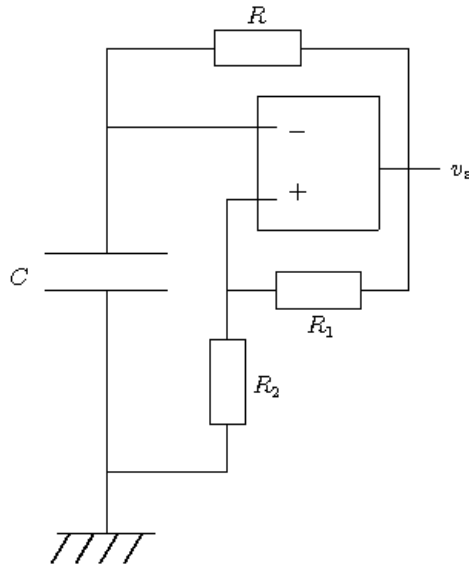
$$v_e = v_- = v_+ \Rightarrow v_e = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} V_{sat} = -K V_{sat}$$

On en déduit la caractéristique du montage :



$$\text{avec} \quad K = \frac{4}{2+4} = \frac{2}{3} \quad V_0 = \frac{2}{3} \cdot 12 = 8 \text{ V}$$

2.3 Bascule astable et filtrage



1. A $t = 0^+$, l'AOP est en saturation haute : $v_s = V_{sat}$, et la sortie se comporte comme une source parfaite de f.e.m. égale à V_{sat} . On a exactement le même problème, les mêmes conditions initiales qu'en A.1, à condition de poser : $V_{sat} = E$. On en déduit :

$$u(t) = V_{sat} - (V_{sat} + V_0) e^{-\frac{t}{\tau}}$$

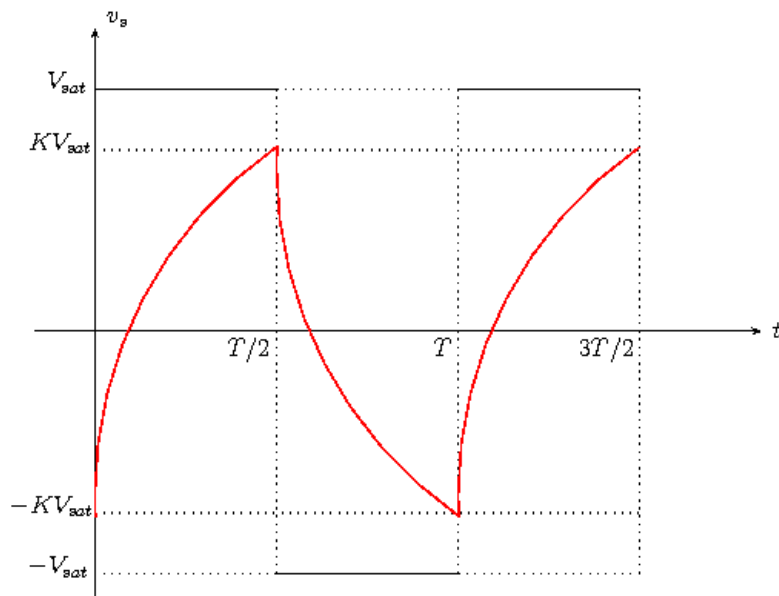
avec la bascule à t_1 pour lequel $u(t) = V_0$:

$$t_1 = \tau \ln \left(\frac{V_{sat} + V_0}{V_{sat} - V_0} \right)$$

après la bascule, RC est alimenté par la source $E = -V_{sat}$ jusqu'au temps t'_1 pour lequel $u = -V_{sat}$. On a pour u la même courbe qu'en A, avec V_{sat} qui remplace E :

$$T = 2 \tau \ln \left(\frac{V_{sat} + V_0}{V_{sat} - V_0} \right)$$

D'où les courbes :



2. La valeur moyenne est nulle et la fonction est impaire, il n'y a dans le développement que des termes en sinus :

$$v_s = \sum_{n=0}^{\infty} b_n \sin\left(\frac{2\pi n}{T} t\right)$$

avec :

$$b_n = \frac{2}{T} \int_0^T v_s(t) \sin\left(\frac{2\pi n}{T} t\right) \cdot dt$$

Soit, en explicitant $v_s(t)$:

$$b_n = \frac{2}{T} \int_0^{T/2} v_{sat} \sin\left(\frac{2\pi n}{T} t\right) \cdot dt + \frac{2}{T} \int_{T/2}^T -v_{sat} \sin\left(\frac{2\pi n}{T} t\right) \cdot dt$$

Soit :

$$b_n = \frac{2}{T} V_{sat} \frac{T}{2\pi n} [1 - \cos \pi n] - \frac{2}{T} V_{sat} \frac{T}{2\pi n} [\cos \pi n - 1]$$

Si n est pair :

$$b_n = 0$$

Si n est impair :

$$b_n = \frac{4V_{sat}}{\pi n}$$

On a :

$$b_1 = \frac{4V_{sat}}{\pi}$$

La première harmonique non nulle est celle d'ordre 3 :

$$b_3 = \frac{4V_{sat}}{3\pi}$$

Ainsi :

$$\frac{b_3}{b_1} = \frac{1}{3}$$

3. L'AOP est un suiveur. Il ne modifie pas la tension, mais permet au premier filtre de ne pas débiter de courant dans le second. Dans ces conditions, les deux cellules $R'C'$ ont la même fonction de transfert :

$$\mathcal{H} = \frac{\frac{1}{jC'\omega}}{R' + \frac{1}{jC'\omega}} = \frac{1}{1 + jR'C'\omega} \quad \text{en régime sinusoïdal de pulsation } \omega$$

La fonction de transfert de l'ensemble est donc :

$$\mathcal{H}' = \mathcal{H}^2 = \frac{1}{(1 + jR'C'\omega)^2}$$

et le gain $G' = |\mathcal{H}'|$:

$$G' = \frac{1}{1 + R'^2 C'^2 \omega^2}$$

Le fondamental d'amplitude b_1 a la pulsation $\omega = \frac{2\pi}{T}$. Son amplitude en sortie est donc b'_1 :

$$b'_1 = \frac{1}{1 + R'^2 C'^2 \left(\frac{2\pi}{T}\right)^2} b_1$$

Et pour l'harmonique d'ordre 3 :

$$b'_3 = \frac{1}{1 + R'^2 C'^2 \left(\frac{2\pi}{3T}\right)^2} b_3$$

Soit :

$$\frac{b'_3}{b'_1} = \frac{1 + \frac{R'^2 C'^2 4\pi^2}{T^2}}{1 + \frac{9R'^2 C'^2 4\pi^2}{T^2}} \cdot \frac{1}{3}$$

A.N. :

$$\frac{b'_3}{b'_1} = \frac{1 + 0,942}{1 + 0,942 \times 9} = 6,8 \cdot 10^{-2}$$

On se rapproche d'une oscillation sinusoïdale de période T.