

I) Principe de la démodulation cohérente:

1.1 $s(t) = K_1 E_0 e(t) = \frac{K_1 E_0 E_0}{2} \sin \omega_0 t (1 + m \cos \omega_0 t) \sin \omega_0 t$

$= \frac{K_1 E_0 E_0}{2} (1 + m \cos \omega_0 t - \cos 2\omega_0 t) - \frac{m}{2} \cos(2\omega_0 \pm \omega_0 t)$

1.2 a) L'ordre d'un passe-bas simple est de 1, on se garde que 2 termes.

* la BF $\frac{K_1 E_0 E_0}{2} m \cos \omega_0 t$

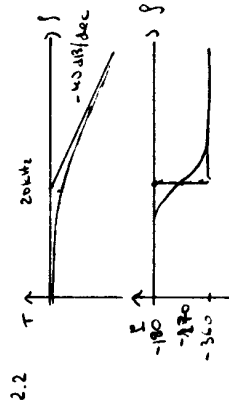
* une impédance continue $\frac{K_1 E_0 E_0}{2}$ proportionnelle à l'amplitude du signal reçu.

1.3. Cette impédance continue pourra servir pour un contrôle automatique de gain de la chaîne de réception.

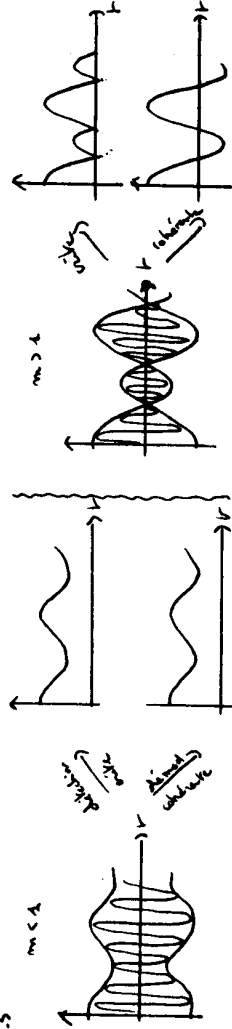
II) Filtrage passe-bas:

2.1 Les 3 rails à éliminer se trouvent au voisinage de 20 kHz → choisir de 80 dB d'atténuation à cette fréquence.

On aura alors $R = \frac{1}{\sqrt{2}} \Rightarrow m = 4,5$
 $f_0 = 20 \text{ kHz}$ et $R = 3,8 \text{ kHz}$



2.3



III) 3.1. A la suite du multiplexeur, on a un signal $s_0(t)$:

$s_0(t) = K_1 v_c(t) v_s(t) = \frac{K_1 E_0 E_0}{2} \sin(\omega_c - \omega_0) + \sin(2\omega_0 + \omega_c + \omega_0)$

Le 2ème terme a une probabilité négligeable $w(t) = \frac{d\varphi(t)}{dt} = 2\omega_0 + \frac{d\varphi_c}{dt} + \frac{d\varphi_s}{dt}$

on $\left| \frac{d\varphi}{dt} \right| \ll \omega_0$ et $\left| \frac{d\varphi_0}{dt} \right| \ll \omega_0 \Rightarrow w(t) \ll \omega_0 \Rightarrow$ ce terme est filtré.

Il reste donc $v_c(t) = \frac{K_1 E_0 E_0}{2} \sin(\omega_c - \omega_0) = K_d \sin(\omega_c - \omega_0)$ avec $K_d = \frac{K_1 E_0 E_0}{2}$

lorsque la bande est variable, on a $\omega_0 = \omega_0$. Puisque $\omega_0 = \omega_0 + \omega_c v_c$, cela implique $v_c = 0$, donc $\omega_c - \omega_0 = 0 \Rightarrow \omega_c = \omega_0$.

lorsqu'on est proche du voisinage $\omega_c \approx \omega_0 \Rightarrow v_c(t) \approx K_d (\omega_c - \omega_0)$

3.2. Montrons que la bande s'accroche au voisinage d'un signal dont l'amplitude varie le calcul précédent n'est valable, sauf que E est maintenant remplacé par l'amplitude variable $E(1 + m \cos \omega_0 t)$, d'où:

$v_c(t) = \frac{K_1 E_0 E_0}{2} (1 + m \cos \omega_0 t) (\omega_c - \omega_0)$ et, puisque $\omega_c = 0$

$v_c(t) = -K_d (1 + m \cos \omega_0 t) \omega_0$

On, on a aussi $v_c(t) = \frac{1}{K_0} \frac{d\varphi_0}{dt}$, d'où $\frac{d\varphi_0}{dt} + K_0 K_d (1 + m \cos \omega_0 t) \omega_0 = 0$

Cette équation diff. ne résout:

$\frac{d\varphi_0}{dt} = -K_0 K_d (1 + m \cos \omega_0 t) \Rightarrow \lim_{t \rightarrow \infty} \frac{\varphi_0}{\omega_0} = -K_0 K_d (t + m \frac{\sin \omega_0 t}{\omega_0})$
 $\Rightarrow \varphi_0 = \varphi_0 c$ si $t \rightarrow \infty \Rightarrow \varphi_0 \rightarrow 0 \Rightarrow v_c \rightarrow 0$

→ la bande se verrouille et $\omega_0 \rightarrow \omega_0$ ($\omega_0 = \omega_0 + K_0 v_c$)

Conclusion: on peut verrouiller un PLL sur un signal AM pour récupérer la portuse.

3.3. On a $s_0(t) = E_0 \cos \omega_0 t$ et c'est pour $E_0 \cos \omega_0 t$, se passe dans une intégration. L'atténuation n'a pas d'importance si elle n'est pas excessive. Si $\omega_c \approx \omega_0$, la réponse est multipliée par $\sin \omega_0 t \Rightarrow$ perte de signal.