



Cycle Initial en Technologies de l'Information de Saint-Étienne

Phase-Locked Loop

Lucas Lescure - Eva Maturana

Table of Content

1. Étude du VCO	_ / 3
2. PLL à retour unitaire	/ 4
2.1. Passe Bas R_3C_2	 . 4
2.2. Passe Haut $R_3R_4C_2$. 5
3. Multiplication de fréquence	6

3 1. Étude du VCO

1. Étude du VCO

Une fois avoir cablé le montage avec un capacitor de $10\,nF$, détérminé dans la préparation du TP on relève l'oscillation suivante en sortie :

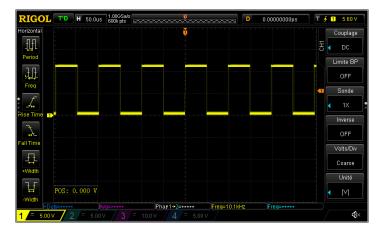
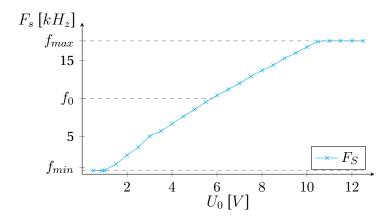


Figure 1.1. Chronogramme du signal V_S

On determine ainsi une fréquence centrale de $10~kH_z$, et en faisant varier la tension U_0 on determine la fréquence minimale et maximale comme étant $500~H_z$ et $17.6~kH_z$. Vois-ci ci-dessous la fréquence d'entrée en fonction de la tension U_0 .



Sur cette fonction on trouve alors $K_{\omega}=\frac{\Delta\omega_s}{\Delta U_0}=11.9\cdot 10^3 rad. V^{-1}$, Ce qui est proche de la valeur théorique trouvée $10.5\cdot 10^3~rad. V^{-1}$. On voit bien la linéarité entre la tension et la fréquence de sortie.

2. PLL à retour unitaire 4

2. PLL à retour unitaire

2.1. Passe Bas R_3C_2

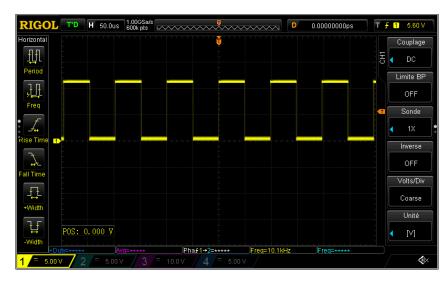


Figure 2.1. Circuit de l'oscillateur

Le filtre étant un simple pont diviseur de tension appliqué au condensateur \mathbb{C}_3 , ont branche le tout sur la platine:

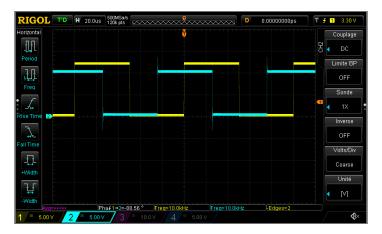
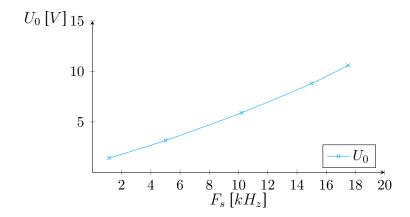


Figure 2.2. Chronogrammes V_E et V_S

On relève une plage de vérouillage de $[1.1~kH_z;~17.7~kH_z]$ et une plage de capture à $[9.2~kH_z;~11.4~kH_z]$ avec un phase allant de 20° à 170° dans la plage de vérouillage.



5 2. PLL à retour unitaire

On voit toujours que par rapport au VCO la fonction de trnasfer reste proportionelle à la tension d'entrée et fréquence de sortie.

Mettant tout dans un tableau on trouve:

$F_{e}\left(H_{z} ight)$	$\Delta arphi$ (°)	$\eta (0 < \eta < 1)$	$U_0(V)$	$F_S(H_z)$
$F_{min} = 1.15 kH_z$	18.16	0.1	1.42	1.15
$F = 5 kH_z$	46.8	0.26	3.16	5
$F = 10.2 kH_z$	90	0.5	5.90	10.2
$F = 15 kH_z$	134.7	0.76	8.81	15
$F_{max} = 17.5 kH_z$	163	0.9	10.6	17.5

2.2. Passe Haut $R_3R_4C_2$

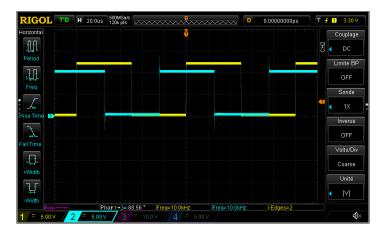
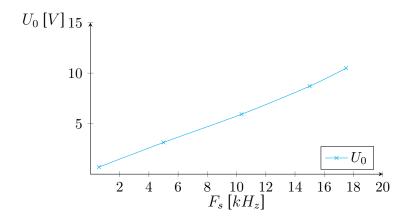


Figure 2.3. Chronogrammes V_E et V_S

On relève une plage de vérouillage de $[500~H_z;~17.6~kH_z]$ et une plage de capture à $[5.7~kH_z;~13.5~kH_z]$ avec un phase allant de 9.7° à 157° dans la plage de vérouillage.



On voit toujours que par rapport au VCO la fonction de trnasfer reste proportionelle à la tension d'entrée et fréquence de sortie.

3. Multiplication de fréquence

En utilisant les formules du TP on retrouve $C_1=0.6~pF$ pour une fréquence de $10~kH_z$ à $U_0=\frac{V_{dd}}{2}$





Figure 3.1. Chronogramme avec R_4

Figure 3.2. Chronogramme avec $R_4 = 0$

On voit qu'il n'est donc pas nécéssaire de modifier les élements du filtre passe bas.

En faisant varier autour de $10~kH_z$ la fréquence d'entrée on voit que la fréquence de sortie reste multipliée par un facteur d'environ 16. Si l'on essaie ceci avec un autre diviseur, le signal n'est pas correctement multiplié car il faudrai réajuster C_1 .