

### LES FONDAMENTAUX EN TELECOMMUNICATIONS Corrigé - Série de TD N° 4

### Corrigé de l'exercice 1 :

Transmission de voix numérisée avec un débit binaire de 64 Kbit/s.

Rappel : 
$$D = n \cdot R = R \cdot \log_2 M$$

1. On a une valence  $M = 32 = 2^5$ et un Roll-off  $\alpha = 0.75$ , nous avons une transmission de voix numérisée en bande de base avec un filtre de mise en forme en cosinus surélevé, **la bande passante du signal modulé correspondant est :** 

$$B = \frac{1}{2T}(1+\alpha) = \frac{R}{2}(1+\alpha) = \frac{D}{2n}(1+\alpha)$$
, donc:  $B = \frac{D}{2n}(1+\alpha)$ 

A.N.: 
$$B = \frac{64.10^3}{2.5} (1 + 0.75)$$
, soit:  $B = 11.2 \text{ KHz}$ 

**2.** On suppose que la ligne de transmission offre un débit binaire de 64 kbit/s et possède la largeur de bande calculée dans la question précédente, **on demande de calculer le RSB** :

C'est le débit binaire maximal ou capacité du support de transmission en présence de bruit est donné par la relation où W est la bande passante du support :

$$C = W \log_2 \left(1 + \frac{P_S}{P_N}\right)$$
 bits/s;  $W \ge B = \frac{1}{2T}(1 + \alpha)$  donc au minimum  $W = B$ 

On déduit le rapport signal sur bruit :

en puissance 
$$\frac{P_S}{P_N} = 2^{\frac{D}{B}} - 1$$
 et en décibel :  $\frac{P_S}{P_N}$   $_{dB} = 10 \log_{10} \frac{P_S}{P_N}$ 

A.N. : 
$$\frac{P_S}{P_N} = 2^{\frac{64.10^3}{11,2.10^3}} - 1$$
, et en dB :  $\frac{P_S}{P_N}$   $\Big|_{dB} = 10 \log_{10} 51,5$ 

soit 
$$\frac{P_S}{P_N} = 51, 5 \text{ et } \frac{P_S}{P_N} \Big)_{dB} = 17, 1 dB$$

### Corrigé de l'exercice 2 :

La version quantifiée du signal analogique à partir de laquelle ce signal PCM est généré :

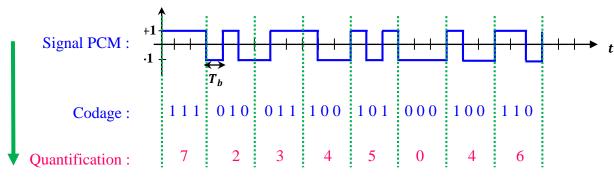


Figure 1: signal PCM

### Corrigé de l'exercice 3 :

On dispose d'un modulateur 2FSK à base de VCO (oscillateur commandé en tension). O désire transmettre de l'information numérique avec un débit D=10 Kbit/s et on utilise un indice de modulation  $\mu=0,63$ . Afin d'avoir plusieurs communications simultanées, on utilise 3 fréquences porteuses correspondant à 3 canaux comme suit :

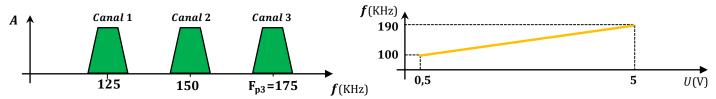


Figure 2 : Spectre du support de transmission

Figure 3 : Caractéristique du VCO

## Calcul des amplitudes du signal de commande U lorsque l'on effectue une transmission sur le canal $N^{\circ}3$ :

On va procéder comme suit :

Etape 1 : Détermination de l'équation du VCO à l'aide de la figure 3,

Etape 2 : Calcul des deux fréquences du modulateur FSK en se basant sur la figure 4,

**Etape 3 :** Déduction des tensions commandant le VCO pour obtenir ces 2 fréquences.

**Etape 1 :** Dans la zone linéaire de sa Caractéristique, le VCO se comporte comme un convertisseur tension/fréquence :

$$U \longrightarrow F = U . K_{vco} + F_0; F en KHz, K_{vco}en KHz/V, U en V$$
 D'après la figure 3 : 
$$\begin{cases} 5.K_{vco} + F_0 = 190 \\ 0.5.K_{vco} + F_0 = 100 \end{cases}$$

La résolution de ce système de 2 équations à 2 inconnues donne :

$$K_{vco} = 20 \text{ KHz/V} \text{ et } F_0 = 90 \text{ KHz}$$

D'où : 
$$F(KHz) = U(V) . 20 (KHz/V) + 90 (KHz)$$

Par conséquent :  $U = \frac{F-90}{20}$  (V) : expression de la tension de commande à l'entrée du VCO.

**Etape 2 :** Avec le modulateur 2FSK, donc nous avons besoin de 2 fréquences  $F_1$  et  $F_2$  afin de représenter les symboles binaires 1 et 0 respectivement :

$$\Delta f = \frac{F_1 - F_2}{2} \text{ ou } Df = 2\Delta f = F_1 - F_2$$

D'autre part, l'indice de modulation  $\mu = \frac{D_f}{R} = \frac{D_f}{D} = 0,63$  puisque la valence M = 2 (n = 1) :

Donc:  $D_f = \mu . D$ 

Par suite :  $F_1 - F_2 = \mu$  . **D** avec D = 10 Kbits/s et  $\mu = 0.63$ 

A.N.:  $F_1 - F_2 = 6.3 \, KHz$ 

On souhaite que la transmission se fasse sur le canal  $N^{\circ}$  3 de fréquence porteuse  $F_{p3}=175~\text{KHz}$  :

Donc 
$$F_{p3} = \frac{F_1 + F_2}{2}$$

Pra suite :  $F_1 + F_2 = 2 \cdot F_{p3}$ 

A.N.:  $F_1 + F_2 = 350 \, KHz$ 

On obtient ainsi un système de 2 équations à 2 inconnues suivant :

$$\begin{cases} F_1 - F_2 = 6.3 \text{ KHz} \\ F_1 + F_2 = 350 \text{ KHz} \end{cases}$$

Sa résolution donne les 2 fréquences du modulateur FSK :

$$F_1 = 178, 15 \, KHz \, \text{et} \, F_2 = 171, 85 \, KHz$$

Etape 3 : On déduit les 2 tensions commandant le VCO pour obtenir les 2 fréquences  $F_1$  et  $F_2$  à partir de l'expression de la tension de commande à l'entrée du VCO,  $U = \frac{F-90}{20}$  (V) établie précédemment :

$$\begin{cases} U_1 = \frac{F_1 - 90}{20} (V) \\ U_2 = \frac{F_2 - 90}{20} (V) \end{cases} \text{ soit : } \begin{cases} U_1 \approx 4,4 V \\ U_2 \approx 4,1 V \end{cases}$$

### Corrigé de l'exercice 4:

On considère une transmission sur porteuse via un canal bruité de bande passante 200 KHz. L'objectif est de transmettre, sans interférence entre symboles (IES), avec un maximum de débit binaire D et une probabilité d'erreur binaire  $P_{e(b)} < 10^{-6}$ . Pour annuler l'IES, on utilise des impulsions en cosinus surélevé, avec un facteur roll-off  $\alpha = 0,75$ . La puissance P de l'émetteur est fixée de telle sorte que :  $\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB} = 75 - 10\log_{10}D$  où  $E_b$  désigne l'énergie par élément binaire et  $N_0$  est la densité spectrale de puissance du bruit du canal.

On demande de choisir pour cette transmission la modulation MPSK parmi 4PSK, 8PSK et 16PSK qui garantit une probabilité d'erreur binaire  $P_{e(b)} < 10^{-6}$  tout en assurant le débit binaire le plus élevé possible :

### Etape 1 : détermination du débit offert par chacune des 3 modulations disponibles

La bande passante du canal est  $W \ge \frac{(1+\alpha)}{T}$  (transmission sur porteuse via un canal bruité avec l'usage de filtre en cosinus surélevé) :

$$W \ge \frac{(1+\alpha)}{T} = R(1+\alpha) = \frac{D}{n}(1+\alpha)$$
  
Donc:  $D \le \frac{n \cdot W}{(1+\alpha)}$ ,

Au maximum on aura : 
$$D_{max} = \frac{n.W}{(1+\alpha)} = \frac{n.200.10^3}{1,75} (Hz)$$

### Etape 2 : calcul du RSB binaire en utilisant l'équation $\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB} = 75 - 10 \log_{10} D$

Les résultats des calculs du **débit**  $D_{max}$  offert par chacune des 3 modulations disponibles 4PSK, 8PSK et 16PSK ainsi que le **RSB binaire**  $\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB}$  correspondant (Etapes 1 et 2), sont reportés sur le tableau suivant :

	4PSK	8PSK	16PSK
$D_{max} \approx$	228,6 Kbits/s	342,8 Kbits/s	457,2 Kbits/s
$\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB} \approx$	21,4 dB	19,6 dB	18,4 dB

Tableau 1 : Calculs du débit  $D_{max}$  et du RSB binaire  $\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB}$  pour les modulations 4PSK, 8PSK et 16PSK

# Etape 3 : choix de la modulation qui respecte la condition $P_{e(b)} < 10^{-6}$ tout en offrant le plus grand débit

On reporte sur les courbes de la figure 4 ci-dessous le RSB binaire calculé au niveau du tableau 1 précédant et on en déduit la probabilité d'erreur binaire  $P_{e(b)}$  (ou Taux d'Erreur Binaire TEB) et ce pour chacune des trois modulations 16PSK, 8PSK et 4PSK :

- Pour la 16PSK,  $\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB} \approx 18,4$  dB, ce qui correspond à probabilité d'erreur binaire  $P_{e(b)} \approx 10^{-5}$ , cette modulation est écartée car la condition  $P_{e(b)} < 10^{-6}$  n'est pas vérifiée.
- Pour la 8PSK  $\left[\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB} \approx 19,6 \text{ dB}\right]$  et la 4PSK  $\left[\left(\frac{E_b}{N_0}\right)_{dB} \approx 21,4 \text{ dB}\right]$ , la condition sur la probabilité d'erreur binaire  $P_{e(b)} < 10^{-6}$  est bien vérifiée pour les deux modulations car leurs probabilités d'erreur binaire se trouvent très inférieures à  $10^{-6}$ .
- Il reste donc à comparer les débits qu'elles offrent la 8PSK ( $D_{max} \approx 342.8$  Kbits/s) et la 4PSK ( $D_{max} \approx 228.6$  Kbits/s).

On retient donc la 8PSK qui assure un maximum de débit possible et un minimum de Taux d'Erreur Binaire parmi les trois modulations proposées pour cette étude de cas.

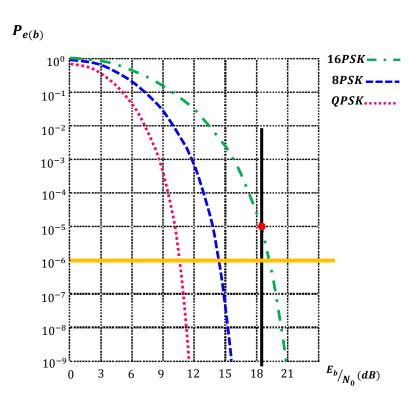


Figure 4 : Probabilité d'erreur binaire  $P_{e(b)}$  en fonction du rapport signal sur bruit binaire  ${}^{E_b}/{}_{N_0}$  (dB) pour des modulations MPSK.