

# Étude de chaines de transmissions en bande de base

Loïc BLANC, Guilhem MANGENOT

Département Sciences du Numérique - Première année 2022--2023

# Table des matières

1	Introduction	4
2	Étude de modulateurs bande de base2.1 Étude2.2 Modulateur 12.3 Modulateur 22.4 Modulateur 32.5 Comparaison en efficacité spectrale des modulateurs implantés	4 4 4 5 6 7
3		8 8 8 11 11 12
4	Étude de l'impact du bruit et du filtrage adapté, notion d'efficacité en puissance         4.1 Étude	14 14 14 17 20 22 22 23
5	Conclusion	23

# Table des figures

1	Signal généré par le modulateur 1	
2	DSP estimée	
3	DSPs estimée et théorique	
4	Signal généré par le modulateur 2	
5	DSP estimée	
6	DSPs estimée et théorique	
7	Signal généré par le modulateur 3 et $\alpha=0.8$	
8	DSP estimée $(\alpha=0.8)$	
9	DSPs estimée et théorique ( $\alpha$ =0.8)	
10	DSP estimée ( $\alpha$ =0.5)	
11	DSPs estimée et théorique ( $\alpha$ =0.5)	
12	DSP estimée ( $\alpha$ =0.1)	
13	DSPs estimée et théorique ( $\alpha$ =0.1)	
14	DSPs estimées des 3 modulateurs ( $\alpha$ =0.1)	
15	Schéma de la chaine sans canal et sans bruit	
16	Sortie du signal pour l'étude sans canal	
17	Réponse impulsionnelle pour l'étude sans canal	
18	Diagramme de l'oeil pour l'étude sans canal	
19	Schéma de la chaine avec canal et sans bruit	
20	Réponse impulsionnelle pour l'étude avec canal et BW=1000	
21	Diagramme de l'oeil pour l'étude avec canal et BW=1000	
22	Filtre pour l'étude avec canal et BW=1000	
23	Réponse impulsionnelle pour l'étude avec canal et BW=8000	
24	Diagramme de l'oeil pour l'étude avec canal et BW=8000	
25	Filtre pour l'étude avec canal et BW=8000	
26	Schéma de la chaine avec bruit	
27	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme (chaine 1 sans bruit) 1	
28	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=1$ (chaine 1	
	avec bruit)	
29	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=15$ (chaine 1	
	avec bruit)	
30	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=100$ (chaine	
	1 avec bruit)	
31	TEB théorique et estimé en fonction de $E_b/N_0$ (chaine 1 avec bruit)	
32	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme (chaine 2 sans bruit) 1	
33	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=1$ (chaine 2	
	avec bruit)	
34	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0{=}15$ (chaine 2	
	avec bruit)	
35	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=100$ (chaine	
	2 avec bruit)	
36	TEB théorique et estimé en fonction de $E_b/N_0$ (chaine 2 avec bruit)	
37	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme (chaine 3 sans bruit)	
38	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=1$ (chaine 3	
	avec bruit)	
39	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0$ =15 (chaine 3	
4.0	avec bruit)	
40	Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour $E_b/N_0=100$ (chaine	
4-	3 avec bruit)	
41	TEB théorique et estimé en fonction de $E_b/N_0$ (chaine 3 avec bruit)	
42	TEB estimés des chaines 1 et 2	
43	TEB estimés des chaines 1 et 3	

# 1 Introduction

L'objectif de ce projet était l'initiation à l'étude d'une chaine de transmission en bande de base. Cela comprend l'évaluation des efficacités spectrale et en puissance; l'identification de solutions possibles pour l'optimisation en termes d'efficacités; et la comparaison de chaines de transmission en termes d'efficacités.

Le programme modulateurs.m contient le code et les figures constituant les parties 2 et 3 de ce rapport.

Le programme *chaines.m* contient ceux constituant la partie 4.

# 2 Étude de modulateurs bande de base

#### 2.1 Étude

Ce premier travail est dédié à l'étude des modulateurs bande de base et, en particulier, à l'identification des éléments ayant un impact sur l'efficacité spectrale obtenue pour la transmission.

Pour cela, on implante plusieurs modulateurs bande de base, en utilisant une fréquence d'échantillonnage Fe = 24000 Hz pour transmettre  $N_{bits} = 1000$  bits à un même débit binaire Rb = 3000 bits par seconde.

#### 2.2 Modulateur 1

Le modulateur 1 utilise un mapping à symboles binaires (M = 2) de moyenne nulle, et un filtre de mise en forme rectangulaire de hauteur 1 et de durée égale à la durée symbole.

Les bits 1 sont codés par le symbole 1, et les bits 0 par le symbole -1. On sur-échantillonne ensuite le signal mappé par un facteur de sur-échantillonage  $Ns = Fe \times log_2$  (M) / Rb puis on lui applique le filtre de mise en forme. Le signal en sortie de filtre est celui que nous transmettons (figure 1).

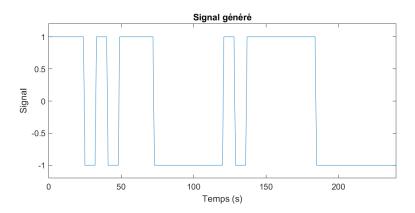


Figure 1 – Signal généré par le modulateur 1

On estime la densité spectrale de puissance (DSP) de ce signal avec un périodogramme de Welch, par la commande *pwelch* sous MatLab (figure 2). On peut calculer la DSP théorique de ce signal par la formule

$$S(f) = T_s \times sinc(\pi f T_s) \tag{1}$$

où  $T_b = \frac{1}{R_b}$  est la durée symbole. On peut la comparer à la DSP estimée précedemment (figure 3).

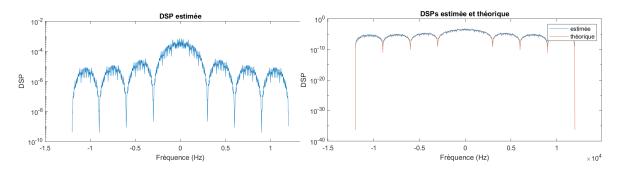


FIGURE 2 – DSP estimée

FIGURE 3 – DSPs estimée et théorique

# 2.3 Modulateur 2

Le modulateur 2 utilise un mapping à symboles 4-aires (M=4) de moyenne nulle, et un filtre de mise en forme identique à celui du modulateur 1.

Les bits sont codés par paires, le symbole 1 codant pour 00, le 3 pour 10, le -1 pour 11 et le -3 pour 01. Le signal subit un traitement identique à celui détaillé précédemment pour obtenir un signal à transmettre (figure 4) dont on peut estimer la DSP par *pwelch* et calculer la DSP théorique par la formule 2.

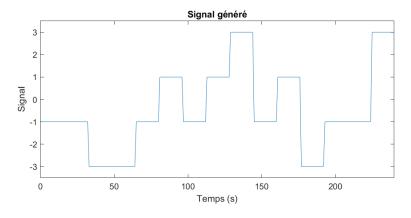


FIGURE 4 – Signal généré par le modulateur 2

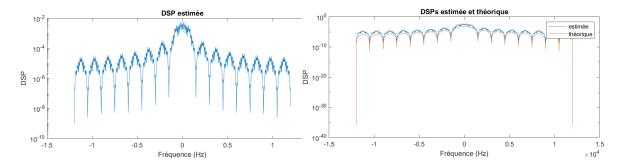


FIGURE 5 – DSP estimée

FIGURE 6 – DSPs estimée et théorique

# 2.4 Modulateur 3

Le modulateur 3 utilise un mapping à symboles binaire de moyenne nulle identique au premier modulateur, et un filtre de mise en forme en racine de cosinus surélevé de roll off  $\alpha \in [0,1]$  et de réponse impulsionnelle de longueur  $N = L \times N_s + 1$  échantillons. En fixant dans un premier temps  $\alpha$  arbitrairement, on obtient le signal généré suivant (figure 7).

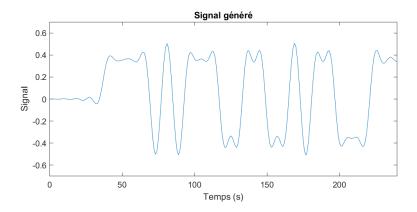


FIGURE 7 – Signal généré par le modulateur 3 et  $\alpha=0.8$ 

On peut estimer sa DSP avec Welch (figure 8) et calculer sa DSP théorique (figure 9) par la formule suivante :

$$S(f) = \frac{\sigma_a^2}{T_s} \begin{cases} T_s \ si \ |f| \le \frac{1-\alpha}{2T_s} \\ \frac{T_s}{2} \left(1 + \cos\left(\frac{\pi T_s}{\alpha} (|f| - \frac{1-\alpha}{2T_s})\right)\right) \ pour \ \frac{1-\alpha}{2T_s} \le |f| \le \frac{1+\alpha}{2T_s} \\ 0 \ sinon \end{cases}$$
 (2)

où  $\sigma_a^2$  est la variance des symboles émis.

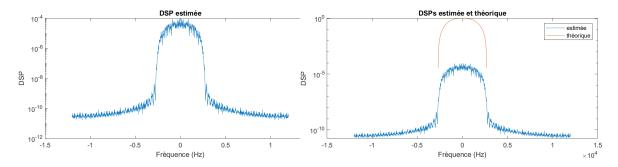


FIGURE 8 – DSP estimée ( $\alpha$ =0.8)

FIGURE 9 – DSPs estimée et théorique ( $\alpha$ =0.8)

On peut faire varier la valeur du roll off  $\alpha$  et observer la DSP du signal généré par le modulateur (figures 10, 11, 12, 13). On remarque que diminuer le roll off permet une meilleure efficacité du filtre ( $\alpha=0$  correspondant à un filtre passe-bas idéal), mais se compense par un coût en puissance plus élevé.

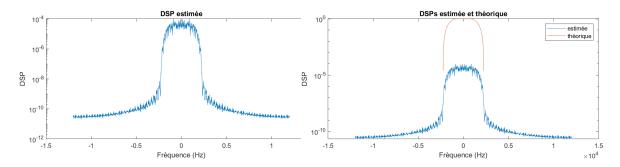


FIGURE 10 – DSP estimée ( $\alpha$ =0.5)

FIGURE 11 – DSPs estimée et théorique ( $\alpha$ =0.5)

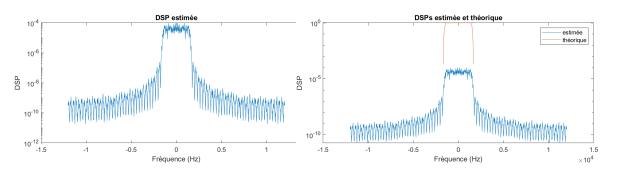


FIGURE 12 – DSP estimée ( $\alpha$ =0.1)

FIGURE 13 – DSPs estimée et théorique ( $\alpha$ =0.1)

# 2.5 Comparaison en efficacité spectrale des modulateurs implantés

On définit l'efficacité spectrale d'une transmission comme le rapport  $\eta=R_b$  / B où  $R_b$  est le débit binaire et B la largeur de la bande de transmission.

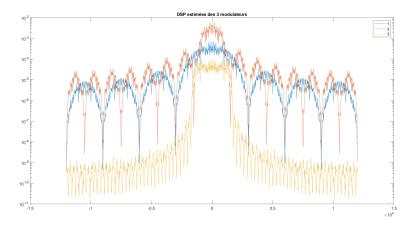


FIGURE 14 – DSPs estimées des 3 modulateurs ( $\alpha$ =0.1)

La figure 14 compare les densités spectrales de puissance des 3 modulateurs pour un même débit binaire  $R_b=3000~{\rm bits/s}.$ 

On constate que les lobes secondaires du modulateur 3 sont négligeables par rapport aux autres, donc le modulateur 3 est le plus efficace. De plus,  $B_1 > B_2$  et  $\eta = R_b / B$ , donc le modulateur 2 est plus efficace que le 1. On a finalement  $\eta_3 > \eta_2 > \eta_1$ .

# 3 Étude des interférences entre symbole et du critère de Nyquist

# 3.1 Étude

Cette deuxième partie est consacrée à l'analyse des interférences entre symboles dans une chaine de transmission en bande de base, leur impact sur la transmission et l'influence du (non) respect du critère de Nyquist.

On travaillera sur une chaine de transmission de fréquence d'échantillonnage  $Fe=24000~{\rm Hz}$  qui transmettra à un débit binaire  $Rb=3000~{\rm bits/s}$ . On utilisera un mapping binaire à moyenne nulle et des filtres de mise en forme et de réception de même réponse impulsionnelles rectangulaires de durées égales à la durée symbole et de hauteur 1.

#### 3.2 Sans canal de propagation

Cette première étude se fait sans canal de propagation (donc sans bruit et sans filtrage introduit par le canal). On étudie donc uniquement le bloc modulateur/démodulateur.

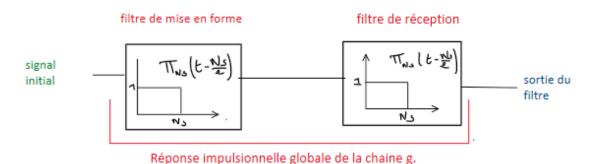


FIGURE 15 - Schéma de la chaine sans canal et sans bruit

Nous pouvons donc calculer g en effectuant le produit de convolution du filtre de réception  $(h_r)$  et du filtre de mise en forme  $(h_{mf})$ .

Tout d'abord, le filtre de réception  $h_r$  est donné par :

$$h_r(t) = \begin{cases} 1 & 0 \le t < N_s \\ 0 & \text{sinon} \end{cases}$$
 (3)

De même, le filtre de mise en forme  $h_{mf}$  est donné par :

$$h_{mf}(t) = \begin{cases} 1 & 0 \le t < N_s \\ 0 & \text{sinon} \end{cases} \tag{4}$$

On a donc :

$$g(t) = (h_r * h_{mf})(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h_r(\tau) h_{mf}(t - \tau) d\tau = \Lambda_{Ts}(t - T_s)$$

$$\tag{5}$$

Donc g(t) est une fonction triangulaire : cela est vérifié par le tracé de la réponse impulsionnelle globale (figure 17) et impacte la sortie du signal (figure 18).

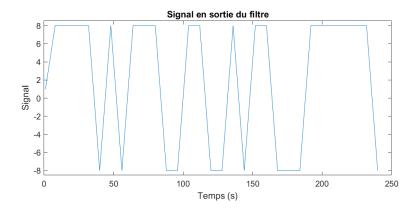


FIGURE 16 – Sortie du signal pour l'étude sans canal

Le signal est composé de pics et de plateau car la réponse impulsionnelle globale est triangulaire. Les plateaux sont du à l'envoie de plusieurs bits identique à la suite. On observe donc bien l'impact de la chaine sur le signal en sortie.

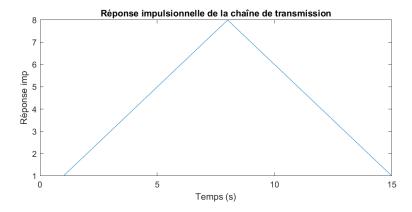


FIGURE 17 – Réponse impulsionnelle pour l'étude sans canal

Le critère de Nyquist nous indique :

$$ISI = 0 \Leftrightarrow \begin{cases} g(t_0) \neq 0 \\ g(t_0 + pT_s) = 0 \text{ pour } p \in \mathbb{Z}^* \end{cases}$$
 (6)

Sur ce tracé, nous pouvons observer que le sommet du pic est 8. Cela sera le  $n_0$  utilisé pour le facteur de surechantillonnage.  $n_0$  correspond donc à  $N_s$ 

En effet, pour to=8 qui l'antécedant du pic, nous avons bien les conditions de Nyquist respectées :

$$\begin{cases} g(t_0) &= T_s \\ g(t_0 + T_s) &= g(2T_s) = 0 \\ g(t_0 - T_s) &= g(0) = 0 \end{cases}$$

Nous traçons le diagramme de l'oeil associé :

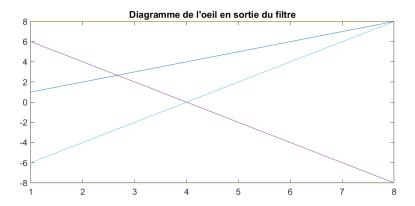


Figure 18 – Diagramme de l'oeil pour l'étude sans canal

Le temps pour lequel les droites sont le plus éloignés est 8. Cela signifie que pour  $T_s = 8$ , les interférences sont les moins nombreuses. L'hypothèse de prendre 8 pour  $n_0$  est confirmée.

La taille de la matrice du signal de sortie est huit fois plus grand que les bits d'origine. Nous prenons une valeur tous les 8 donc m=8.

On échantillonne donc le signal en sélection nant les valeurs correspondant à des instants  $k \times m \times N_s + n_0$  avec  $k \in \mathbb{N}^*$ .

On ne reçoit que 2 valeurs différentes et opposées, et on choisit donc un détecteur avec des valeurs précises ( 8 correspondant à 1 et -8 à -1). On a pu choisir des valeurs précises car il y a pas de bruit rajouté.

Le taux d'erreur trouvé est bien de 0.

#### Modification de l'instant d'échantillonage

Pour n0=3, le taux d'erreur sans canal et sans bruit est de 1. L'erreur est du au mauvais choix de n0 qui ne respecte pas le critère de Nysquist. Il y a une mauvaise interprétation qui provoque un décalage dans les bits séléctionnés pour la décision. En effet, il choisit un bits tous les 3+8k symboles au lieu d d'en choisir un tous les 8+8k.

# 3.3 Avec canal de propagation

Pour réaliser une chaine avec canal de propagation sans bruit, nous rajoutons un filtre passe bas qui le simule. Voici le nouveau schéma de la chaine :

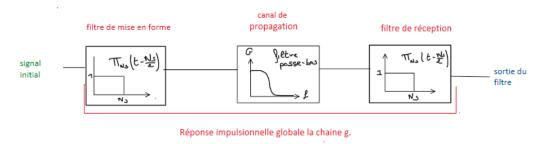


FIGURE 19 - Schéma de la chaine avec canal et sans bruit

# $3.3.1 \quad BW = 1000$

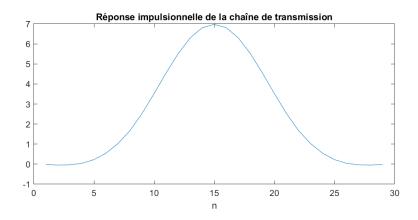


FIGURE 20 – Réponse impulsionnelle pour l'étude avec canal et BW=1000

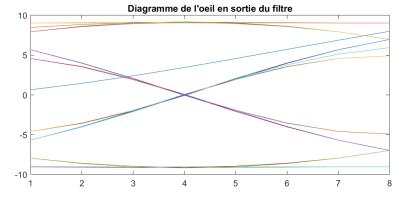


FIGURE 21 – Diagramme de l'oeil pour l'étude avec canal et  $BW\!=\!1000$ 

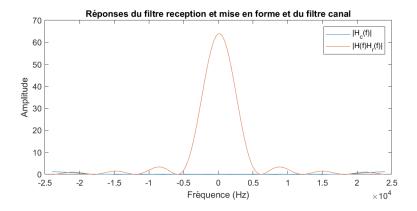


FIGURE 22 – Filtre pour l'étude avec canal et BW=1000

# $3.3.2 \quad BW = 8000$

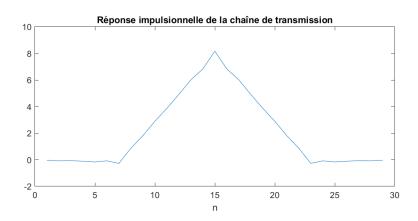


FIGURE 23 – Réponse impulsionnelle pour l'étude avec canal et BW=8000

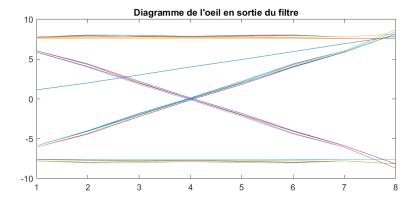


FIGURE 24 – Diagramme de l'oeil pour l'étude avec canal et  $BW\!=\!8000$ 

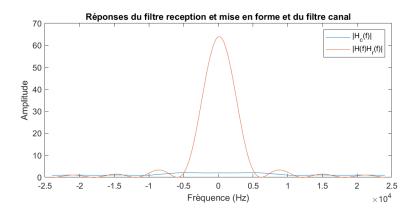


FIGURE 25 – Filtre pour l'étude avec canal et BW=8000

Avec BW=1000, le taux d'erreur est de 0.433 et avec BW=8000, il est nul. Plus BW est grand, plus la bande passante est étendue. Par conséquent, la chaine a moins de perte et le taux d'erreur est meilleur.

# 4 Étude de l'impact du bruit et du filtrage adapté, notion d'efficacité en puissance

# 4.1 Étude

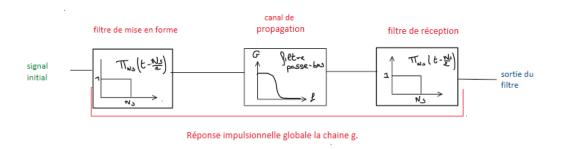


Figure 26 – Schéma de la chaine avec bruit

Cette partie sera dédiée à l'étude du bruit dans la chaine de transmission numérique. Nous étudierons trois chaines différentes et etudierons l'impact du bruit introduit par le canal sur la transmission, l'influence du filtragé adapté et estimerons leur TEB pour les comparer en termes d'efficacité en puissance.

On utilisera un canal de propagation à bruit additif et gaussien. Le signal sera bruité en utilisant :

$$x_{bruit} = x + bruit = x + \sigma_n \times random \tag{7}$$

où x représente le signal à bruiter et  $\sigma_n^2$  la puissance du bruit :

$$\sigma_n^2 = \frac{P_x N_s}{2log_2(M)\frac{E_b}{N_0}} \tag{8}$$

avec  $P_x = E(|x|^2)$  la puissance du signal à bruiter.

# 4.2 Étude de chaque chaine de transmission

#### 4.2.1 Chaine 1

# Caractéristiques

La première chaine est constituées des éléments suivants :

- Mapping à symboles binaires à moyenne nulle
- Filtre de mise en forme rectangulaire de durée égale à la durée symbole et de hauteur 1
- Filtre de réception rectangulaire de durée égale à la durée symbole et de hauteur 1

Pour le mapping, on utilise la table suivante :

$$\begin{array}{c|c} \text{bits} & a_k \\ \hline 1 & +1 \\ 0 & -1 \\ \end{array}$$

#### Étude sans bruit

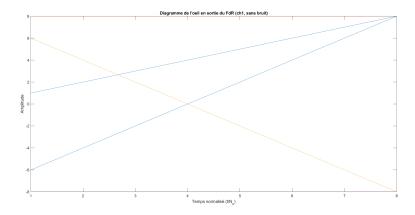


FIGURE 27 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme (chaine 1 sans bruit)

D'après le diagramme de l'oeil,  $n_0$  doit valoir donc  $n_0 = N_s$  pour un échantillonnage optimal.

La taille de la matrice du signal de sortie est huit fois plus grand que les bits d'origine. Nous prenons une valeur tous les 8 donc m=8.

On échantillonne donc le signal en sélection nant les valeurs correspondant à des instants  $k \times m \times N_s + n_0$  avec  $k \in \mathbb{N}^*$ .

On ne reçoit que 2 valeurs différentes et opposées, et on choisit donc un détecteur à seuil à 0 pour effectuer le démapping. Une valeur positive correspondra ainsi à un bit 1 et une négative à un bit 0.

On obtient bien un TEB égal à 0, comme on pouvait s'y attendre étant donné que l'on n'introduit pas de bruit.

#### Étude avec bruit

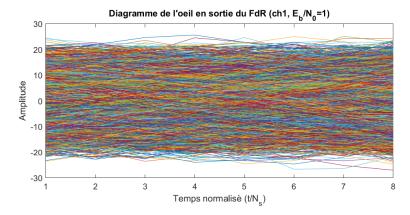


FIGURE 28 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0=1$  (chaine 1 avec bruit)

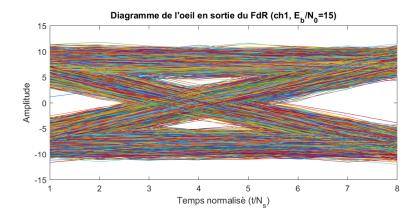


FIGURE 29 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0=15$  (chaine 1 avec bruit)

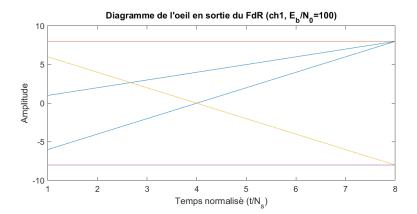


FIGURE 30 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0=100$  (chaine 1 avec bruit)

Ces trois tracés montrent l'impact du bruit sur le diagramme de l'oeil, le rapport  $E_b/N_0$  étant inversemment proportionnel au bruit.

Le signal ne prend plus exactement deux valeurs aux instants d'échantillonnage, comme lors de l'étude sans bruit. Plus il y a de bruit, plus les valeurs que le signal peut prendre sont rapprochées. Le seuil de décision sera donc moins efficace et le taux d'erreur binaire plus élevé.

On utilise toujours le même détecteur à seuil à 0.

On peut calculer le TEB théorique de la chaine étudiée par la formule :

$$TEB = 2 \times \frac{M - 1}{M \log_2(M)} \times Q\left(\sqrt{\frac{1}{M^2 - 1} \cdot 6 \log_2(M) \cdot 10^{\frac{E_b/N_0}{10}}}\right)$$
(9)

et le comparer au TEB estimé pour différentes valeurs du rapport  $E_b/N_0$  de 0 à 8 dB. Le TEB est estimé en comparant les bits en entrée de la chaine aux bits en sortie.

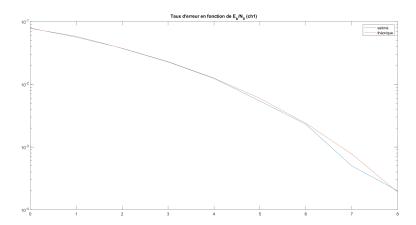


FIGURE 31 – TEB théorique et estimé en fonction de  $E_b/N_0$  (chaine 1 avec bruit)

#### 4.2.2 Chaine 2

#### Caractéristiques

La deuxième chaine est constituées des éléments suivants :

- Mapping à symboles binaires à moyenne nulle
- Filtre de mise en forme rectangulaire de durée égale à la durée symbole et de hauteur 1
- Filtre de réception rectangulaire de durée égale à la moitié de la durée symbole et de hauteur 1

# Étude sans bruit

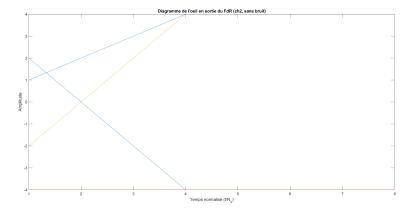


FIGURE 32 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme (chaine 2 sans bruit)

D'après le diagramme de l'oeil,  $n_0$  doit valoir 4 ce qui correspond à  $\frac{N_s}{2}$  pour un échantillonnage optimal.

La taille de la matrice du signal de sortie est huit fois plus grand que les bits d'origine. Nous prenons une valeur tous les 8 donc m=8.

On échantillonne donc le signal en sélection nant les valeurs correspondant à des instants  $k \times m \times N_s + n_0$  avec  $k \in \mathbb{N}^*$ .

De même que pour la chaine précédente, on ne reçoit que 2 valeurs différentes et opposées, et on choisit donc un détecteur à seuil à 0 pour effectuer le démapping.

On obtient bien un TEB égal à 0.

# Étude avec bruit

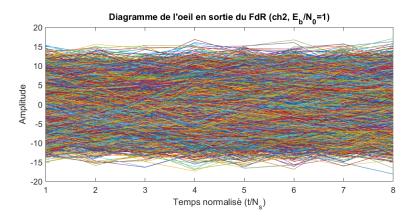


FIGURE 33 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0{=}1$  (chaine 2 avec bruit)

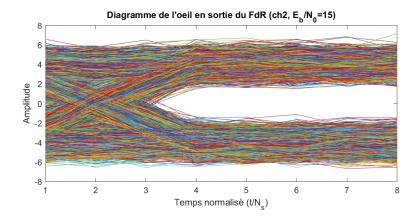


FIGURE 34 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0{=}15$  (chaine 2 avec bruit)

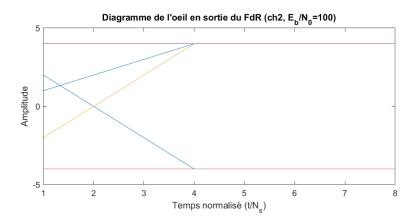


FIGURE 35 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0=100$  (chaine 2 avec bruit)

Ces trois tracés montrent l'impact du bruit sur le diagramme de l'oeil, le rapport  $E_b/N_0$  étant inversemment proportionnel au bruit.

On utilise toujours le même détecteur à seuil à 0.

On peut calculer le TEB théorique de la chaine étudiée par la formule :

$$TEB = Q\left(\sqrt{10^{\frac{E_b}{N_0}}}\right) \tag{10}$$

et le comparer au TEB estimé pour différentes valeurs du rapport  $E_b/N_0$  de 0 à 8 dB.

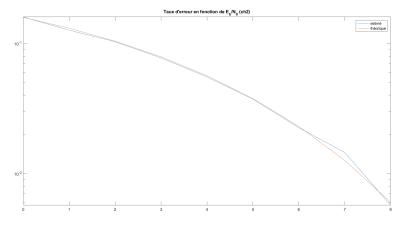


Figure 36 – TEB théorique et estimé en fonction de  $E_b/N_0$  (chaine 2 avec bruit)

#### 4.2.3 Chaine 3

#### Caractéristiques

La troisième chaine est constituées des éléments suivants :

- Mapping à symboles 4-aire à moyenne nulle
- Filtre de mise en forme rectangulaire de durée égale à la durée symbole et de hauteur 1
- Filtre de réception rectangulaire de durée égale à la durée symbole et de hauteur 1

Pour le mapping, on utilise la table suivante :

bits	$a_k$
10	+3
00	+1
01	-1
11	-3

On utilise un mapping de Gray afin de réduire le TEB. Étant donné qu'on code 2 bits par symbole, on arrange le mapping afin qu'une erreur de décision du symbole n'entraîne au pire qu'une seule erreur binaire.

#### Étude sans bruit

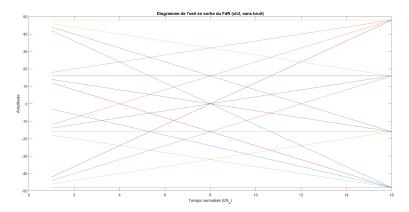


FIGURE 37 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme (chaine 3 sans bruit)

D'après le diagramme de l'oeil,  $n_0$  doit valoir 16 ce qui correspond à  $N_s$  pour un échantillonnage optimal.

La taille de la matrice du signal de sortie est huit fois plus grand que les bits d'origine. Nous prenons une valeur tous les 8 donc m=8.

On échantillonne donc le signal en sélection nant les valeurs correspondant à des instants  $k \times m \times N_s + n_0$  avec  $k \in \mathbb{N}^*$ .

Pour cette chaine, on reçoit 4 valeurs différentes ( $\pm 16$  et  $\pm 48$ ). et on choisit pour le démapping un détecteur à seuil tel que :

$$bit_1 = \begin{cases} 1 & \text{si } symbole > 32 \text{ ou } symbole < -32 \\ 0 & \text{sinon} \end{cases} bit_2 = \begin{cases} 1 & \text{si } symbole < 0 \\ 0 & \text{sinon} \end{cases} (11)$$

On obtient bien un TEB égal à 0.

#### Étude avec bruit

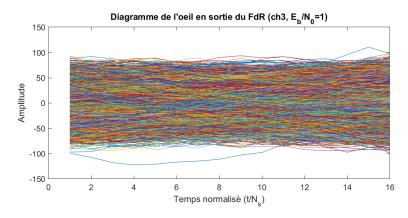


FIGURE 38 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0=1$  (chaine 3 avec bruit)

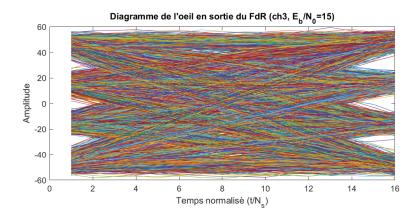


FIGURE 39 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0 = 15$  (chaine 3 avec bruit)

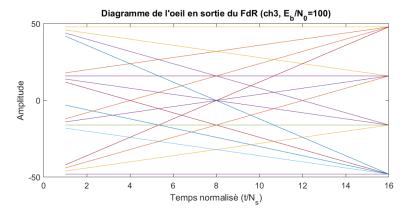


FIGURE 40 – Diagramme de l'oeil en sortie du filtre de mise en forme pour  $E_b/N_0=100$  (chaine 3 avec bruit)

Ces trois tracés montrent l'impact du bruit sur le diagramme de l'oeil, le rapport  $E_b/N_0$  étant inversemment proportionnel au bruit.

On utilise toujours le même détecteur à seuil à 0.

On peut calculer le TEB théorique de la chaine étudiée par la formule (9) utilisée pour la première chaine et le comparer au TEB estimé pour différentes valeurs du rapport  $E_b/N_0$  de 0 à 8 dB.

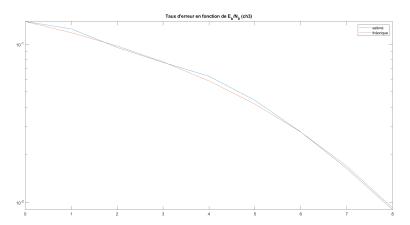


FIGURE 41 – TEB théorique et estimé en fonction de  $E_b/N_0$  (chaine 3 avec bruit)

# 4.3 Comparaison des chaines de transmission implantées

#### 4.3.1 Comparaison entre les chaines 1 et 2

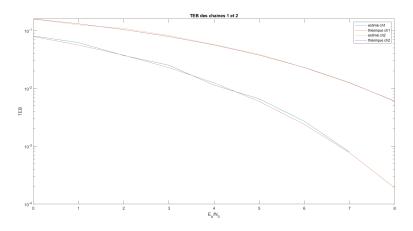


FIGURE 42 – TEB estimés des chaines 1 et 2

En comparant les TEB des chaines 1 et 2 en fonction du rapport  $E_b/N_0$ , on remarque que la chaine 2 présente un taux d'erreur supérieur à celui de la chaine 1 peu importe la puissance du bruit. La chaine 2 a donc une meilleur efficacité en puissance.

La seule différence entre les deux chaines est le filtre de réception. Celui de la chaine 1 est identique à son filtre de mise en forme et donc adapté, contrairement à celui de la chaine 2. Un filtrage adapté augmente donc l'efficacité en puissance.

#### 4.3.2 Comparaison entre les chaines 1 et 3

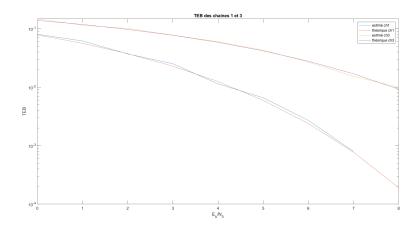


FIGURE 43 – TEB estimés des chaines 1 et 3

De la même façon que lors de la comparaison précédente, on remarque que la chaine 1 est plus efficace en puissance que la chaine 3.

La seule différence entre les deux chaines est le mapping. Celui de la chaine 1 est binaire et celui de la chaine 3 4-aire. On peut en conclure que l'efficacité en puissance est inversement proportionnelle au nombre de symboles par bit utilisé.

Cependant, l'utilisation de deux fois moins de symboles par bit de la chaine 3 permet un débit deux fois plus élevé que celui de la chaine 1.

# 5 Conclusion

Ce projet nous a permis de comprendre et de mettre en oeuvre les critères d'efficacités spectrale et en puissance par la comparaison de plusieurs modulateurs bande de base. Il nous a également permis d'analyser et de comprendre les interférences entre symboles, l'influence du critère de Nyquist et l'impact du bruit et d'un filtrage adapté sur des chaines de transmissions.