#### APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES

**Cyrille SICLET** 

18 novembre 2002

Composante universitaire : Université de Rennes I - IRISA — École doctorale : MATISSE Laboratoire d'accueil : France Télécom R&D DMR/DDH

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES – p. 1/38

#### Introduction

✓ Intérêts des modulations multiporteuses :

- Images allongement du temps symbole
   ⇒ modulations moins sensibles aux canaux dispersifs en temps
- répartition sur plusieurs fréquences porteuses
   ⇒ possibilité d'isoler les porteuses perturbées par des émetteurs à bande étroite
- ✓ Applications actuelles :
  - radiodiffusion (DAB, DVB-T)
  - réseaux locaux sans fil (HIPERLAN2)
  - transmission à haut débit sur ligne bifilaire téléphonique (ADSL)

#### **Introduction (2)**

✓ Limitations des systèmes OFDM utilisés :
 IN™ filtres mal localisés en fréquence
 ⇒ sensibilité aux canaux dispersifs en fréquence
 IN™ utilisation d'un intervalle de garde
 ⇒ perte d'efficacité spectrale

#### **Introduction (2)**

- ✓ Limitations des systèmes OFDM utilisés :
  - In the second se
  - utilisation d'un intervalle de garde  $\Rightarrow$  perte d'efficacité spectrale
- ✓ Alternatives proposées :
  - modulations OFDM/QAM suréchantillonnées
  - **modulations OFDM/OQAM**
  - modulations biorthogonales BFDM/QAM et BFDM/OQAM : généralisation de l'OFDM
     ⇒ plus de degrés de liberté

#### Introduction (3) : décomposition d'un signal à l'aide de bases biorthogonales

✓ 
$$(x_i)_{i \in \mathbf{I}}$$
 base de **E** muni du produit scalaire  $\langle \cdot, \cdot \rangle$   
Solution  $\forall y \in \mathbf{E}$ , il existe une unique famille  $(y_i)_{i \in \mathbf{I}}$  telle que  $y = \sum_{i \in \mathbf{I}} y_i x_i$   
 $\diamond \quad \text{si} \ (x_i)_{i \in \mathbf{I}}$  est orthonormale alors,  $\langle x_i, x_j \rangle = \delta_{i,j}$  et  $y_i = \langle x_i, y \rangle$   
 $\diamond \quad \text{sinon, il existe une autre base} \ (\check{x}_i)_{i \in \mathbf{I}}$  telle que  $\langle x_i, \check{x}_j \rangle = \delta_{i,j}$  et  $y_i = \langle \check{x}_i, y \rangle$   
Solution  $x_i = \check{x}_i$  si  $x_i$  est orthonormale  
 $y_{2} = \langle x_2, y \rangle$   
 $y_{2} = \langle x_2, y \rangle$   
 $y_{3} = \langle x_{1}, y \rangle$   
 $y_{2} = \langle x_{2}, y \rangle$   
 $y_{3} = \langle \check{x}_{1}, y \rangle$ 

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES - p. 4/38

 $y_1 = \langle \check{x}_1, y \rangle$ 

#### Introduction (4) : plan de l'exposé

- ✓ Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées (canal parfait)
- ✓ Modulations BFDM/OQAM (canal parfait)
- Évaluation des modulations multiporteuses en présence de distorsions
  - 🖙 filtres utilisés
  - résultats
- ✓ Conclusion

#### **Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées**

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES - p. 6/38

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : temps continu

- ✓ Symboles à transmettre sur M porteuses :  $c_{m,n} \in \mathbf{C}$ ,  $0 \le m \le M - 1$  et  $n \in \mathbf{Z}$
- ✓ Signal BFDM/QAM à temps continu en bande de base :

$$s(t) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} \sum_{m=0}^{M-1} c_{m,n} f_{m,n}(t)$$

✓ Fonctions de base : famille de Weyl-Heisenberg (ou Gabor)

$$f_{m,n}(t) = f(t - nT_0)e^{j2\pi mF_0 t}e^{j\psi_{m,n}}$$

✓ Densité et efficacité spectrale :  $d = \frac{1}{F_0 T_0} = \frac{M}{N} \le 1$  et  $\eta \approx bd$ 

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : temps discret

- ✓ Échantillonnage à la fréquence de Shannon  $F_e = MF_0$ , *i.e.* à la période sous-critique  $T_e = \frac{1}{F_e} = \frac{T_0}{N} \le \frac{T_0}{M}$
- ✓ Troncation et translation de f(t) pour obtenir des filtres RIF causaux :
  - signal BFDM/QAM à temps discret en bande de base :

$$s[k] = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} \sum_{m=0}^{M-1} c_{m,n} f_{m,n}[k]$$
  
avec 
$$f_{m,n}[k] = f[k - nN] e^{j\frac{2\pi}{M}m\left(k - \frac{D}{2}\right)} e^{j\psi_{m,n}}$$
  
Exemple : OFDM classique sans IG :  $N = M$  f

Exemple : OFDM classique sans IG : N = M, fonction porte

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : temps discret (2)

✓ Démodulation: utilisation d'une base biorthogonale discrète  $\check{f}_{m,n}$ , avec un produit scalaire complexe :

$$\hat{c}_{m,n} = \langle \check{f}_{m,n}, s \rangle = \sum_{k=-\infty} \check{f}_{m,n}^* [k] s[k]$$
avec
$$\check{f}_{m,n}[k] = \check{f}[k-nN] e^{j\frac{2\pi}{M}m\left(k-\frac{D}{2}\right)} e^{j\psi_{m,n}}$$

✓ Condition de biorthogonalité :  $\hat{c}_{m,n} = c_{m,n}$  avec un canal parfait si

$$\langle \check{f}_{m,n}, f_{m',n'} \rangle = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} \check{f}_{m,n}^*[k] f_{m',n'}[k] = \delta_{m,m'} \delta_{n,n'}$$
cas orthogonal :  $f[k] = \check{f}[k]$ 

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : schéma du transmultiplexeur



✓  $D = \alpha N - \beta$  avec  $0 \le \beta \le N - 1$ ✓  $f_m[k] = f[k]e^{j\frac{2\pi}{M}m(k-\frac{D}{2})}$ ✓  $h_m[k] = h[k]e^{j\frac{2\pi}{M}m(k-\frac{D}{2})}$  avec  $h[k] = \check{f}^*[D-k]$ ✓ Cas orthogonal : D = L - 1 et  $f[k] = h^*[D-k]$ 

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : approche polyphase

✓ Décomposition polyphase de F(z) et H(z) d'ordre  $N_0M$  :

$$F(z) = \sum_{l=0}^{N_0M-1} z^{-l} K_l(z^{N_0M}), H(z) = \sum_{l=0}^{N_0M-1} z^{-l} G_l(z^{N_0M})$$

avec  $N_0 M = M_0 N = PPCM(N, M)$ 

- après calculs, on retrouve un schéma de réalisation utilisant des transformées de Fourier au modulateur et au démodulateur
- $\bowtie MM_0$  conditions de biorthogonalité portant sur ces composantes polyphases

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : schéma du modulateur



#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : schéma du démodulateur



#### **Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : remarques sur les schémas de réalisation**

- ⇒ possibilité d'utiliser les mêmes filtres avec d'autres transformées inversibles
- ⇒ architecture utilisable pour les codeurs en sous-bandes modulés suréchantillonnés

#### **Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : conditions de reconstruction parfaite**

$$\sum_{n=0}^{n_{l,\lambda}} G_{nM+l}(z) K_{(\lambda-\lambda_0)N+d_0-(nM+l)}(z) + z^{-1} \sum_{n=n_{l,\lambda}+1}^{N_0-1} G_{nM+l}(z) K_{N_0M+(\lambda-\lambda_0)N+d_0-(nM+l)}(z) = \frac{z^{-s_0}}{M} \delta_{\lambda,\lambda_0}$$

- ✓  $D = s_0 N_0 M + d_0$  avec  $0 \le d_0 \le N_0 M 1$
- ✓ Mise en évidence du délai de reconstruction
- ✓ Écriture unifiée et explicite
- ✓ Conditions utilisables pour les codeurs en sous-bandes par dualité entre familles de Weyl-Heisenberg

#### Modulations BFDM/QAM suréchantillonnées : influence du suréchantillonnage



OFDM classique (filtre rectangulaire M = N = L = 16)



OFDM/QAM suréchantillonné par  $\frac{3}{2}$  (M = 16, N = 24 et L = 192, prototype minimisant l'énergie hors-bande)

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES – p. 16/38

#### **Modulations BFDM/OQAM**

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES – p. 17/38

# Modulations BFDM/OQAM : principe

 ✓ Parties réelles et imaginaires des symboles alternativement décalées d'un demi-temps symbole (offset) :



- ✓ Symboles transmis sur M = 2N porteuses :  $a_{m,n} \in \mathbf{R}$
- ✓ Signal BFDM/OQAM à temps continu en bande de base :

$$s(t) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} \sum_{m=0}^{2N-1} a_{m,n} f_{m,n}(t)$$
$$f_{m,n}(t) = f(t - nT_0/2) e^{j2\pi mF_0 t} e^{j\frac{\pi}{2}(m+n)} \text{ et } F_0 T_0 = 1$$

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES – p. 18/38

#### Modulations BFDM/OQAM : du continu au discret

- $\checkmark$  Échantillonnage à la période critique  $T_e = \frac{T_0}{M}$
- ✓ Troncation et translation de f(t) pour avoir des filtres FIR causaux
  - signal BFDM/OQAM à temps discret :

$$s[k] = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} \sum_{m=0}^{2M-1} a_{m,n} f_{m,n}[k]$$
  
avec 
$$f_{m,n}[k] = f[k - nN] e^{j\frac{2\pi}{2N}m\left(k - \frac{D}{2}\right)} e^{j\frac{\pi}{2}(m+n)}$$

#### Modulations BFDM/OQAM : démodulation à temps discret

✓ Démodulation: projection sur une base biorthogonale  $\check{f}_{m,n}$  avec un produit scalaire réel :

$$\hat{a}_{m,n} = \langle \check{f}_{m,n}, s \rangle_{\mathbf{R}} = \Re \left\{ \sum_{k=-\infty}^{+\infty} \check{f}_{m,n}^*[k] s[k] \right\}$$
  
avec  $\check{f}_{m,n}[k] = \check{f}[k-nN] e^{j\frac{2\pi}{2N}m\left(k-\frac{D}{2}\right)} e^{j\frac{\pi}{2}(m+n)}$ 

✓ Condition de biorthogonalité :  $\hat{a}_{m,n} = a_{m,n}$  avec un canal parfait si

$$\langle \check{f}_{m,n}, f_{m',n'} \rangle_{\mathbf{R}} = \Re \left\{ \sum_{k=-\infty}^{+\infty} \check{f}_{m,n}^*[k] f_{m',n'}[k] \right\} = \delta_{m,m'} \delta_{n,n'}$$

#### Modulations BFDM/OQAM : schéma du transmultiplexeur



 $\checkmark D = \alpha N - \beta \operatorname{avec} 0 \le \beta \le N - 1$   $\checkmark f_m[k] = f[k]e^{j\frac{2\pi}{M}m(k - \frac{D-M}{2})}$  $\checkmark h_m[k] = h[k]e^{j\frac{2\pi}{M}m(k - \frac{D+M}{2})} \operatorname{avec} h[k] = \check{f}^*[D-k]$ 

#### Modulations BFDM/OQAM : approche polyphase

✓ Décomposition polyphase de F(z) et H(z) d'ordre 2N :

$$F(z) = \sum_{l=0}^{2N-1} z^{-l} K_l(z^{2N}), H(z) = \sum_{l=0}^{2N-1} z^{-l} G_l(z^{2N})$$

- après calculs, on retrouve un schéma de réalisation utilisant des transformées de Fourier au modulateur et au démodulateur
- conditions de biorthogonalité portant sur ces composantes polyphases

#### Modulations BFDM/OQAM : schéma du modulateur



## Modulations BFDM/OQAM : schéma du démodulateur



avec 
$$A_m(z) = \Re\{A_m^c(z)\}$$

#### **Modulations BFDM/OQAM : conditions de reconstruction parfaite**

On pose 
$$D = 2sN + d$$
 avec  $0 \le d \le 2N - 1$   
 $\checkmark$  Pour  $0 \le l \le N - 1$ ,  
 $K_l^*(z) = c_l z^{-a_l} G_l(z)$  et  $K_{N+l}^*(z) = c_l z^{-a_l} G_{N+l}(z)$   
 $\checkmark$  Si  $0 \le d \le N - 1$ , alors  
 $G_l(z) G_{d-l}^*(z) + z^{-1} G_{N+l}(z) G_{N+d-l}^*(z) = \frac{z^{-(s-a_l)}}{Nc_l}, \ 0 \le l \le d$   
 $G_l(z) G_{2N+d-l}^*(z) + G_{N+l}(z) G_{N+d-l}^*(z) = \frac{z^{-(s-a_l)}}{Nc_l}, \ d+1 \le l \le N - 1$   
 $\checkmark$  Si  $N \le d \le 2N - 1$ , alors  
 $G_l(z) G_{d-l}^*(z) + G_{N+l}(z) G_{d-N-l}^*(z) = \frac{z^{-(s-a_l)}}{Nc_l}, \ 0 \le l \le d - N$   
 $G_l(z) G_{d-l}^*(z) + z^{-1} G_{N+l}(z) G_{N+d-l}^*(z) = \frac{z^{-(s-a_l)}}{Nc_l}, \ d+1 - N \le l \le N - 1$ 

⇒ mêmes conditions que pour Ser bancs MDFT et bancs modulés en cosinus (DCT) BFDM/QAM (M' = N, N' = M = 2N et  $F(z) = H^*(z)$ )

# Évaluation des modulations multiporteuses en présence de distorsions

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES – p. 26/38

**Évaluation des modulations multiporteuses :** critères d'optimisation (F(z) = H(z))

✓ Minimisation de l'énergie hors-bande

$$J = \frac{E(f_c)}{E(0)} \text{ avec } E(x) = \int_x^{\frac{1}{2}} |F(e^{j2\pi\nu})|^2 d\nu$$
  
 If  $f_c$  fréquence de coupure et  $0 \le J \le 1$ 

APPLICATION DE LA THÉORIE DES BANCS DE FILTRES À L'ANALYSE ET À LA CONCEPTION DE MODULATIONS MULTIPORTEUSES ORTHOGONALES ET BIORTHOGONALES – p. 27/38

**Évaluation des modulations multiporteuses :** critères d'optimisation (F(z) = H(z))

✓ Minimisation de l'énergie hors-bande

$$J = \frac{E(f_c)}{E(0)} \operatorname{avec} E(x) = \int_x^{\frac{1}{2}} |F(e^{j2\pi\nu})|^2 d\nu$$

Reference de coupure et  $0 \le J \le 1$ 

✓ Maximisation de la localisation temps-fréquence

$$\xi = \frac{1}{\sqrt{4m_2M_2}}$$

*m*<sub>2</sub> et *M*<sub>2</sub> moments d'ordre 2 en temps et en fréquence modifiés (Doroslovački)
 *M* 0 < ξ < 1, optimum : ξ = 1</li>

# Évaluation des modulations multiporteuses : filtres utilisés



Filtre prototype OFDM/QAM à 5120 échantillons pour 512 porteuses,  $d = \frac{4}{5}$ , N = 640, minimisant l'énergie hors-bande.

# Évaluation des modulations multiporteuses : filtres utilisés (2)



Filtres prototypes BFDM/OQAM à 2048 échantillons pour 512 porteuses (N = 256), maximisant la localisation temps-fréquence.

# Évaluation des modulations multiporteuses : filtres utilisés (3)



Filtre prototype OFDM/OQAM à 4096 échantillons pour 512 porteuses, minimisant l'énergie en dehors de la bande  $\left[\frac{1}{N}, \frac{1}{2}\right]$ .

#### Évaluation des modulations multiporteuses : performances sur canal gaussien

- ✓ À efficacité spectrale identique : modulations orthogonales équivalentes et optimales
- ✓ Influence du suréchantillonnage : gain  $10 \log \frac{N}{M} dB$
- ✓ Modulations biorthogonales : perte  $\Delta = 20 \log(||f|||h||) dB$  :

L	D	511	1023	1535
1024	$\Delta J$	$2,03 \\ 2,92.10^{-3}$	-	-
1536	$\Delta J$	$3,14 \\ 1,45.10^{-3}$	$\begin{array}{c} 5,92.10^{-2} \\ 1,53.10^{-3} \end{array}$	- -
2048	$\Delta J$	$3,33 \\ 1,32.10^{-3}$	$9,70.10^{-1} \\ 3,16.10^{-4}$	$1,43 \\ 4,98.10^{-3}$

# Évaluation des modulations multiporteuses : interférence à bande étroite

 $\checkmark$  Perturbation d'amplitude  $\sigma$  autour de la fréquence  $\lambda F_0$ 

- ✓ Signal reçu :  $r[k] = s[k] + \sigma e^{j\frac{2\pi}{M}\lambda\left(k \frac{D}{2}\right)}$
- $\checkmark$  Erreur quadratique moyenne sur la porteuse m:

$$\varepsilon_m^2 = \frac{\sigma^2}{\sigma_s^2} \|f\|^2 \left|H\left(\frac{\lambda-m}{M}\right)\right|^2$$

## Évaluation des modulations multiporteuses : interférence à bande étroite (2)

 $\sqrt{\frac{\sigma_s^2}{\sigma^2}} = -5 \text{ dB}, \text{MAQ-4}, \lambda = 40, 2 M = 512$ 



OFDP, L = 4096

**OFDM** classique

## Évaluation des modulations multiporteuses : interférence à bande étroite (3)



**OFDM/QAM**,  $\frac{N}{M} = \frac{5}{4}, L = 5120$ 

OFDM/OQAM, L = 4096

## Évaluation des modulations multiporteuses : interférence à bande étroite (4)



OFDM/OQAM, L = 1024, D = 1023

BFDM/OQAM, L = 2048, D = 1023

# Évaluation des modulations multiporteuses : décalage fréquentiel en réception

✓ Signal reçu : 
$$r[k] = (s[k] + b[k])e^{j\frac{2\pi}{M}\frac{\Delta f}{F_0}(k - \frac{D}{2})}$$



MAQ-16, M = 16, RSB= 20dB

ligne continue : OFDM classique tirets : OFDM/OQAM filtre OFDP (L = 64) tirets pointillés : OFDM/OQAM filtre optimisé (L = 16)

 $\Rightarrow$  meilleur filtre : orthogonal, maximisation de la localisation temps-fréquence, taille minimale

#### **Conclusion : bilan**

- ✓ Conditions de reconstruction parfaite en BFDM/QAM suréchantillonné et BFDM/OQAM
- ✓ Synthèse de filtres orthogonaux et biorthogonaux
- ✓ Filtres courts à reconstruction parfaite possibles
- ✓ Intérêt des filtres biorthogonaux :
  - meilleures caractéristiques (localisation temps-fréquence ou énergie hors-bande) à délai de reconstruction identique
- ✓ Intérêt du suréchantillonnage :
  - plus robuste pour une interférence à bande étroite
  - plus robuste pour un canal gaussien
  - mais perte d'efficacité spectrale

#### **Conclusion : quelques perspectives**

- ✓ Familles de Weyl-Heisenberg : études des séries à coefficients réels
- ✓ BFDM/OQAM : unification des structures treillis et échelles
- ✓ BFDM/QAM suréchantillonnées : recherche de structures à reconstruction parfaite
- ✓ Étude du PAPR
- ✓ Introduction d'autres imperfections dans le modem (erreur sur l'instant d'échantillonnage en réception...)
- ✓ Intégration dans un système complet et étude avec des canaux réalistes