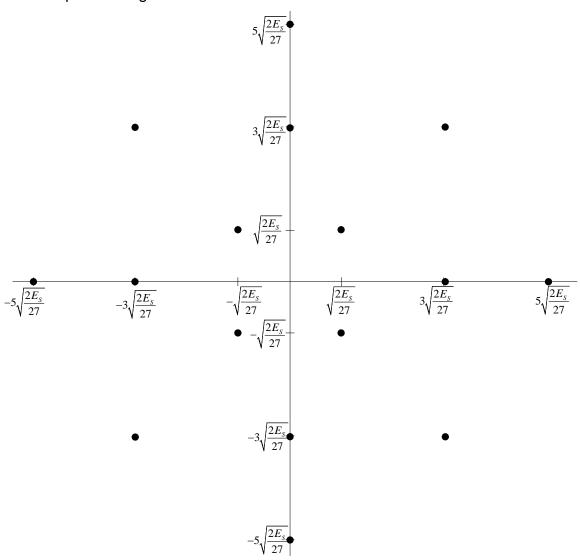
Mercredi 1 mars 2017; Durée: 13h30 à 15h20

Aucune documentation permise; une calculatrice permise.

Problème 1 (15 points sur 100)

Considérez la constellation 16QAM suivante (non carrée) qui est représentée dans l'espace du signal.



- A. (5 points) Donnez la distance minimale.
- B. (8 points) Donnez la probabilité d'erreur du symbole en utilisant l'approximation venant de la borne d'union.

Problème 2 (10 points sur 100)

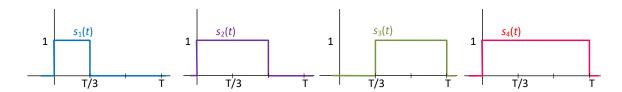
Considérez le graphique du « Plan de l'efficacité spectrale ». Trouvez les coordonnées de 16QAM (carrée) et 8FSK (cohérente) pour une probabilité d'erreur de 10⁻⁶.

Problème 3 (20 points sur 100)

- A. (10 points) Donnez une description du phénomène ISI l'interférence intersymbole. Décrivez les circonstances où on risque d'avoir l'ISI. Comment une impulsion Nyquist peut-elle combattre l'ISI?
- B. (10 points) Donnez une définition de la probabilité *a priori* dans un système de communications. Comment peut-on exploiter une connaissance de la probabilité *a priori* pour améliorer la performance d'un système de communications?

Problème 4 (30 points sur 100)

Considérez l'ensemble suivant de quatre signaux.



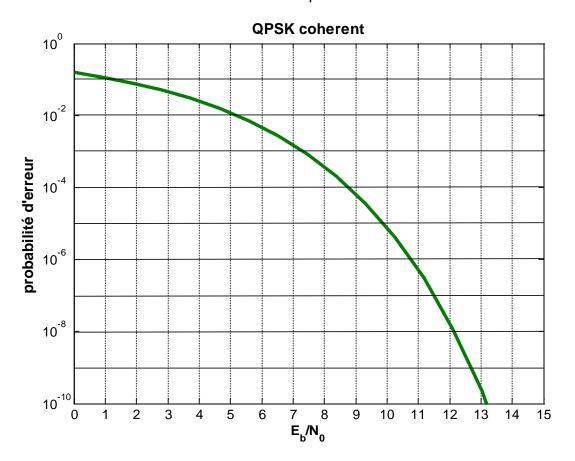
- A. (20 points) Trouvez un ensemble de vecteurs orthonormés qui forme une base pour ces quatre signaux.
- B. (10 points) Donnez les coordonnées des symboles dans l'espace du signal. Les coordonnées doivent être exprimés en termes de l'énergie moyenne par bit, E_b .

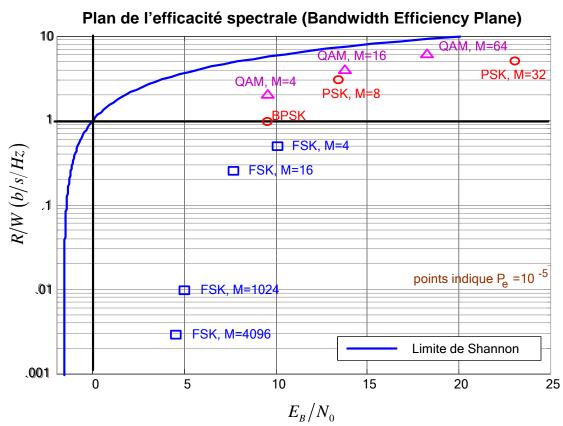
Problème 5 (25 points sur 100)

Trouvez un système de communications dans la table qui est limité en bande. Justifiez votre choix, c.-à-d., expliquez les qualités d'un système limité en bande. Suggérez un format de modulation approprié pour ce système.

Trouvez un système de communications dans la table qui est limité en puissance. Justifiez votre choix, c.-à-d., expliquez les qualités d'un système limité en puissance. Suggérez un format de modulation approprié pour ce système.

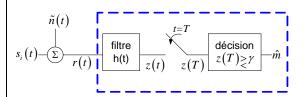
	Largeur de bande	Taux binaire	Source de puissance	Qualité du signal
Paire torsadée	3 kHz	10 kb/s	réseau électrique	~30 dB
Déverrouillage d'une voiture	20 MHz	10 b/s	batterie	varient énormément avec distance; besoin d'une ligne de vue
Lien microonde	30 MHz	100 Mb/s	réseau électrique	bon; distance choisie pour un signal fort et une ligne de vue
Robot sur mars	4 GHz	20 kb/s	panneaux solaires	Très faible, même avec des antennes avec gain important
Données cellulaires	100 kHz	1 Mb/s	batterie	varient énormément avec distance
Câble internet	10 MHz	50 Mb/s	réseau électrique	~25 dB





Page 4

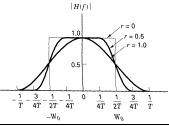
Récepteur d'échantillonnage

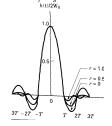


MAP: *i* qui maximise $p(z|s_i)$ $p(s_i)$ i qui minimise $\|\mathbf{r} - \mathbf{s}_i\|^2 - N_0 \ln P(\mathbf{s}_i)$ $P(\mathbf{s}_i) = \text{probabilité a priori de symbole } \mathbf{s}_i$

ML: *i* qui maximise $p(z|s_i)$ $i \text{ qui minimise } \|\mathbf{r} - \mathbf{s}_i\|^2$

Raised cosine $v(t) = \frac{\sin(\pi t/T_s)}{\pi t/T_s} \frac{\cos(r\pi t/T_s)}{1 - 4r^2t^2/T_s^2}$





Énergie moyenne

$$E_{moy} = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^{M} ||\mathbf{s}_{i}||^{2}$$
$$= \frac{1}{M} \sum_{i=1}^{M} [\text{\'e}nergie du signal } i]$$

Énergie par bit v. énergie par symbole $E_b \log_2 M = E_s$

Conversion de l'espace I/Q vers espace du signal

Borne d'union

$$P_{e} \approx \frac{2K}{M}Q \left(\frac{D_{\min}}{\sqrt{2N_{0}}}\right) = \frac{2K}{M}Q \left(d_{\min}\sqrt{\frac{E_{b}}{N_{0}}}\right)$$

K est le nombre des paires des signaux séparés par la distance minimale D_{min}

QAM cas rectangulaire (carrée) $M=L^2$

$$P_e = 2 \left(1 - \frac{1}{\sqrt{M}} \right) Q \left(\sqrt{\frac{3 \log_2 M}{\left(M - 1 \right)} \frac{E_b}{N_0}} \right) \quad d_{\min} = \sqrt{\frac{6 \log_2 L}{L^2 - 1}}$$

Distance minimale dans l'espace du signal

$$D_{\min} = \min_{i \neq k} \left\| \mathbf{s}_i - \mathbf{s}_k \right\| \text{ et } d_{\min} = \frac{D_{\min}}{\sqrt{2E_b}}$$

$P_e(BPSK) = Q\left(\sqrt{\frac{2E_b}{N_0}}\right)$

$$P_{e}\left(OOK\right) = Q\left(\sqrt{\frac{E_{b}}{N_{0}}}\right)$$

$$P_e(QPSK) \approx 2Q \left(\sqrt{\frac{2E_b}{N_0}} \right)$$

Pour une modulation orthogonale

$$P_e(bit) = P_b = P_e(symbol) \frac{M/2}{M-1}$$

Pour une modulation nonorthogonale avec codage de gray

$$P_e(bit) = P_b = \frac{P_e(symbol)}{\log_2 M}$$

Perte par rapport à QPSK

$$d_{\min} = \sqrt{x}\sqrt{2} \quad \text{perte} = -10\log_{10} x$$

Efficacité spectrale

$$\eta = \frac{R_b}{W} = \frac{1}{T_b} \frac{1}{W} \text{ bits/s}$$

$\eta = \log_2 M^{\dagger}$ MPSK cohérent

$$\psi_1(t) = \sqrt{\frac{2}{T}} \cos \omega_0 t$$

$$r(t) \qquad \qquad \chi = \int_0^T r(t) \psi_1(t) dt$$

$$\psi_2(t) = \sqrt{\frac{2}{T}} \sin \omega_0 t \qquad \qquad \text{arctan } \frac{Y}{X} \qquad \qquad \text{Compute smallest} \qquad \qquad \hat{s}_i(t)$$

$$Y = \int_0^T r(t) \psi_2(t) dt$$

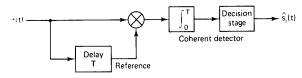
$$P_e(M) \approx 2Q\left(\sqrt{\frac{2E_s}{N_0}}\sin\frac{\pi}{M}\right) = 2Q\left(\sqrt{\frac{2E_b\log_2 M}{N_0}}\sin\frac{\pi}{M}\right)$$

MFSK cohérent $r(t) = s_i(t) + n(t) -\hat{s}_i(t)$ with $\max z_i(T)$

$$P_{e} = (M-1)Q\left(\sqrt{\frac{E_{s}}{N_{0}}}\right) = (M-1)Q\left(\sqrt{\frac{E_{b}\log_{2}M}{N_{0}}}\right)$$

Séparation minimale $1/2T_s$

DPSK incohérent



~1 dB de perte entre DPSK et BPSK

$$P_e = \frac{1}{2} e^{-E_b/N_0}$$

Relations trigonométriques

$$\sin(\alpha \pm \beta) = \sin\alpha\cos\beta \pm \cos\alpha\sin\beta$$
$$\cos(\alpha \pm \beta) = \cos\alpha\cos\beta \mp \sin\alpha\sin\beta$$

$$\cos 2\theta = 2\cos^2 \theta - 1 = 1 - \sin^2 \theta \quad \tan \theta = \sin \theta / \cos \theta$$

Processus Gram Schmidt

$$\psi_1(t) = \frac{1}{\sqrt{E_1}} s_1(t)$$
 où $E_1 \triangleq \int_0^T s_1^2(t) dt$

$$\theta_2(t) \triangleq s_2(t) - \langle s_2(t), \psi_1(t) \rangle \psi_1(t)$$

$$E_2 \triangleq \int_0^T \theta_2^2(t) dt$$
 $\psi_2(t) = \frac{\theta_2(t)}{\sqrt{E_2}}$

i.
$$\theta_i(t) = s_i(t) - \sum_{k=1}^{i-1} \langle s_i(t), \psi_k(t) \rangle \psi_k(t)$$

$$E_{i} \triangleq \int_{0}^{T} \theta_{i}^{2}(t) dt \qquad \psi_{i}(t) = \frac{\theta_{i}(t)}{\sqrt{E_{i}}}$$

Loi de Shannon

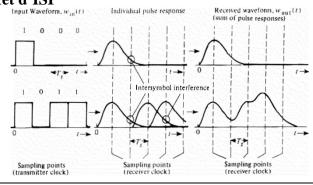
$$C = W \log_2 \left(1 + SNR\right)$$

$$SNR = \frac{E_b}{N_0} \frac{R_b}{W}$$

$$\frac{E_b}{N_0} = \frac{W}{C} \left(2^{C/W} - 1 \right)$$

$$\frac{E_b}{N_0} = \frac{W}{C} \left(2^{C/W} - 1 \right) \qquad \frac{C}{W} \to 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{E_b}{N_0} \to -1.6dB$$

L'effet d'ISI



MFSK incohérent

$$\eta = \frac{\log_2 M}{M} \dagger$$

Bandpass filters centered at f_i with bandwidth $W_f = 1/T$ Envelope $z_1(T)$ f₁ detector Envelope Decision $r_i(t) = s_i(t) + n(t) -\hat{s}_i(t)$ detector Envelope $z_M(T)$ f_M

$$P_e(BFSK) = \frac{1}{2}e^{-E_b/2N_0}$$

~1 dB de perte entre BFSK cohérente et incohérente

Séparation minimale $1/T_s$

[†] en supposant une impulsion Nyquist idéale