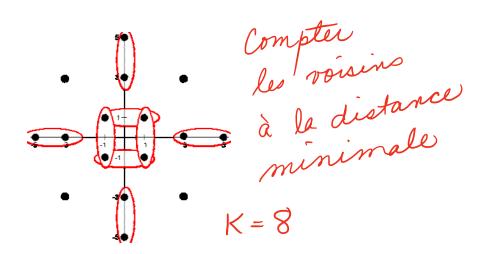
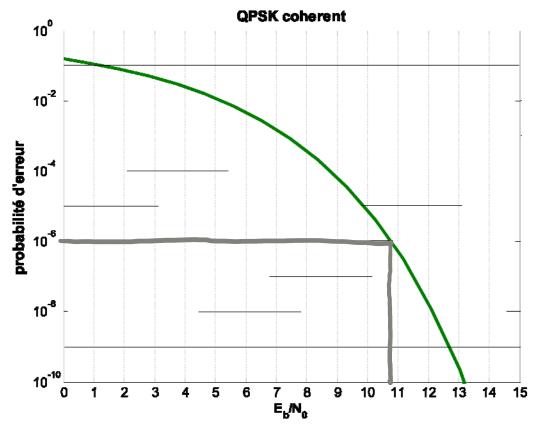


$$D_{\min} = 2\sqrt{2E_s/27} = 2\sqrt{2\cdot4E_s/27} = 2\sqrt{8E_s/27} = \sqrt{32E_s/27}$$



$$P_{\rm e} \approx \frac{2K}{M} Q \Biggl(\frac{D_{\rm min}}{\sqrt{2N_{\rm o}}} \Biggr) = \frac{2K}{M} Q \Biggl(d_{\rm min} \sqrt{\frac{E_{\rm b}}{N_{\rm o}}} \Biggr)$$

$$P_{e} \approx \frac{2 \cdot 8}{16} Q \left(\sqrt{\frac{16}{27} \frac{E_{b}}{N_{0}}} \right) = Q \left(\sqrt{.59 \frac{E_{b}}{N_{0}}} \right)$$



~10.8 dB

16QAM

$$\eta = \log_2 M$$

$$M = 16 \log_2 M = 4 \eta = 4 \text{ b/s/Hz}$$

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

$$P_{e} = 2\left(1 - \frac{1}{\sqrt{M}}\right)Q\left(\sqrt{\frac{3\log_{2}M}{(M-1)}}\frac{E_{b}}{N_{0}}\right) \quad d_{\min} = \sqrt{\frac{6\log_{2}L}{L^{2} - 1}}$$

$$= \sqrt{\frac{\log_{2}A}{(b-1)}} = \sqrt{\frac{\log_{2}A}{16}} = \sqrt{\frac{\log_{2}A}{16}$$

Perte par rapport à QPSK

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

$$=-10 \log_{10} \frac{2}{6} = 3.98 dB$$

16QAm@ 106=Pe => 10.8+3.98 = 14.78 db

Les condonnées pent (4 b/s/Hz, 14.82B) pour 16 QAM @ Pe=10b

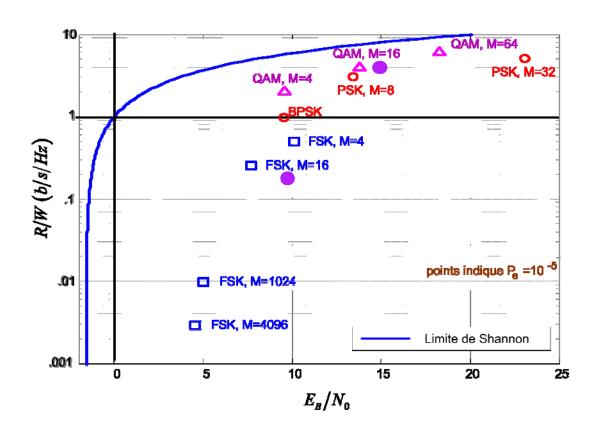
8FSK (coherent) M=8 $\eta = \frac{2\log_2 M}{M+1} = \frac{2\log_2 8}{4} = \frac{3}{3} \text{ bis } \text{ that}$

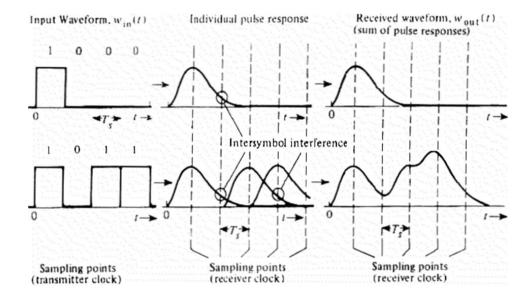
 $P_{e} = (M-1)Q\left(\sqrt{\frac{E_{s}}{N_{0}}}\right) = (M-1)Q\left(\sqrt{\frac{E_{b}\log_{2}M}{N_{0}}}\right)$ $\Rightarrow \int_{\text{main}} = \sqrt{\log_{2}M} = \sqrt{3} = \sqrt{2} \cdot \sqrt{2}$

perte = $-10 \log_{10} \% = -1.76 \text{ dB}$ notons que la perte est régarire $= -10 \log_{10} \% = -1.76 \approx 9 \text{ dB}$

Les coordonnées pont (3 b/s/tg, 9 d B)

pour 8FSK @ Pe=10b avec détection volvente





L'interférence intersymbole est le recouvrement temporelle des symboles adjacents. Ce recouvrement engendre une auto-interférence qui nuit aux communications.

L'interférence intersymbole peut arriver au cause d'une étalement des impulsions, comme l'étalement introduit par le passage par un canal limite en bande. L'interférence intersymbole peut aussi arriver dans un canal avec les trajets multiples.

Les impulsions Nyquist ont une recouvrement temporelle, mais aux moments d'échantillonnage ce recouvrement est nulle.

MAP: i qui maximise $p(z|s_i)$ $p(s_i)$ i qui minimise

$$\|\mathbf{r}-\mathbf{s}_i\|^2-N_0\ln P(\mathbf{s}_i)$$

 $P(s_i)$ = probabilité a priori de symbole s_i

La probabilité *a priori* peut être utilisée pour chercher à optimiser la probabilité maximale *a posteriori* (MAP). Le MAP diffère de la vraisemblance maximale (ML). Le ML cherche le symbole plus proche du signal reçu. Par contre, le MAP ajoute un poids venant de la probabilité *a priori*. En effet, les symboles les plus probables sont pondérés pour être choisis plus souvent.

Exam1 Pr4

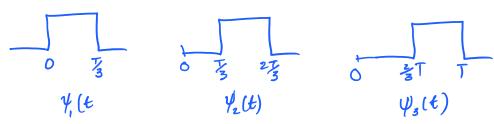
Thursday, February 23, 2017

4:37 PM



approche 1 : Inspection

En regardant les formes d'onde nous observous un comportement rectangulaire et des divisions correspondent aux moments T/3, 2T/3 et T. Donc nous choisions



L'hanteur des recteurs de base est choise pour donner une energie unitaire:

 $\vec{A} \cdot \vec{J}$ $\Rightarrow \vec{A} = \vec{J} + \vec{J}$

$$S_{3}(t) = \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}(t) \qquad S_{2}(t) = \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}(t) + \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}_{2}(t)$$

$$S_{3}(t) = \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}(t) + \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}_{3}(t) \qquad S_{4}(t) = \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}(t) + \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}_{3}(t)$$

$$S_{3}(t) = \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}(t) + \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}_{3}(t) \qquad S_{4}(t) = \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}(t) + \sqrt{\frac{1}{3}} \cdot \cancel{Y}_{3}(t)$$

-300 13 1200110 1000

$$S_1 = \sqrt{3} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \qquad S_2 = \begin{bmatrix} \frac{1}{3} & \frac{1}{3} & \frac{1}{3} \end{bmatrix}$$

$$5, \sqrt{5} 0 1 1$$
 $5 = \sqrt{5} 1 1 1 1$

Pour les coordonnées dans l'espace du signel nous voulons

Es = energie su par symbole
$$|5|^2 = \frac{1}{3} |5|^2 = 2\frac{1}{3} |5|^2 = 3\frac{1}{3} = 7$$

Energie moyenne =
$$\left[\frac{1}{3} + 2\frac{7}{3} + 2\frac{7}{3} + 2\frac{7}{3} + T\right]_{\frac{1}{4}}^{\frac{1}{4}} = \frac{1+2+2+3}{12}T = \frac{8}{12}T = \frac{2}{3}T$$
 $E_{s} = \frac{2}{3}T$

Espace du signal:

$$\tilde{S}_{1} = \begin{bmatrix} \frac{E_{2}}{2} & [1 & 0 & 0] \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \qquad \tilde{S}_{2} = \begin{bmatrix} \frac{E_{2}}{2} & [1 & 1 & 0] \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Approche 2: Processus Gram Schmidt

$$\psi_{i} = \frac{S_{i}(t)}{\sqrt{E_{i}}}$$
 $E_{i} = \int_{0}^{\sqrt{t}} dt = \frac{T_{3}}{3}$
 $\psi_{i}(t) = \sqrt{\frac{3}{t}} S_{i}(t)$
 $\frac{T_{3}}{\sqrt{E_{i}}}$
 $\psi_{i}(t)$

$$\langle S_{2}, \Psi_{1} \rangle = \left[\frac{3}{7} \int_{0}^{\frac{7}{3}} 1 dt \right] = \left[\frac{3}{7} \cdot \frac{1}{3} \right] = \left[\frac{1}{3} \right]$$

$$\theta_{2}(t) = S_{2} - \sqrt{\frac{1}{3}} \psi_{1}(t) = \frac{1}{3} = \frac{1}{3}$$

$$\frac{Y_{2}(t)}{T/3} = \frac{\Theta_{2}(t)}{T/3} = \frac{1}{T}$$

$$\frac{7}{3}$$

$$\frac{7}{3}$$

$$\frac{7}{2}$$

$$\frac{7}{3}$$

$$\frac{7}{4}$$

$$\langle 5_3, \Psi_1 \rangle = \sqrt{3} \int_{0}^{7/3} 0 \, dt = 0 \qquad \langle 5_3, \Psi_2 \rangle = \sqrt{3} \int_{7/3}^{27/3} 1 \, dt = \sqrt{3}$$

$$\Theta_3 = S_3 - \sqrt{3} \Psi_2 = \int_{\frac{2}{3}T} \int_{T} E_3 = \sqrt{3}$$

$$\Psi_3 = \frac{\Theta_3}{T/3} = \frac{1}{\sqrt{3}}$$

$$\Psi_3(t)$$

Nous pourous observer que $3_4(t) \times 1/4 + 1/2 + 1/3$ ou on peut continuer avec le processus G·S $\langle 5_4, \psi_1 \rangle = \sqrt{\frac{5}{17}} \sqrt{\frac{1}{3}} 1 dt = \sqrt{\frac{1}{3}}$

$$\langle s_{4}, \psi_{2} \rangle = \sqrt{\frac{3}{7}} \int_{\frac{7}{3}}^{27/3} 1 dt = \sqrt{\frac{7}{3}}$$

$$\langle S_{4}, \psi_{5} \rangle = \sqrt{\frac{3}{17}} \int_{2\frac{1}{2}}^{7} 1 dt = \sqrt{\frac{5}{3}}$$

$$Q_{4} = S_{4} - (\sqrt{\frac{5}{3}})\psi_{1} - (\sqrt{\frac{5}{3}})\psi_{2} - (\sqrt{\frac{5}{3}})\psi_{3} = 0$$

$$S_1 = \sqrt{\frac{1}{3}} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \qquad S_2 = \begin{bmatrix} \frac{1}{3} & \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Espace IQ

$$\frac{4}{2} (a_{n}^{1})^{2} + (a_{n}^{2})^{2} + (a_{n}^{3})^{2}$$

$$= \frac{7}{3} \left[1 + 2 + 2 + 3 \right] = \frac{8}{3} T$$

$$\sqrt{\frac{ME_{8}}{2(1)^{2}}} = \sqrt{\frac{4E_{5}}{87/_{3}}} = \sqrt{\frac{3}{2}E_{5}} T$$

Espece du signal:

$$\tilde{S}_{1} = \frac{1}{5} \left[\begin{array}{c} 1 & 0 & 0 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{2} = \frac{1}{5} \left[\begin{array}{c} 1 & 2 & 0 \end{array} \right]$$

$$\tilde{S}_{2} = \sqrt{\frac{35}{27}} \left[\begin{array}{ccc} 1 & 1 & 0 \end{array} \right]$$

$$\widetilde{S}, \widetilde{S}_{3} = \left[\begin{array}{c} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \end{array} \right] = \begin{bmatrix} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \end{array} = \begin{bmatrix} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \end{array} = \begin{bmatrix} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \end{array} = \begin{bmatrix} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \\ \overline{S}_{1} \end{array} = \begin{bmatrix} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \\ \overline{S}_{1} \\ \overline{S}_{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \\ \overline{S}_{2} \\ \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \\ \overline{S}_{2} \\ \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{3} \\ \overline{S}_{1} \\ \overline{S}_{2} \\ \overline{S}_{3} \\ \overline$$

$$\tilde{S}_{1} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 0 \\ 1 \\ 1 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{2} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{3} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{4} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[\begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right] \qquad \tilde{S}_{5} = \frac{36}{27} \left[$$

$$\hat{S}_{1} = \sqrt{\frac{E}{2}} \left[\frac{1}{2} \circ \circ \right]$$

$$S_1 = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & \frac{1}{2} & 0 \end{bmatrix}$$

$$S_2 = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & \frac{1}{2} & 0 \end{bmatrix}$$

$$\widetilde{S}_{3} = \sqrt{\frac{5}{2}} \left[0 \ 1 \ 1 \right] \qquad \widetilde{S}_{4} = \sqrt{\frac{5}{2}} \left[1 \ 1 \ 1 \right]$$

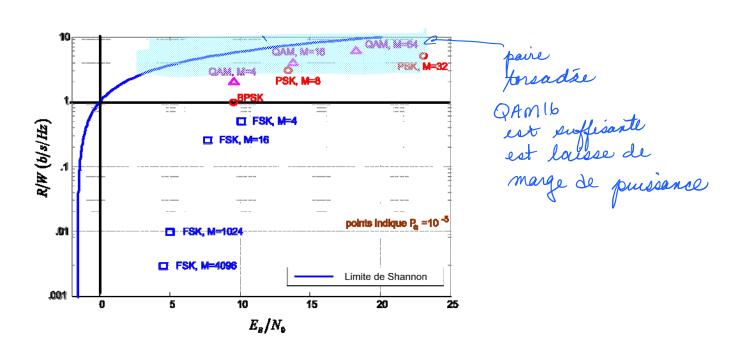
Exam1 Pr5

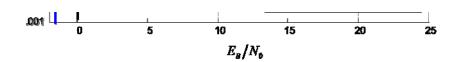
Thursday, February 23, 2017 4:37 PM

	Largeur de bande	Taux binaire	Source de puissance	Qualité du signal	Rb ÷ (BW disponible)	
Paire torsadée	3 kHz	10 kb/s	réseau électrique	~30 dB	3.3 b/s/Hz	QAM, MPSK
Déverrouillage d'une voiture	20 MHz	10 b/s	batterie	varient énormément avec distance; besoin d'une ligne de vue	5×10 ⁻⁷ b/s/Hz	MFSK
Robot sur mars	4 GHz	20 kb/s	panneaux solaires	Très faible, même avec des antennes avec gain important	5×10-6 b/s/Hz	MFSK
Lien microonde	30 MHz	100 Mb/s	réseau électrique	bon; distance choisie pour un signal fort et une ligne de vue	3.3 b/s/Hz	QAM, MPSK
Données cellulaires	100 kHz	1 Mb/s	batterie	varient énormément avec distance	10 b/s/Hz	QAM
Câble internet	10 MHz	50 Mb/s	réseau électrique	~25 dB	5 b/s/Hz	QAM

Paire torsadée

SNR est très elevé à 30dB Neus avons besoin de R=10kb/s et un largem de bande desponeble de 3kHz. Donc nous avons besoin d'une efficacité spectrale de N-R1, -101 LI-14 de y = R/w = 10/3 b/s/H3 $E_{\text{b}} = 5NR - 10 \log_{10} \gamma = 30 - 10 \log_{10} \frac{n}{3} =$





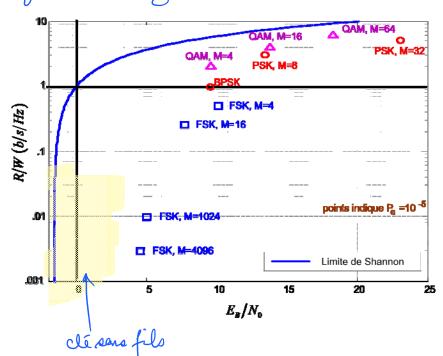
Déverrouillage d'une voiture

Les pertes sont importante à distance et sans ligne de vul et la betterie est petite. Donc le EN/No n'est pas enorme.

Nous arone besoin d'envoyer à paine 10 b/s, très lente (code pour identifier la voiture)

Nous utilisons le bande sans lecense qui est très large, même s'il est très peuplé.

L'efficacité régnise est basse.



nimporte quel FSK

BFSK sera moins complete, donc à la fois pas chere et asseg petit.

16 FSK pera plus performant, mais nous pouvons uliliser BFSK & approcher la victure