 <p>Escola Tècnica Superior d'Enginyeria de Telecomunicació de Barcelona</p> <p>UNIVERSITAT POLITÈCNICA DE CATALUNYA</p> <p>Dept. Teoria del Senyal i Comunicacions</p>	<p>Com-I. 18 de juny de 2009 <i>Notes Provisionals:</i> 29 juny 2009 <i>Període d'Alegacions:</i> 30 juny 2009 – 1 juliol 2009 <i>Notas Definitivas:</i> 3 juliol 2009</p>
<p>Professors: M.Cabrera, J. Fernández Rubio, J. Sala</p> <p><i>Informacions addicionals:</i></p> <ul style="list-style-type: none"> - Duració de l'examen: 2h45' - Entregueu per separat els tres problemes en paquets separats de fulls doblegats per la meitat. - No es permet l'ús de telèfons mòbils i calculadores durant la realització de l'examen. No es poden utilitzar ni en la seva funcionalitat de rellotge. - Durant la realització de l'examen s'ha de tenir visible un document identificatiu amb fotografia. 	

PROBLEMA 1

Els sistemes superheterodins realitzen la conversió de senyal pas banda (senyal de ràdio-freqüència o RF) a banda base (BB) en dues etapes:

- **etapa 1:** de RF a freqüència intermitja (FI) a partir de la freqüència d'oscil·lador local f_{OL}
- **etapa 2:** de FI a BB a partir de la freqüència intermitja f_{FI} .

En absència de soroll, el senyal a l'entrada de l'etapa 1 correspon a la superposició d'una modulació analògica pas banda centrada a la freqüència portadora $f_C = f_{OL} + f_{FI}$ (senyal útil) amb una possible interferència centrada a la freqüència imatge $f_{IM} = f_{OL} - f_{FI}$. En aquest exercici analitzem el desmodulador de Hartley com etapa 1.

En la resolució, utilitzarem que en el filtrat d'un senyal pas banda $x(t)$ per una resposta impulsional pas banda $h(t)$: $y(t) = h(t)*x(t)$, els equivalents pas baix respectius verifiquen: $b_y(t) = \frac{1}{2} \cdot b_h(t) * b_x(t)$, quan la freqüència central f_0 de $x(t)$, $h(t)$ i $y(t)$ és molt més gran que l'amplada de banda de $x(t)$ o de $h(t)$.

- 1) Especifiqui un filtre pas banda $H(f)$ (filtre GIRADOR figura 2) per tal de que es verifiqui:

Condició: El filtre pas banda $H(f)$ centrat a f_{FI} i d'amplada de banda limitada a B_{FI} és tal que per qualsevol senyal pas banda d'entrada centrat a f_{FI} i d'amplada de banda inferior a B_{FI} , efectua un gir de fase $\alpha = e^{j\omega}$ sobre el senyal equivalent pas baix: $b_{out}(t) = \alpha \cdot b_{in}(t)$.

Proporcioni: l'equivalent pas baix $b_h(t)$ de la resposta impulsional, la resposta impulsional $h(t)$ i la resposta en freqüència $H(f)$.

- 2) Es demana que determini l'equivalent pas baix $b_y(t)$ del senyal $y(t)$ de la figura 1 per quan el senyal d'entrada ve expressat per la suma d'una component de senyal útil $x_U(t)$ i una component de senyal imatge $x_{IM}(t)$ de la forma següent,

$$x(t) = \underbrace{\text{Re}[b_U(t) \exp(j2\pi(f_{OL} + f_{FI})t)]}_{x_U(t)} + \underbrace{\text{Re}[b_{IM}(t) \exp(j2\pi(f_{OL} - f_{FI})t)]}_{x_{IM}(t)}$$

Considerant que la resposta impulsional del filtre pas banda, de banda B_{FI} , ve donada per $h_{FI}(t) = \text{Re}[b_{FI}(t) \exp(j2\pi f_{FI}t)]$, demostrï que $b_y(t)$ es pot expressar com segueix (determini els coeficients a i b i el senyal $f(t)$ en funció de θ i $b_{FI}(t)$),

$$b_y(t) = (a \cdot b_U(t) + b \cdot b_{IM}^*(t)) * f(t)$$

- 3) Suposi que a l'entrada del sistema de la figura 2 té el mateix senyal d'entrada que en l'apartat 2),

$$x(t) = \underbrace{\text{Re}[b_U(t) \exp(j2\pi(f_{OL} + f_{FI})t)]}_{x_U(t)} + \underbrace{\text{Re}[b_{IM}(t) \exp(j2\pi(f_{OL} - f_{FI})t)]}_{x_{IM}(t)}$$

Utilitzant adequadament el resultat de l'apartat 2) (treballi a partir dels equivalents pas baix), determini (3.a) i (3.b) per garantir que a la sortida del desmodulador de Hartley només tenim la contribució del senyal $x_U(t)$, expressada com:

$$y(t) = \text{Re} \left[\lambda \cdot b_U(t) \cdot \exp(j2\pi f_{FI}t) \right]$$

(3.a) quines condicions han de complir els filtres pas banda $H_1(f)$ i $H_2(f)$ (o els seus equivalents pas baix). L'equivalent pas baix de la resposta impulsional de qualsevol dels filtres ha de ser real.

(3.b) les fases ψ del GIRADOR en funció de la fase ϕ dels mescladors.

(3.c) determini també el valor de la fase ϕ que maximitza el valor de λ , i el valor de λ .

- 4) quan el senyal de sortida del desmodulador de Hartley ve expressat per $y(t) = \frac{1}{2} a(t) \cdot \cos(2\pi f_{FI}t)$, estimi quina és l'expressió del senyal útil d'entrada en absència de senyal imatge.

NOTA: , $\cos(\beta_1 + \beta_2) = \cos(\beta_1)\cos(\beta_2) - \sin(\beta_1)\sin(\beta_2)$

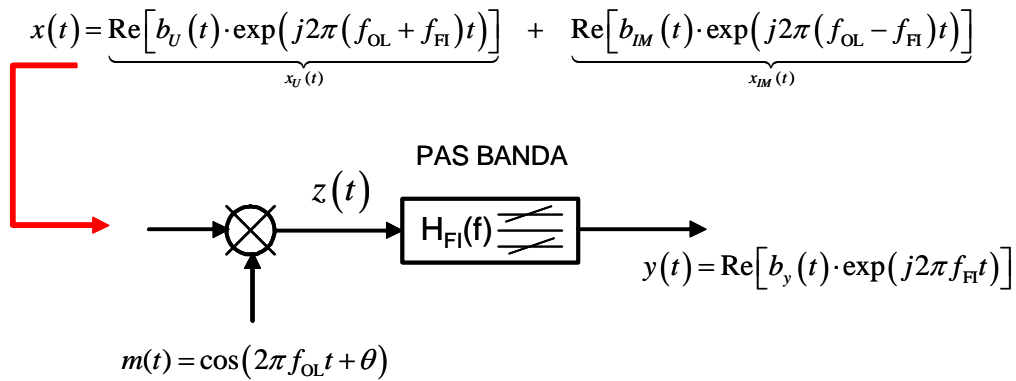


Figura 1: esquema bàsic per l'anàlisi del desmodulador de Hartley

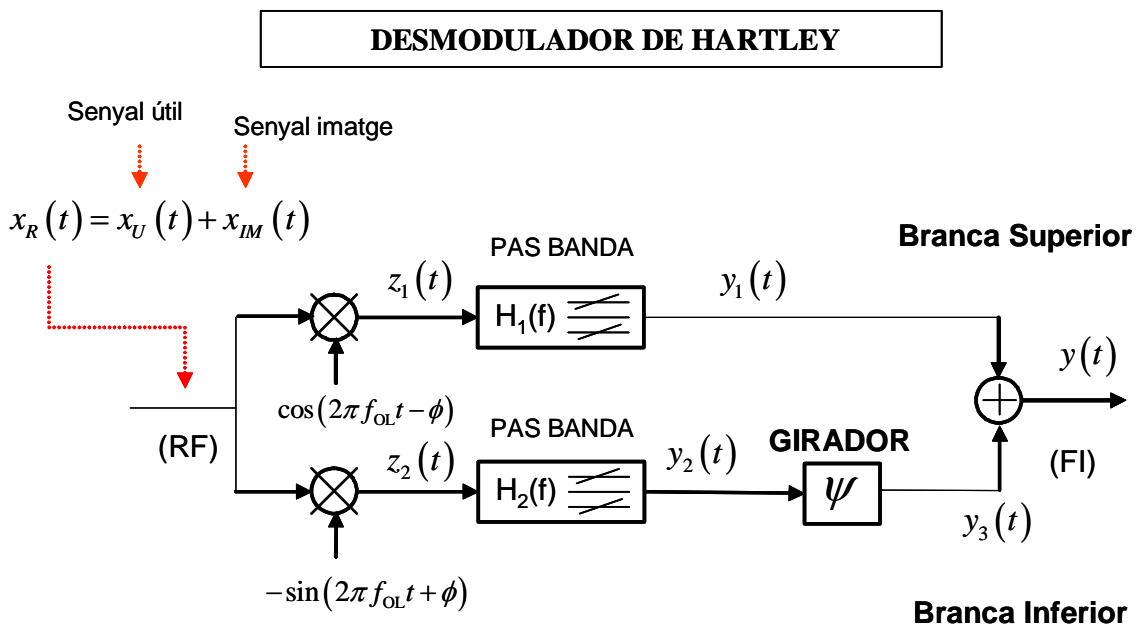


Figura 2: desmodulador de Hartley (tots els senyals de la figura són senyals reals)

PROBLEMA 2

- 1) Tenim un sistema definit per $y(t) = (x(t) \cdot \cos(2\pi f_{OL}t)) * h(t)$, on $x(t) = n(t)$ és un soroll pas banda de densitat espectral de potència

$$S_{nn}(f) = \frac{N_0}{2} \Pi\left(\frac{f - (f_{OL} + f_{FI})}{B_{FI}}\right) + \frac{N_0}{2} \Pi\left(\frac{f + (f_{OL} + f_{FI})}{B_{FI}}\right), \quad B_{FI} \leq f_{FI},$$

$h(t)$ és la resposta impulsional d'un filtre pas banda uniforme i de guany unitat, d'amplada de banda B_{FI} , i centrat a freqüència f_{FI} . Indiqui si el soroll de sortida del sistema serà ciclo-estacionari i calculi i dibuixi la seva densitat espectral de potència (densitat promig si resultés ser ciclo-estacionari).

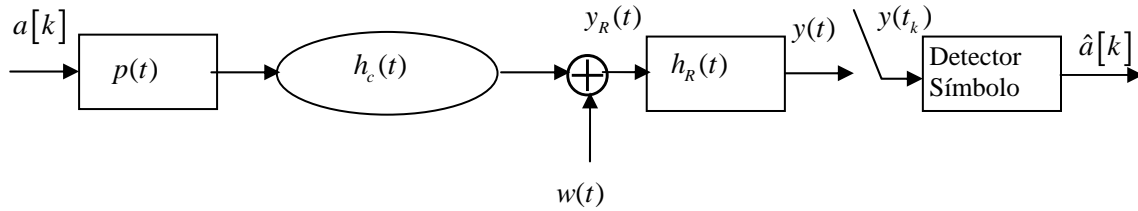
- 2) Suposi que tenim un senyal DBL $y(t) = \frac{1}{2}a(t) \cdot \cos(2\pi f_{IF}t) + n(t)$, i que la densitat espectral del soroll ve donada per

$$S_{nn}(f) = \frac{N_0}{2} \Pi\left(\frac{f - f_{FI}}{B_{FI}}\right) + \frac{N_0}{2} \Pi\left(\frac{f + f_{FI}}{B_{FI}}\right).$$

Determini la màxima banda que pot tenir el senyal pas baix $a(t)$ en funció de B_{FI} i f_{FI} , proposi el receptor per recuperar el senyal d'informació $a(t)$ i avaluï la relació senyal soroll a la sortida del receptor en funció dels paràmetres P_a, N_0, B_{FI}, B_a , on P_a, B_a representen la potència i amplada de banda del senyal pas baix $a(t)$, respectivament.

PROBLEMA 3

Se considera el siguiente esquema de comunicaciones digitales banda base:



La secuencia de símbolos estadísticamente independientes $a[k]$ corresponde a una codificación de 2 niveles Unipolar: $a_m = \{0, +A\}$, de símbolos equiprobables. El pulso elegido en el transmisor, $p(t)$, es rectangular, de duración igual al tiempo de símbolo T y de energía unidad. El canal es ideal ($h_c(t) = \delta(t)$), $w(t)$ es un ruido blanco, gaussiano, estacionario, de media 0, y densidad espectral $S_w(f) = \frac{N_0}{2}$. El instante de muestreo es $t_k = (k+1)T$.

Se pide:

- a) Obtenga E_b , la energía media transmitida por bit.

Si el filtro receptor utilizado es

$$h_R(t) = \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t - \frac{T'}{2}}{T'}\right); \quad T' = (1 + \alpha)T; \quad 0 < \alpha < 0.5$$

- b) Obtenga la expresión de la señal a la salida del filtro **receptor** y dibuje la forma del pulso resultante en este punto. Identifique en las muestras $y(t_k)$, el término útil, ISI si hay y término de ruido. Caracterice estadísticamente el término de ruido.
- c) Dé las dos funciones de densidad de probabilidad de las muestras obtenidas condicionadas $f_y(y|0)$, $f_y(y|A)$ y diseñe el umbral de decisión óptimo.

En los 3 apartados restantes considere que el filtro receptor utilizado es

$$h_R(t) = \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t - \frac{T'}{2}}{T'}\right); \quad T' = (1 - \alpha)T; \quad 0 < \alpha < 0.5$$

- d) Obtenga la expresión de la señal a la salida del filtro **receptor** y dibuje la forma del pulso resultante en este punto. Identifique en las muestras $y(t_k)$, el término útil, ISI si hay y término de ruido. Caracterice estadísticamente el término de ruido.
- e) Dé las dos funciones de densidad de probabilidad de las muestras obtenidas condicionadas $f_y(y|0)$, $f_y(y|A)$ y diseñe el umbral de decisión óptimo.
- f) Calcule la probabilidad de error en función del cociente de energías $\frac{E_b}{N_0}$.

PROBLEMA 1

Com hem vist a classe de teoria:

$$b_y(t) = \frac{1}{2} b_h(t) * b_x(t)$$

1) Necessàriament, per girar la fase, i per ser limitat en banda a B_{FI} .

$$b_{out}(t) = \frac{1}{2} b_h(t) * b_{in}(t) = \alpha \cdot b_{in}(t)$$

$$b_h(t) = (2\alpha \cdot \delta(t)) * B_{FI} \text{sinc}(B_{FI}t) \leftrightarrow B_h(f) = 2\alpha \cdot \Pi\left(\frac{f}{B_{FI}}\right) = 2e^{j\psi} \cdot \Pi\left(\frac{f}{B_{FI}}\right)$$

$$b_h(t) = 2\alpha B_{FI} \text{sinc}(B_{FI}t) = 2e^{j\psi} B_{FI} \text{sinc}(B_{FI}t)$$

La resposta impulsional serà

$$h(t) = \text{Re}[b_h(t) \exp(j2\pi f_{FI}t)] = 2B_{FI} \text{sinc}(B_{FI}t) \cos(2\pi f_{FI}t + \psi)$$

La resposta en freqüència serà

$$h(t) = \frac{1}{2} b_h(t) e^{j2\pi f_{FI}t} + \frac{1}{2} b_h^*(t) e^{-j2\pi f_{FI}t} \leftrightarrow H(f) = \frac{1}{2} B_h(f - f_{FI}) + \frac{1}{2} B_h^*(-(f + f_{FI}))$$

$$H(f) = \alpha \cdot \Pi\left(\frac{f - f_{FI}}{B_{FI}}\right) + \alpha^* \cdot \Pi\left(\frac{f + f_{FI}}{B_{FI}}\right) = e^{j\psi} \cdot \Pi\left(\frac{f - f_{FI}}{B_{FI}}\right) + e^{-j\psi} \cdot \Pi\left(\frac{f + f_{FI}}{B_{FI}}\right)$$

2) Tenim, per $s = \pm 1$ (sumarem les contribucions respectives al final, perquè el sistema és lineal),

$$\begin{aligned} & \text{Re}[b(t) \exp(j2\pi(f_{OL} + s \cdot f_{FI})t) \cdot \cos(2\pi f_{OL}t + \theta)] \\ &= \frac{1}{2} \text{Re}[b(t) \exp(j(2\pi(2f_{OL} + s \cdot f_{FI})t + \theta))] + \frac{1}{2} \text{Re}[b(t) \exp(j(2\pi s \cdot f_{FI}t - \theta))] \end{aligned}$$

El terme a freqüència doble queda eliminat a la sortida del filtre. Per tant, considerant només el terme a freqüència intermitja a l'entrada del filtre,

$$\frac{1}{2} \text{Re}[b(t) \exp(j(2\pi s \cdot f_{FI}t - \theta))] = \begin{cases} s = +1 & , \quad \text{Re}\left[\frac{1}{2} b(t) e^{-j\theta} \cdot \exp(j2\pi f_{FI}t)\right] \\ s = -1 & , \quad \text{Re}\left[\frac{1}{2} b^*(t) e^{+j\theta} \cdot \exp(j2\pi f_{FI}t)\right] \end{cases}$$

Introduïnt ara l'equivalent pas baix de la resposta impulsional, tenim,

$$b_y(t) = \begin{cases} s = +1 & , \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} b(t) e^{-j\theta} * b_{FI}(t) \\ s = -1 & , \quad \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} b^*(t) e^{+j\theta} * b_{FI}(t) \end{cases}$$

Per tant, només ens cal sumar les contribucions respectives posant el valor de $b(t)$ que correspongui a cada valor de s tenim,

$$\begin{aligned} b_y(t) &= b_y(t)|_{s=+1} + b_y(t)|_{s=-1} \\ &= \left(\frac{1}{4} b_U(t) e^{-j\theta} + \frac{1}{4} b_{IM}^*(t) e^{+j\theta} \right) * b_{FI}(t) \end{aligned}$$

On per inspecció directa veiem els valors $a, b, f(t)$ que es demanaven.

- 3) Per la branca superior considerem $\theta_1 = -\phi$

Per la branca inferior,

$$-\sin(2\pi f_{OL}t + \phi) = \cos\left(2\pi f_{OL}t + \phi + \frac{\pi}{2}\right) = \cos(2\pi f_{OL}t + \theta_2) \rightarrow \theta_2 = \phi + \frac{\pi}{2}$$

Per tant, els equivalents pas baix en cada punt són,

$$b_{y_1}(t) = \left(\frac{1}{4} b_U(t) e^{-j\theta_1} + \frac{1}{4} b_{IM}^*(t) e^{+j\theta_1} \right) * b_{h_1}(t) = \frac{1}{4} (b_U(t) e^{+j\phi} + b_{IM}^*(t) e^{-j\phi}) * b_{h_1}(t)$$

$$\begin{aligned} b_{y_3}(t) &= e^{j\psi} \cdot \left(\left(\frac{1}{4} b_U(t) e^{-j\theta_2} + \frac{1}{4} b_{IM}^*(t) e^{+j\theta_2} \right) * b_{h_2}(t) \right) = \\ &= \frac{1}{4} \left(b_U(t) e^{-j\left(\phi + \frac{\pi}{2} - \psi\right)} + b_{IM}^*(t) e^{+j\left(\phi + \frac{\pi}{2} + \psi\right)} \right) * b_{h_2}(t) \end{aligned}$$

Per tant la suma dels equivalent pas baix 1 i 3 ha de cancel·lar la component imatge i deixar la component de senyal útil (limitant en banda !),

$$b(t) = \frac{1}{4} \left(e^{+j\phi} b_{h_1}(t) + e^{-j\left(\phi + \frac{\pi}{2} - \psi\right)} b_{h_2}(t) \right) * b_U(t) + \frac{1}{4} \left(e^{-j\phi} b_{h_1}(t) + e^{+j\left(\phi + \frac{\pi}{2} + \psi\right)} b_{h_2}(t) \right) * b_{IM}^*(t)$$

$$[1] \quad \frac{1}{4} \left(e^{+j\phi} b_{h_1}(t) + e^{-j\left(\phi + \frac{\pi}{2} - \psi\right)} b_{h_2}(t) \right) = \lambda \cdot \delta(t) * B_{FI} \operatorname{sinc}(B_{FI}t)$$

$$[2] \quad \frac{1}{4} \left(e^{-j\phi} b_{h_1}(t) + e^{+j\left(\phi + \frac{\pi}{2} + \psi\right)} b_{h_2}(t) \right) = 0$$

Podem fer,

$$b_{h_1}(t) = b_{h_1}(t) = B_{FI} \text{sinc}(B_{FI}t) \rightarrow [1] \quad \lambda = \frac{1}{4} \left(e^{+j\phi} + e^{-j\left(\phi + \frac{\pi}{2} - \psi\right)} \right)$$

$$\rightarrow [2] \quad e^{-j\phi} + e^{+j\left(\phi + \frac{\pi}{2} + \psi\right)} = 0$$

$$e^{j(\pi - \phi)} = e^{+j\left(\phi + \frac{\pi}{2} + \psi\right)} \rightarrow \pi - \phi = \phi + \frac{\pi}{2} + \psi$$

$$\psi = \frac{\pi}{2} - 2\phi$$

$$\lambda = \frac{1}{4} \left(e^{+j\phi} + e^{-j(\phi + 2\phi)} \right) = e^{-j\phi} \cdot \frac{1}{2} \cos(2\phi)$$

El valor màxim el podem obtenir per $\phi = 0$.

4) tenim,

$$\text{Re} \left[\lambda \cdot b_U(t) \exp(j2\pi f_{FI}t) \right] = \text{Re} \left[e^{-j\phi} \frac{1}{2} \cos(2\phi) \cdot b_U(t) \exp(j2\pi f_{FI}t) \right] = \frac{1}{2} a(t) \cos(2\pi f_{FI}t)$$

estimem per tant que amb els següents valors es compliria la igualtat, si posem els filtres com en l'apartat anterior

$$b_U(t) = a(t)$$

$$\phi = 0$$

$$x_U(t) = a(t) \cos(2\pi(f_{OL} + f_{FI})t)$$

Solución problema 2

1)

$$y(t) = z(t) * h(t); z(t) = n(t) \cos 2\pi f_{OL} t$$

$$\begin{aligned} R_z(t+\tau, t) &= E\{z(t+\tau)z(t)\} = E\{n(t+\tau)n(t) \cos 2\pi f_{OL}(t+\tau) \cos 2\pi f_{OL}t\} = \\ &= \frac{1}{2} R_n(\tau) [\cos 2\pi f_{OL}\tau + \cos 2\pi f_{OL}(2t+\tau)] \end{aligned}$$

$z(t)$ es un proceso cicloestacionario con periodo $T = \frac{1}{2f_{OL}}$

$$\bar{R}_z(\tau) = \frac{1}{2} R_n(\tau) \cos 2\pi f_{OL}\tau$$

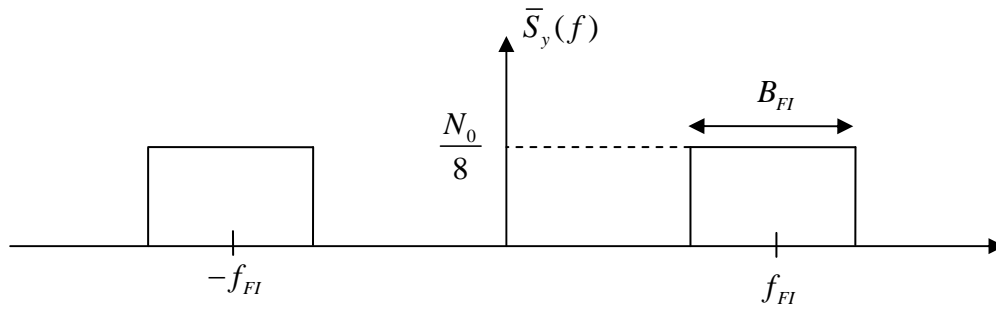
$$\begin{aligned} \bar{S}_z(f) &= \frac{1}{4} [S_n(f - f_{OL}) + S_n(f + f_{OL})] = \\ &= \frac{N_0}{8} \left[\Pi\left(\frac{f - 2f_{OL} - f_{FI}}{B_{FI}}\right) + \Pi\left(\frac{f - f_{FI}}{B_{FI}}\right) + \Pi\left(\frac{f + f_{FI}}{B_{FI}}\right) + \Pi\left(\frac{f + 2f_{OL} + f_{FI}}{B_{FI}}\right) \right] \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_y(t+\tau, t) &= E\{y(t+\tau)y(t)\} = E\left\{\int_{-\infty}^{\infty} z(t+\tau-\alpha)h(\alpha)d\alpha \int_{-\infty}^{\infty} z(t-\beta)h(\beta)d\beta\right\} = \\ &= \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} E\{z(t+\tau-\alpha)z(t-\beta)\} h(\alpha)h(\beta)d\alpha d\beta = \\ &= \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} R_z(t+\tau-\alpha, t-\beta)h(\alpha)h(\beta)d\alpha d\beta \end{aligned}$$

$y(t)$ es también un proceso cicloestacionario con el mismo periodo $T = \frac{1}{2f_{OL}}$

$$\begin{aligned} \bar{R}_y(\tau) &= \frac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} R_y(t+\tau, t)dt = \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \left[\frac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} R_z(t+\tau-\alpha, t-\beta)dt \right] h(\alpha)h(\beta)d\alpha d\beta = \\ &= \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \bar{R}_z(\tau+\beta-\alpha)h(\alpha)h(\beta)d\alpha d\beta = \bar{R}_z(\tau) * h(\tau) * h(-\tau) \end{aligned}$$

$$\bar{S}_y(f) = \bar{S}_z(f) |H(f)|^2 = \frac{N_0}{8} \left[\Pi\left(\frac{f - f_{FI}}{B_{FI}}\right) + \Pi\left(\frac{f + f_{FI}}{B_{FI}}\right) \right]$$



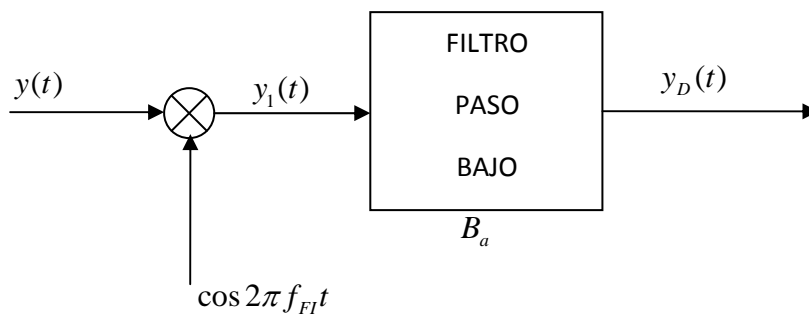
2)

$$y(t) = \frac{1}{2} a(t) \cos 2\pi f_{FI} t + n(t)$$

$$R_y(t + \tau, t) = E\{y(t + \tau)y(t)\} = \frac{1}{4} R_a(\tau) [\cos 2\pi f_{FI} \tau + \cos 2\pi f_{FI} (2t + \tau)] + R_n(\tau)$$

$$\bar{S}_y(f) = \frac{1}{8} [S_a(f - f_{FI}) + S_a(f + f_{FI})] + S_n(f)$$

Suponemos $y(t)$ salida filtro paso banda de recepción. Entonces: $2B_a \leq B_{FI}; B_a < f_{FI}$

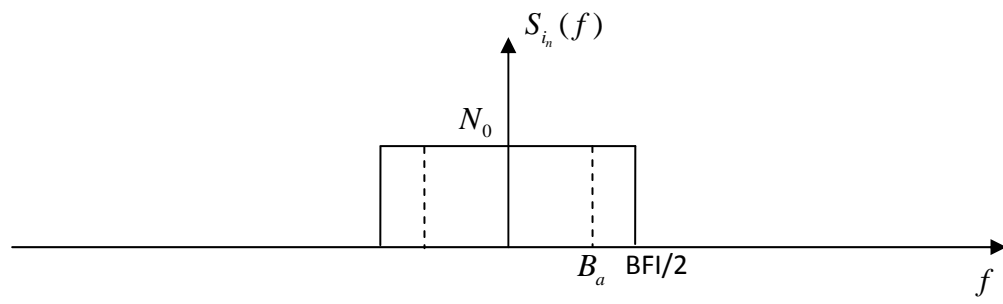


$$y_1(t) = y(t) \cos 2\pi f_{FI} t = \text{Re}\{b_y(t)e^{j2\pi f_{FI} t}\} \text{Re}\{e^{j2\pi f_{FI} t}\} = \frac{1}{2} \text{Re}\{b_y(t) + b_y(t)e^{j4\pi f_{FI} t}\}$$

$$y_D(t) = \frac{1}{2} \text{Re}\{b_y(t)\} = \frac{1}{4} a(t) + \frac{1}{2} i'_n(t)$$

$$P_{y_D} = \frac{1}{16} P_a + \frac{1}{4} P_{i'_n}$$

$i_n'(t)$ es la resultante de filtrar $i_n(t)$ con el filtro paso bajo.

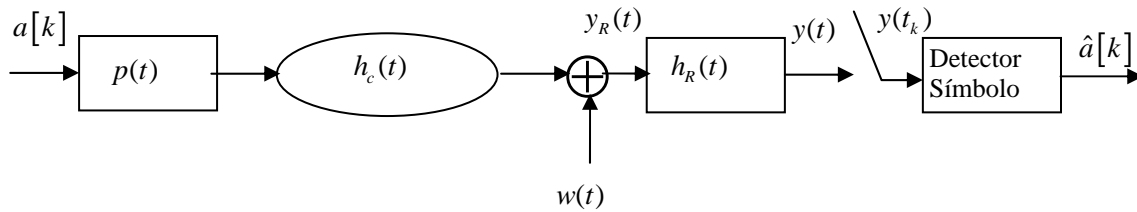


$$P_{y_0} = \frac{1}{16} P_a + \frac{B_a N_0}{2}$$

$$SNR_D = \frac{P_a}{8B_a N_0}$$

Ejercicio

Se considera el siguiente esquema de comunicaciones digitales banda base:



La secuencia de símbolos estadísticamente independientes $a[k]$ corresponde a una codificación de 2 niveles Unipolar: $a_m = \{0, +A\}$, de símbolos equiprobables. El pulso elegido en el transmisor, $p(t)$, es rectangular, de duración igual al tiempo de símbolo T y de energía unidad. El canal es ideal ($h_c(t) = \delta(t)$), $w(t)$ es un ruido blanco, gaussiano, estacionario, de media 0, y densidad espectral $S_w(f) = \frac{N_0}{2}$. El instante de muestreo es $t_k = (k+1)T$.

Se pide:

- a) Obtenga E_b , la energía media transmitida por bit.

Si el filtro receptor utilizado es

$$h_R(t) = \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t - \frac{T'}{2}}{T'}\right); \quad T' = (1 + \alpha)T; \quad 0 < \alpha < 0.5$$

- b) Obtenga la expresión de la señal a la salida del filtro **receptor** y dibuje la forma del pulso resultante en este punto. Identifique en las muestras $y(t_k)$, el término útil, ISI si hay y término de ruido. Caracterice estadísticamente el término de ruido.
- c) Dé las dos funciones de densidad de probabilidad de las muestras obtenidas condicionadas $f_y(y|0)$, $f_y(y|A)$ y diseñe el umbral de decisión óptimo.

En los 3 apartados restantes considere que el filtro receptor utilizado es

$$h_R(t) = \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t - \frac{T'}{2}}{T'}\right); \quad T' = (1 - \alpha)T; \quad 0 < \alpha < 0.5$$

- d) Obtenga la expresión de la señal a la salida del filtro **receptor** y dibuje la forma del pulso resultante en este punto. Identifique en las muestras $y(t_k)$, el término útil, ISI si hay y término de ruido. Caracterice estadísticamente el término de ruido.
- e) Dé las dos funciones de densidad de probabilidad de las muestras obtenidas condicionadas $f_y(y|0)$, $f_y(y|A)$ y diseñe el umbral de decisión óptimo.
- f) Calcule la probabilidad de error en función del cociente de energías $\frac{E_b}{N_0}$.

RESOLUCIÓN

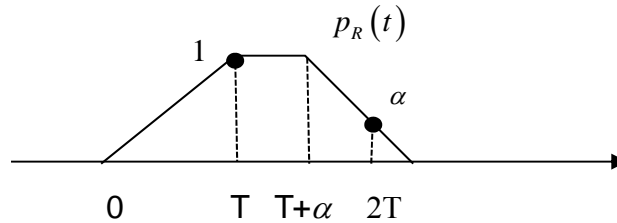
a) La energía media transmitida por bit para la modulación PAM 2Unipolar es:

$$E_b = \frac{1}{2} E[a_m^2] E_p = \frac{1}{2} (0 + A^2) = \frac{1}{2} A^2$$

b) La expresión de la señal a la salida del filtro adaptado es igual a:

$$\begin{aligned} y(t) &= \sum_{n=-\infty}^{+\infty} a[n] p(t-nT) * h_R(t) + w(t) * h_R(t) = \\ &= \sum_{n=-\infty}^{+\infty} a[n] p(t-nT) * \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t-\frac{T}{2}}{T}\right) + n(t) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} a[n] p_R(t-nT) + n(t) \\ p_R(t-nT) &= p(t) * \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t-\frac{T}{2}}{T}\right) = \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t-\frac{T}{2}}{T}\right) * \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t-\frac{T}{2}}{T}\right) \end{aligned}$$

El dibujo del pulso resultante es igual a:



Las muestras de señal quedan como:

$$\begin{aligned} y(t_k) &= \sum_{n=-\infty}^{+\infty} a[n] p_R((k+1)T - nT) + n(t_k) = \\ &= a[k] p_R(T) + a[k-1] p_R(2T) + n(t_k) = \\ &= a[k] + a[k-1]\alpha + n(t_k) \end{aligned}$$

En la expresión obtenida, el primer término es el término útil, el segundo término corresponde a la ISI y el tercero es la muestra de ruido.

Con $n(t_k)$, muestras de ruido gaussianas de media cero y varianza

$$\sigma^2 = \int_{-\infty}^{+\infty} S_w(f) |H_R(f)|^2 df = \frac{N_0}{2} \int_{-\infty}^{+\infty} |h_R(t)|^2 dt = \frac{N_0}{2} \frac{1}{T} \int_0^{T(1+\alpha)} 1 dt = \frac{N_0}{2} (1+\alpha)$$

c) Las muestras de señal condicionadas al símbolo 0 cumplen:

$$\begin{aligned} y(t_k)|0 &= a[k-1]\alpha + n(t_k) \\ \Rightarrow f_y(y|0) &= \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y)^2\right) + \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y-\alpha A)^2\right) \right) \end{aligned}$$

Las muestras de señal condicionadas al símbolo +A cumplen:

$$y(t_k)|+A = +A + a[k-1]\alpha + n(t_k)$$

$$\Rightarrow f_y(y|+A) = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y-A)^2\right) + \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y-(1+\alpha)A)^2\right) \right)$$

Cálculo del umbral óptimo:

$$P_e = \frac{1}{2} \left(\int_{+\gamma}^{+\infty} f_y(y|0) dy + \int_{-\infty}^{+\gamma} f_y(y|+A) dy \right) \Rightarrow$$

$$\frac{\partial P_e}{\partial \gamma} = 0 \Rightarrow f_y(\gamma|0) = f_y(\gamma|A)$$

$$\frac{1}{2} \left(\frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(\gamma-A)^2\right) + \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(\gamma-(1+\alpha)A)^2\right) \right) =$$

$$\frac{1}{2} \left(\frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}\gamma^2\right) + \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(\gamma-\alpha A)^2\right) \right) \Rightarrow$$

$$\gamma = \frac{1+\alpha}{2} A$$

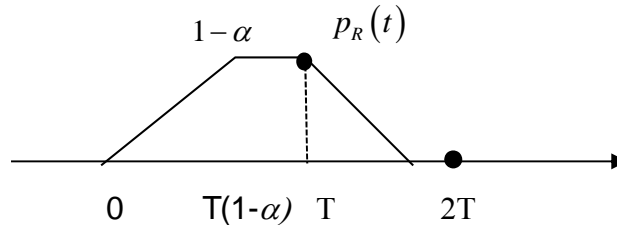
El anterior umbral se podría también deducir gráficamente.

d) En este caso la expresión de la señal a la salida del filtro adaptado es igual a:

$$y(t) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} a[n] p_R(t-nT) + n(t)$$

$$p_R(t-nT) = \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t-nT}{T}\right) * \frac{1}{\sqrt{T}} \Pi\left(\frac{t-nT}{T}\right)$$

Y el dibujo del pulso resultante es igual a:



Las muestras de señal quedan como:

$$y(t_k) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} a[n] p_R((k+1)T - nT) + n(t_k) =$$

$$a[k] p_R(T) + n(t_k) = a[k](1-\alpha) + n(t_k)$$

En la expresión obtenida, el primer término es el término útil, la ISI es nula y el segundo es la muestra de ruido.

Con $n(t_k)$, muestras de ruido gaussianas de media cero y varianza

$$\sigma^2 = \int_{-\infty}^{+\infty} S_w(f) |H_R(f)|^2 df = \frac{N_0}{2} \int_{-\infty}^{+\infty} |h_R(t)|^2 dt = \frac{N_0}{2} \frac{1}{T} \int_0^{T(1-\alpha)} 1 dt = \frac{N_0}{2} (1-\alpha)$$

e) Las muestras de señal condicionadas al símbolo 0 cumplen:

$$y(t_k)|0 = n(t_k) \Rightarrow f_y(y|0) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y)^2\right)$$

Las muestras de señal condicionadas al símbolo +A cumplen:

$$y(t_k)|+A = +A(1-\alpha) + n(t_k) \Rightarrow f_y(y|+A) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y - (1-\alpha)A)^2\right)$$

Cálculo del umbral óptimo:

$$\begin{aligned} P_e &= \frac{1}{2} \left(\int_{+\gamma}^{+\infty} f_y(y|0) dy + \int_{-\infty}^{+\gamma} f_y(y|+A) dy \right) \Rightarrow \\ \frac{\partial P_e}{\partial \gamma} &= 0 \Rightarrow f_y(\gamma|0) = f_y(\gamma|A) \\ \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}\gamma^2\right) &= \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(\gamma - (1-\alpha)A)^2\right) \Rightarrow \\ \gamma &= \frac{1-\alpha}{2} A \end{aligned}$$

El anterior umbral se podría también deducir gráficamente.

f) Y la probabilidad de error es igual a:

$$\begin{aligned} P_e &= \frac{1}{2} (\Pr(\text{error}|0) + \Pr(\text{error}|+A)) = \frac{1}{2} \left(\int_{\frac{A}{2}(1-\alpha)}^{+\infty} f_y(y|0) dy + \int_{-\infty}^{\frac{A}{2}(1-\alpha)} f_y(y|+A) dy \right) = \\ &= \frac{1}{2} \left(\int_{\frac{A}{2}(1-\alpha)}^{+\infty} \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y)^2\right) dy + \int_{-\infty}^{\frac{A}{2}(1-\alpha)} \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left(-\frac{1}{2\sigma^2}(y - (1-\alpha)A)^2\right) dy \right) = \\ &= \frac{1}{2} \left(\int_{+\frac{A}{2}\frac{(1-\alpha)}{\sigma}}^{+\infty} \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp\left(-\frac{1}{2}\lambda^2\right) d\lambda + \int_{-\infty}^{-\frac{A}{2}\frac{(1-\alpha)}{\sigma}} \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp\left(-\frac{1}{2}\lambda^2\right) d\lambda \right) \\ &= Q\left(\frac{A(1-\alpha)}{2\sigma}\right) = Q\left(\sqrt{\frac{A^2(1-\alpha)^2}{2N_0(1-\alpha)}}\right) = Q\left(\sqrt{(1-\alpha)\frac{E_b}{N_0}}\right) \end{aligned}$$

Si se quiere mantener, la probabilidad de error respecto al caso en que el filtro receptor se halla bien diseñado ($\alpha = 0$) se debería aumentar la energía media por bit en $10\log_{10}(1-\alpha)$ dB.