



Corso di Laurea in Ingegneria Informatica
COMUNICAZIONI NUMERICHE
II^a PROVA FACOLTATIVA – 10-06-09

Esercizio 1

Al ricevitore di Fig. 1 viene applicato il segnale PAM in banda passante $r(t) = \sum_i a_i g_T(t - iT) \cos(2\pi f_0 t) + w(t)$ con $f_0 \gg 1/T$, simboli a_i , indipendenti ed equiprobabili, appartenenti all'alfabeto $A \equiv [-1, 1]$. Il rumore $w(t)$ introdotto dal canale è Gaussiano, a media nulla, con densità spettrale di potenza $S_W(f) = \frac{N_0}{2} \cdot \{G_T(f - f_0) + G_T(f + f_0)\}$ dove $G_T(f) = \sqrt{T \cdot |f|} \text{rect}(fT/2)$ è lo spettro dell'impulso trasmesso $g_T(t)$. Nell'ipotesi che la risposta impulsiva del filtro in ricezione sia $g_R(t) = g_T(t)$, e che il decisore sia un comparatore a soglia zero con livelli ± 1 , si calcoli:

- 1) L'equivalente in banda base del ricevitore, rispetto alla frequenza f_0
- 2) L'energia trasmessa media per simbolo
- 3) La densità spettrale di potenza della componente di rumore all'uscita del filtro in ricezione $g_R(t)$
- 4) La risposta impulsiva del sistema e si verifichi la condizione di Nyquist.
- 5) La Probabilità di errore su Bit (BER).

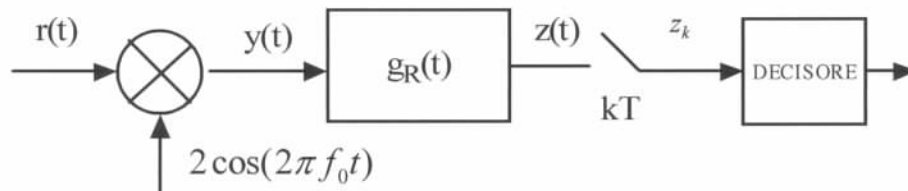


Fig.1

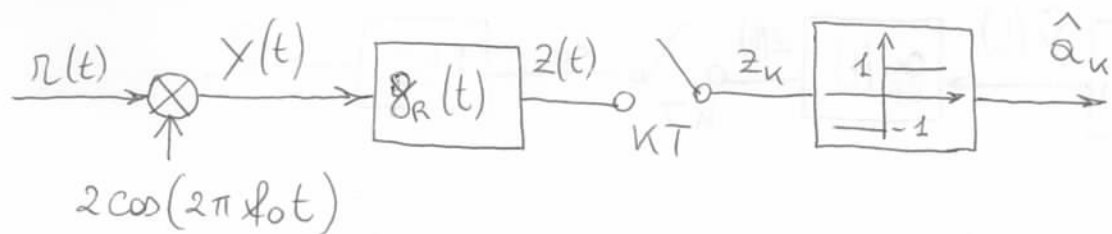
Esercizio 2

Si enunci il teorema di Lucky per un equalizzatore Zero Forcing (ZF) per un sistema PAM in banda base e se ne faccia uso per il calcolo dei coefficienti (p_{-1}, p_0, p_1) di un equalizzatore a tre prese, nell'ipotesi che risposta impulsiva numerica del sistema sia $g(k) = \frac{1}{4} \delta(k+1) + \delta(k) + \frac{1}{4} \delta(k-1)$.

Esercizio 3

Si definisca e si descrivano i principali parametri del quantizzatore "Mid-riser" di un sistema PCM.

ESERCIZIO 1



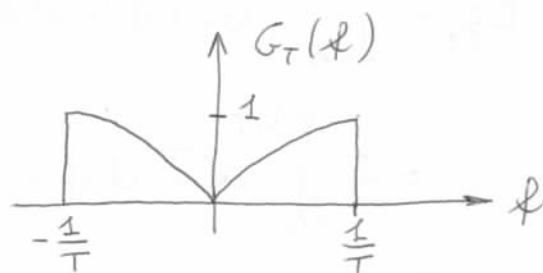
$$r(t) = s(t) + w(t)$$

$$\text{con } s(t) = \sum_i a_i g_T(t - iT) \cos(2\pi f_0 t)$$

$$w(t) \text{ Gaussiano, } \mu_w = 0 \quad \text{e} \quad S_w(f) = \frac{N_0}{2} [G_T(f - f_0) + G_T(f + f_0)]$$

$$G_T(f) = \sqrt{T} \sqrt{|f|} \text{ rect}(fT/2)$$

$$G_R(f) = G_T(f)$$



1. Equivalente in B.B. del rx

$$\tilde{r}(t) = \tilde{z}(t) + \tilde{w}(t)$$

$$\tilde{z}(t) = \sum_i a_i g_T(t - iT)$$

$$S_{\tilde{w}}(f) = 2N_0 G_T(f), \quad S_{w_c}(f) = S_{w_s}(f) = N_0 G_T(f)$$

$$r(t) = \text{Re} \left\{ \tilde{r}(t) e^{j\omega_0 t} \right\} = \frac{\tilde{r}(t) e^{j\omega_0 t} + \tilde{r}^*(t) e^{-j\omega_0 t}}{2}$$

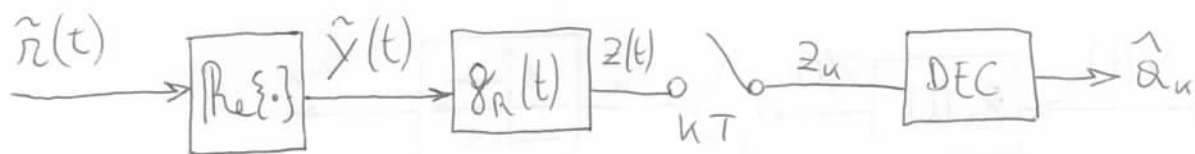
Ricordando che:

$$2 \cdot \cos(\omega_0 t) = e^{j\omega_0 t} + e^{-j\omega_0 t}$$

$$\Rightarrow 2 r(t) \cos(\omega_0 t) = \frac{\tilde{r}(t) e^{j2\omega_0 t}}{2} + \underbrace{\frac{\tilde{r}(t) + \tilde{r}^*(t)}{2}}_{= \text{Re} \{ \tilde{r}(t) \}} + \frac{\tilde{r}^*(t) e^{-j2\omega_0 t}}{2}$$

= $\text{Re} \{ \tilde{r}(t) \}$, questa è la componente in BB che è la sola parte del segnale che passa dal filtro in ricezione $g_R(t)$

Di conseguenza, l'eq. in B.B. del ricevitore sarà:

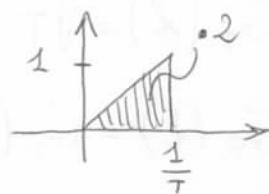


2. Energia media trasmessa per simbolo \bar{E}_T

$$\bar{E}_T = E_{g_T} / 2$$

$$E_{g_T} = \int_{-\infty}^{+\infty} |G_T(f)|^2 df = \int_{-1/T}^{1/T} |f| T df =$$

$$= 2 \int_0^{1/T} f T df = 2 \cdot \frac{1}{T} \cdot \frac{1}{2} = \frac{1}{T}$$



$$\Rightarrow \bar{E}_T = \frac{1}{2T}$$

3. La d.s.p. della componente di rumore all'uscita di $g_R(t)$

$$\tilde{y}(t) = s_c(t) + w_c(t) \quad \text{dove} \quad s_c(t) = \hat{s}(t) = \sum_i a_i g_T(t - iT)$$

$$z(t) = z_c(t) + n_c(t) \quad \text{dove} \quad z_c(t) = \sum_i a_i g(t - iT)$$

$$\text{con } g(t) = g_T(t) \otimes g_R(t)$$

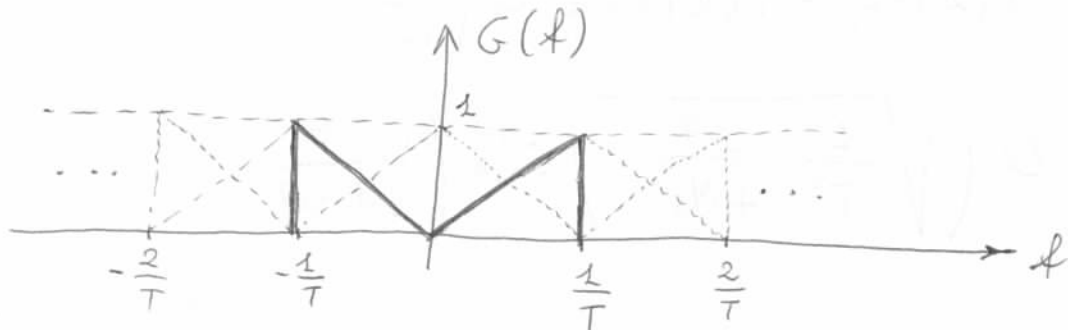
$$\Rightarrow S_{n_c}(f) = S_{w_c}(f) |G_R(f)|^2 = N_0 |G_T(f)|^3 =$$

$$= N_0 T^{3/2} |f|^{3/2} \text{rect}(fT/2)$$

(2)

4. La risposta impulsiva del sistema e verificare le condizioni di Nyquist

$$G(f) = G_T(f) \cdot G_R(f) = |G_T(f)|^2 = T |f| \operatorname{rect}(fT/2)$$



La condizione di Nyquist in frequenza:

$$\sum_k G\left(f - \frac{k}{T}\right) = 1 \quad \text{è verificabile graficamente}$$

$$\Rightarrow g(kT) = \begin{cases} \frac{1}{T} & k=0 \\ 0 & k \neq 0 \end{cases}$$

5. La probabilità d'errore su bit (BER)

$$Z_k = g(0) \cdot a_k + n_{ck} = \frac{1}{T} a_k + n_{ck}$$

$$n_{ck} \in \mathcal{N}(0, \sigma_{nc}^2)$$

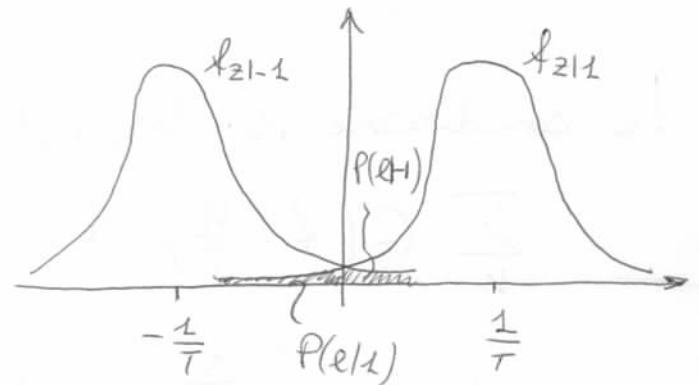
$$\begin{aligned} \sigma_{nc}^2 &= \int_{-\infty}^{+\infty} S_{nc}(f) df = N_0 T^{3/2} \cdot 2 \int_0^{1/T} f^{3/2} df = \\ &= 2 N_0 T^{3/2} \cdot \frac{2}{5} f^{5/2} \Big|_0^{1/T} = \frac{4 N_0}{5} T^{3/2} \frac{1}{T^{3/2} \cdot T} = \\ &= \frac{4 N_0}{5 T} \end{aligned}$$

$$\text{BER} = P(e) = P(1) P(-\hat{1} | 1) + P(-1) P(\hat{1} | -1)$$

$$P(-\hat{1} | 1) = P(e | 1) = Q\left(\frac{\mu_{z|1} - \lambda}{\sigma_{nc}}\right) = Q\left(\frac{1/T}{\sigma_{nc}}\right)$$

$$P(\hat{1} | -1) = P(e | -1) = P(e | 1) = Q\left(\frac{1/T}{\sigma_{nc}}\right)$$

$$\Rightarrow \text{BER} = Q\left(\sqrt{\frac{1}{T^2} \cdot \frac{5T}{4N_0}}\right) = Q\left(\sqrt{\frac{5}{4N_0T}}\right)$$



$$q(k) = \sum_{l=-1}^1 p_l g(k-l)$$

risposta impulsiva del
sistema con equalizzatore

Teo di Lucky : $q(k) = \begin{cases} 1 & k=0 \\ 0 & k=\pm 1 \end{cases} \quad \text{se } D_{IN} < 1$

$$g(k) = \frac{1}{4} \delta(k+1) + \delta(k) + \frac{1}{4} \delta(k-1)$$

$$D_{IN} = (M-1) \frac{\sum_{j \neq 0} |g(j)|}{g(0)} = \frac{1/4 + 1/4}{1} = \frac{1}{2} < 1$$

$$\begin{cases} q(0) = p_{-1} g(1) + p_0 g(0) + p_1 g(-1) = 1 \\ q(1) = p_{-1} g(2) + p_0 g(1) + p_1 g(0) = 0 \\ q(-1) = p_{-1} g(0) + p_0 g(-1) + p_1 g(-2) = 0 \end{cases}$$

Dal momento che : $g(1) = g(-1) = 1/4$, $g(0) = 1$, $g(\pm 2) = 0$

$$\begin{cases} q(0) = p_{-1}/4 + p_0 + p_1/4 \\ q(1) = p_0/4 + p_1 = 0 \\ q(-1) = p_{-1} + p_0/4 = 0 \end{cases}$$

Dalla 1° eq :

$$-\frac{1}{16} p_0 + p_0 - \frac{1}{16} p_0 = 1 \Rightarrow p_0 = \frac{14}{16} = \frac{7}{8}$$

$$p_1 = -\frac{2}{7} = p_{-1}$$