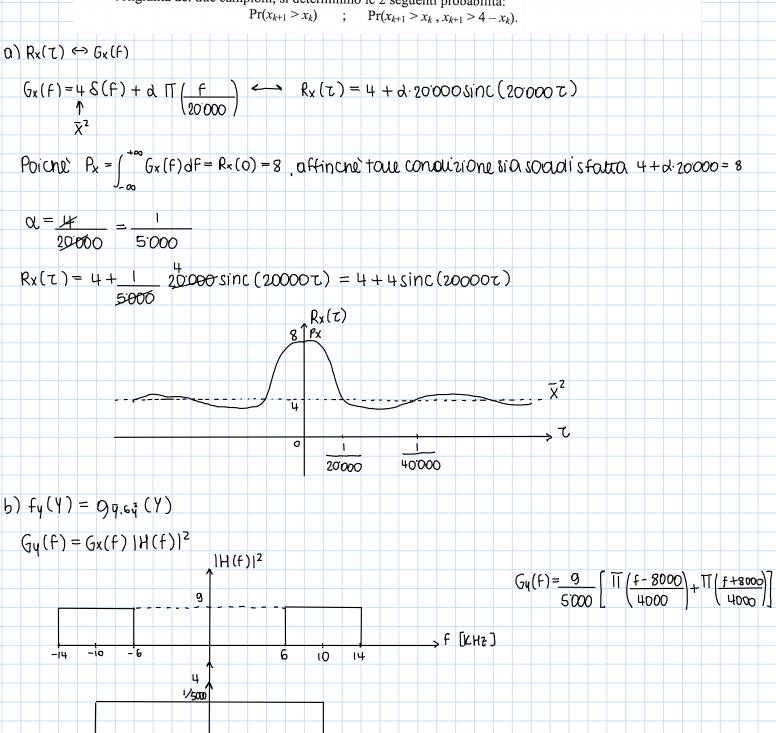
Problema no. 1

-10

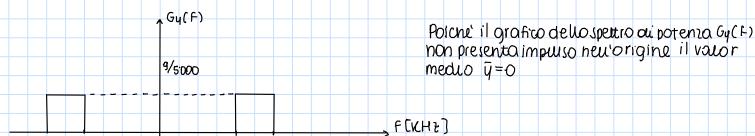
Un processo aleatorio, $\{x(t)\}$, stazionario e Gaussiano, ha valor medio pari a 2 e potenza pari a 8. Lo spettro di densità di potenza di $\{x(t)\}$ è un rettangolo centrato nell'origine con frequenza massima di 10 kHz più un impulso di Dirac posto nell'origine. Il processo $\{x(t)\}$ viene elaborato da un filtro passa-banda ideale avente frequenza centrale di 10 kHz, larghezza di banda di 8 kHz e guadagno d'ampiezza pari a 3. Il processo all'uscita è chiamato $\{y(t)\}$. Il processo $\{y(t)\}$ così generato viene filtrato in un blocco non lineare che eleva al quadrato il segnale posto al suo ingresso. Il processo che si troverà all'uscita del blocco non lineare sarà anch'esso stazionario e verrà chiamato $\{z(t)\}$.

- 1. Determinare l'espressione analitica della funzione di autocorrelazione di $\{x(t)\}$ e tracciarne un disegno.
- 2. Determinare (in tutti i dettagli) le espressioni analitiche delle funzioni di densità di probabilità dei processi $\{y(t)\}$ e $\{z(t)\}$.
- 3. Si torni a considerare $\{x(t)\}$ e si supponga di campionarlo a frequenza di 40 kHz. Chiamato x_k il k-esimo campione di una realizzazione di $\{x(t)\}$ e sapendo che $x_k = 0.5$, calcolare la stima lineare MSE del campione successivo, x_{k+1} . Inoltre, ragionando sulla funzione di densità di probabilità congiunta dei due campioni, si determinino le 2 seguenti probabilità:



, f [KHz]

10



$$P_{y} = \int_{-\infty}^{+\infty} G_{y}(f) df = 2 \cdot \int_{0}^{+\infty} G_{y}(f) df = 2 \cdot \frac{9}{5.000} + 0.000 = 14.4 = 6^{2}$$

$$= > f_{y}(y) = \frac{1}{\sqrt{217.14.4}} e^{-\frac{y^{2}}{2} \cdot 14.4} = 9 \circ 14.4 (y)$$

Anche 4(+) e' gaussiano poiche' ottenuto come filtraggio LTI di x(+), anch'esso gausianno.

$$I = O(y) = y^2$$
 $Z = Y^2$ $\forall Z > O$

le soluzioni possibili sono
$$y_1 = \sqrt{2}$$

 $y_2 = -\sqrt{2}$

$$g'(y) = 2y$$
 $g'(y_1) = 2\sqrt{Z}$ $g'(y_2) = -2\sqrt{Z}$

$$= \begin{cases} f_{2}(Z) = \begin{cases} f_{4}(Z_{1}) + f_{4}(Z_{2}) = \frac{1}{\sqrt{2\pi \cdot 1^{4} \cdot 4}} & \frac{1}{\sqrt{2}} e^{-2/2 \cdot 14 \cdot 4} \end{cases}$$
 se $Z > 0$

$$0 \qquad \text{Outrimenti}$$

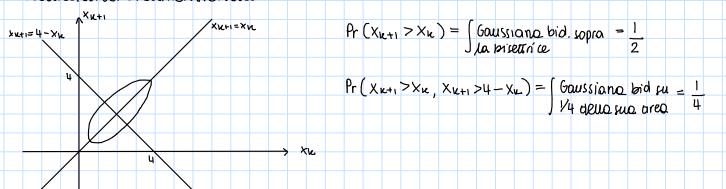
$$() \hat{x}_{\kappa+1} = A \times_{\kappa} + B$$

$$A = \rho_{xx,xu+1} \frac{\sigma_{xx+1}}{\sigma_{xx}} = \rho_{xx,xu+1} = \frac{\rho_{xx,xu+1}}{\rho_{xx}} = \frac{\rho_{xx,xu+1}}{\rho_{xx,xu+1}} = \frac{\rho_{xx,xu+1}}{\rho_{xx}} = \frac{\rho_{xx,xu+1$$

$$B = \bar{x}_{k+1} - A\bar{x}_k = 2 - 0.64 \cdot 2 = 0.72$$

$$\hat{X}_{K+1} = 0.64 \cdot 0.5 \cdot 0.72 = 1.04$$

La densita congiunta f...... ha una sezione euittica il cui asse maggiore coincide con la bisettrice (Gaussiana bidimensionale)



Problema no. 2 Un segnale x(t), normalizzato in ampiezza, avente potenza $S_x = 0.3$ e uno spettro in banda-base con frequenza massima W = 10 kHz, viene modulato attraverso lo schema di figura, in cui $T = 2.10^{-6} \text{ s}$. Il segnale modulato così prodotto, xc(t), viene trasmesso su un canale ideale, con larghezza di banda pressoché illimitata e attenuazione L = 30 dB. All'uscita del canale agisce un rumore AWGN avente spettro di densità di potenza $G_n(f) = \eta/2 = 0.5 \cdot 10^{-11}$ W/Hz. 1. Determinare l'espressione del segnale trasmesso sul canale, di che modulazione si tratta e quale sia la potenza trasmessa. 2. Calcolare il rapporto segnale-rumore a destinazione ottenibile con un demodulatore ideale (per quel tipo di modulazione) e calcolare come esso si modifichi nel caso in cui l'oscillatore locale del demodulatore sia sfasato di 18.4° rispetto al segnale modulato ricevuto. 3. Tornando all'ipotesi di utilizzare un demodulatore ideale, calcolare i rapporti segnale-rumore in pre-rivelazione e a destinazione qualora il rumore additivo all'uscita del canale non sia bianco ma abbia, nella banda di interesse, un spettro di densità di potenza: $G_n(f) = \frac{\eta}{2} + \frac{\eta}{4} \cdot \frac{|f| - 5 \cdot 10^5}{10^4}$ $f_{centr} = 500 \text{ kHz}$ Banda = 20 kHz $\sum_{k} \delta(t - kT)$ $h(t) = \pi\left(\frac{t}{T/2}\right)$ $Q(t) = \prod \left(\frac{t}{T/2}\right) * \sum_{\kappa} \delta(t - \kappa T)$ con $T = 2 \cdot 10^{-6}$ 1 F $Q(f) = \frac{7}{2} \operatorname{sinc}\left(\frac{7}{2}f\right) \cdot \frac{1}{7} \sum_{n} \delta(f - \frac{n}{7}) = \frac{1}{2} \sum_{n} \operatorname{sinc}\left(\frac{n}{2}\right) \delta(f - \frac{n}{7})$ $X(f) * Q(f) = \frac{1}{2} \sum_{n} sinc(\frac{n}{2}) X(f - \frac{n}{T})$ J F [KHZ 10 490 SOO **-10** Dow BPF esce solux: $(f) = \frac{1}{2} \operatorname{sinc} \frac{1}{2} \left[X \left(f - \frac{1}{T} \right) + X \left(f + \frac{1}{T} \right) \right]$ $\chi_c(+) = sinc\frac{1}{2} \cdot \chi(+) \cdot cos(2\pi \frac{1}{7} t) = 0.64 \times (+) cos(2\pi \cdot 50010^3 t)$ Si tratta di modulazione DSB con ampiezza Ac = 0,64 e fc = 500·103 \Rightarrow $S_7 = A_c^2 S_x = \frac{0.64^2}{2} \cdot 0.3 = 0.06$ BT = 2W = 20:000 HZ 2. Nel caso in cui il demodulatore sia ideale il rapporto segnale-rumore a destinazione sara $\left(\frac{S}{N}\right)_{D} = \gamma = \frac{ST}{L \eta W} = \frac{0.06}{10^{3} \cdot 10^{-11} \cdot 10^{4}} = 0.06 \cdot 10^{4} = 600 = 27.7 dB$ Nei coso in an il demoduratore sia sfasoto avvemo una differenza data da un fattore cos (E)

$$\left(\frac{S}{N}\right)_{b} = \chi \cdot \omega s^{2}(E) = \frac{ST}{L\eta W} \cdot \omega s^{2} | 8,4 = 600 \cdot 0,9 = 540 = 27.3 dB$$

3.
$$Gn(f) = \frac{\eta}{2} + \frac{\eta}{4} \cdot \frac{|f| - 5 \cdot 10^5}{10^4}$$

$$NR = \begin{cases} Gn(f)df = 2 \cdot \frac{1}{12} \cdot 20.000 = 2.10^{-3} \end{cases}$$

$$S_R = S_T = 0.06 \cdot 10^{-3} = 6.10^{-5}$$

$$\left(\frac{S}{N}\right)_{R} = \frac{SR}{NR} = \frac{6 \cdot 10^{-5}}{2 \cdot 10^{-7}} = 300$$

A destinazione:

- segnale utile
$$0.64 \times (+) = > S_b = 0.64^2 S_x$$

- rumore
$$n_i(t)$$
 11 cui spectro sara [$G_n(f-500\cdot 10^3)+G_n(f+500\cdot 10^3)$] $\Pi\left(\frac{f}{g_t}\right)$

500 510 f [KHI]

$$\left(\frac{S}{N}\right)_{D} = \frac{Ac^{2} \cdot S_{X}}{N \cdot 2 \cdot W \cdot L} = \chi = 600 = 27.8 \text{ dB}$$