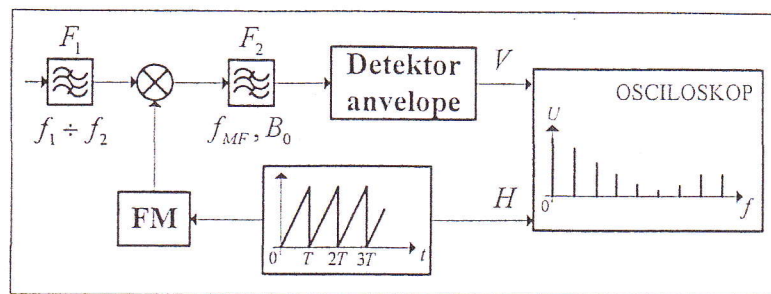


Zadaci

1. Na slici je prikazana blok šema spektralnog analizatora koji radi u opsegu učestanosti od  $f_1$  do  $f_2$ . Ove učestanosti su promenljive tako da  $f_1$  odgovara minimalnoj a  $f_2$  maksimalnoj učestanosti u spektru signala koji se analizira. Rezolucija analizatora određena je širinom propusnog



opsega filtra  $F_2$ , pri čemu njegova centralna učestanost iznosi  $f_{MF}=1\text{MHz}$ . Na izlazu iz FM modulatora dobija se signal čija se učestanost nosioca linearno menja u opsegu od  $(f_{MF}+f_1)$  do  $(f_{MF}+f_2)$ . Perioda testerastog modulišućeg signala iznosi  $T \leq 196\text{ms}$ . Na ulaz u prikazani analizator dovodi se FM signal. Modulacija je izvršena sinusoidalnim modulišućim signalom učestanosti  $f_m$ . Učestanost nosioca je  $f_0=90\text{MHz}$ , a maksimalna devijacija učestanosti je  $\Delta f_0=24\text{kHz}$ . Izračunati minimalnu vrednost učestanosti modulišućeg signala i odgovarajuće granične učestanosti filtra  $F_1$ , da bi se na izlazu iz spektralnog analizatora videle značajne spektralne komponente analiziranog FM signala.

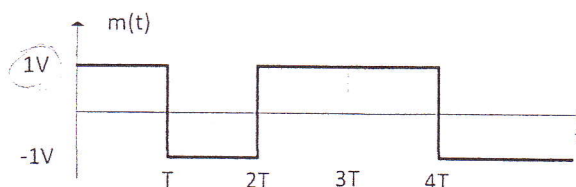
2. Dvadeset pet nezavisnih telefonskih signala, čije su maksimalne učestanosti u spektru  $3.3\text{kHz}$ , odabiraju se učestanošću  $8\text{kHz}$  a zatim vremenski multipleksiraju.

Izračunati minimalno potrebnu širinu propusnog opsega sistema za prenos u OOU, ako se prenos obavlja na sledeći način:

- Koristi se PAM. (2 poena)
- Koristi se PPM pri čemu rezolucija (mogući vremenski pomeraj impulsa) iznosi 5% maksimalno mogućeg trajanja impulsa. (3 poena)
- Koristi se PCM pri čemu rezolucija po amplitudi iznosi bar 0.5%. (5 poena)

Pitanja

3. Modulišući signal čiji je talasni oblik prikazan na slici, prenosi se postupkom FM ili postupkom PM. Učestanost nosioca je  $100\text{MHz}$ . Ukoliko su konstante modulatora jednake  $k_{FM}=10^5\text{ Hz/V}$ ,  $k_{PM}=\pi/2\text{ rad/V}$ , skicirati talasne oblike FM i PM signala!



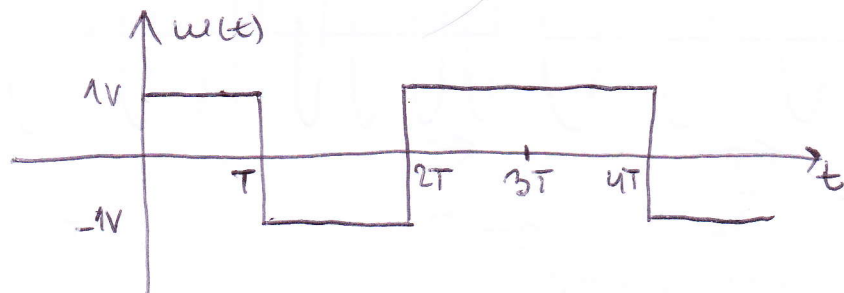
4. Signal govora, čija je maksimalna učestanost u spektru  $f_m=4\text{kHz}$ , prenosi se postupkom PCM u OOU. Primenjena je ravnomerna kvantizacija.

- Izvesti izraz za odnos  $S/N$  na izlazu iz prijemnika, ako je verovatnoća greške  $P_e$ . (5 poena)
- Objasniti mehanizam nastanka praga prijema kod PCM. Kako se definiše prag prijema? (5 poena)

5. Dokazati Parsevalovu teoremu za signal  $g(t)=\exp(-at)x_H(t)$ ,  $a>0$ , gde je  $x_H(t)$  Haevisideova funkcija!

P3  $K_{FM} = 10^5 \text{ Hz/V}$   $K_{PM} = \frac{\pi}{2} \text{ rad/s}$   $\omega_0 = 100 \text{ MHz}$   $T = \frac{2\pi}{\omega_0}$  27.8.2011.

FM u PM



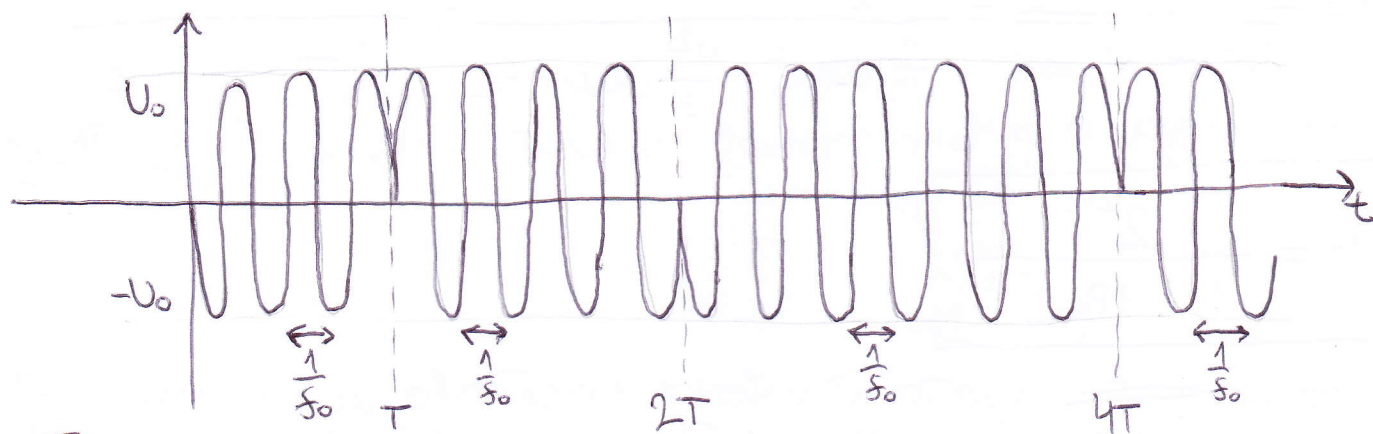
PM  $K_{PM} = U_0 \cos(\omega_0 t + \Delta\phi_0 \cdot u_m(t))$   
 $\Delta\phi_0 = K_{PM} U_m$

$$0 \leq t \leq T \Rightarrow U_0 \cos(\omega_0 t + \frac{\pi}{2}) = -U_0 \sin(\omega_0 t)$$

$$T \leq t \leq 2T \Rightarrow U_0 \cos(\omega_0 t - \frac{\pi}{2}) = U_0 \sin(\omega_0 t)$$

$$2T \leq t \leq 4T \Rightarrow U_0 \cos(\omega_0 t + \frac{\pi}{2}) = -U_0 \sin(\omega_0 t)$$

$$t \geq 4T \Rightarrow U_0 \cos(\omega_0 t - \frac{\pi}{2}) = U_0 \sin(\omega_0 t)$$



FM  $U_{FM} = U_0 \cos(\omega_0 t + \Delta\omega_0 \int u_m(t) dt)$   $\omega = \frac{\Delta f_0}{f_m} = \frac{K_{FM} \cdot U_m}{f_m}$

$$0 \leq t \leq T \quad U_0 \cos(\omega_0 t + 2\pi K_{FM} U_m t) = U_0 \cos((\omega_0 + 10^5 \cdot 2\pi) \cdot t)$$

$$T \leq t \leq 2T \quad U_0 \cos(\omega_0 t - 2\pi K_{FM} U_m t) = U_0 \cos((\omega_0 - 10^5 \cdot 2\pi) \cdot t)$$

$$2T \leq t \leq 4T \quad U_0 \cos((\omega_0 + 10^5 \cdot 2\pi) \cdot t)$$

$$t \geq 4T \quad U_0 \cos((\omega_0 - 10^5 \cdot 2\pi) \cdot t)$$

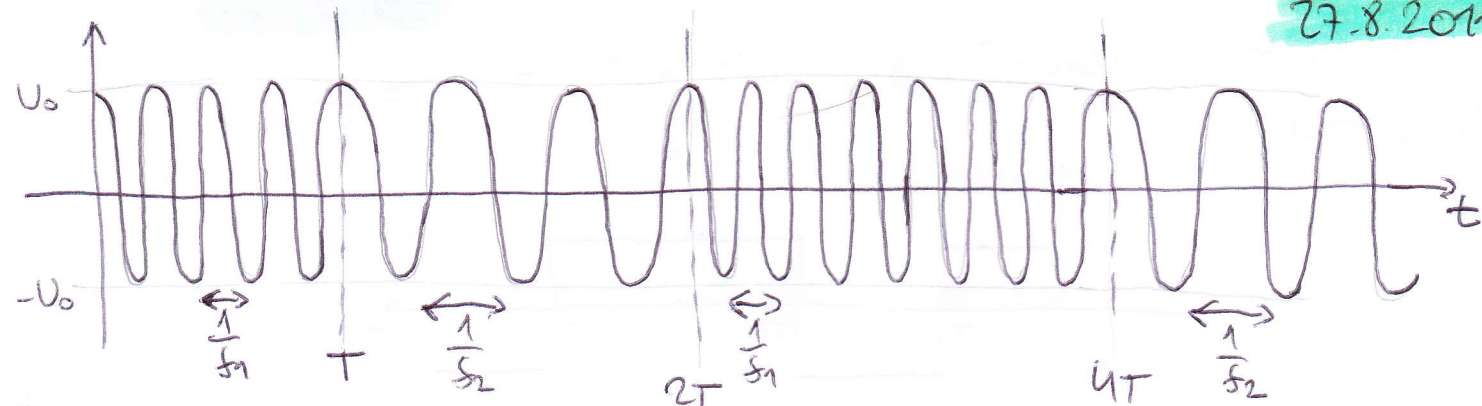
$$f = \frac{\omega}{2\pi}$$

$$f_1 = \frac{\omega_0}{2\pi} + 10^5 = \frac{100 \cdot 10^6}{2\pi} + 10^5 = 1592 \cdot 10^5 \text{ Hz}$$

$$f_2 = \frac{\omega_0}{2\pi} - 10^5 = \frac{100 \cdot 10^6}{2\pi} - 10^5 = 1582 \cdot 10^5 \text{ Hz}, \quad f_1 > f_2$$



27.8.2011.



④  $f_m = 4 \text{ kHz}$  PCM y 00V

а)  $\left(\frac{S}{N}\right)_i = ?$

$$E\{u^2(t)\} = \overline{u^2(t)} = \frac{1}{12} q^2 (\Delta u)^2 \rightarrow \text{сигнал}$$

$$E\{e_q^2\} = \overline{e_q^2(t)} = \frac{1}{12} (\Delta u)^2 \rightarrow \text{шумка квантизацје}$$

$$E\{e_{ABGS}^2\} = \frac{q^2}{3} (\Delta u)^2 \cdot P_e \rightarrow \text{шум}$$

$$\left(\frac{S}{N}\right)_i = \frac{\overline{u^2(t)}}{e_q^2 + e_{ABGS}} = \frac{\frac{1}{12} q^2 (\Delta u)^2}{\frac{1}{12} (\Delta u)^2 + \frac{q^2}{3} (\Delta u)^2 P_e} = \frac{q^2}{1 + 4 q^2 \cdot P_e}$$

иako се ради о равнoмepнoј квантизацји дaкe  $q = 2^n$

$$\left(\frac{S}{N}\right)_i = \frac{2^{2n}}{1 + 4 P_e 2^{2n}}$$

в) Ефекат ~~шума~~ шpаба шpијема Насијаје кaдa oднoс  $\left(\frac{S}{N}\right)_i$  на улазу у шpијемник падне испод неке oдpеђене cpeднoсти. Пpат шpијема се дефинише кaкo oдa cpeднoсти  $\left(\frac{S}{N}\right)_i$  на улазу у шpијемник зa кoју је cpeднoсти  $\left(\frac{S}{N}\right)_i$  на излазу из шpијемника зa 1dB мања oд oднoса  $\left(\frac{S}{N}\right)_i$  квантизацје.

$$10 \log \left(\frac{S}{N}\right)_q - 10 \log \left(\frac{S}{N}\right)_{PCM} = 1 \text{ dB}$$

$$10 \log \left[ \frac{\left(\frac{S}{N}\right)_q}{\left(\frac{S}{N}\right)_{PCM}} \right] = 10 \log \left[ \frac{2^{2n}}{\frac{2^{2n}}{1 + 4 P_e 2^{2n}}} \right] = 10 \log (1 + 4 P_e 2^{2n}) = 1 \text{ dB}$$



Zadaci

1. Amplitudska karakteristika funkcije prenosa filtra na ulazu u prijemnik u kome se obavlja sinhrona demodulacija AM signala data je izrazom,

$$|H(jf)|^2 = \frac{1}{1 + [(f - f_0)/5 \cdot 10^3]^2} + \frac{1}{1 + [(f + f_0)/5 \cdot 10^3]^2}.$$

a) Nacrtati blok šemu prijemnika; (2 poena)

b) Odrediti srednju snagu signala na izlazu iz prijemnika ako je na njegovom ulazu prisutan signal  $u(t) = U_0 \cdot [1 + 0.5 \cos(2\pi \cdot 1000t)] \cdot \cos(2\pi f_0 t)$ , gde su  $U_0$  i  $f_0 \gg 1000 \text{ Hz}$  amplituda i učestanost nosioca; (3 poena)

c) Odrediti srednju snagu signala na izlazu iz prijemnika ako je na njegovom ulazu prisutan signal  $u(t) = U_0 [1 + m(t)] \cos(2\pi f_0 t)$ , gde je  $m(t)$  slučajan modulišući signal čija je maksimalna učestanost u spektru  $f_m = 5 \text{ kHz}$ , a SGSS je jednaka  $p_m = 5 \cdot 10^{-6} \text{ [W/Hz]}$ . (5 poena)

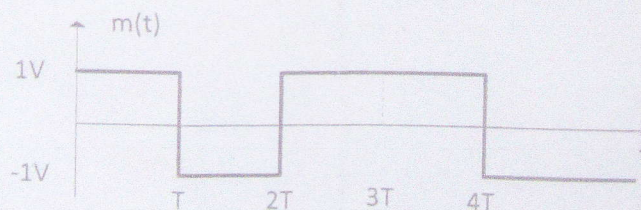
2.  $N = 120$  nezavisnih telefonskih signala prenose se postupkom FDM i dvostruke FM. Multipleksni FM-FDM signal koji se dobija nakon prve frekvencijske modulacije, ima maksimalnu učestanost u spektru  $3.06 \text{ MHz}$ . Učestanost nosioca drugog frekvencijskog modulatora i njegova maksimalna devijacija su  $7.1 \text{ GHz}$  i  $3.44 \text{ MHz}$ , respektivno.

Ako nivo srednje snage signala na ulazu u prijemnik na pragu prijema ne treba da bude manji od  $-116.6 \text{ dBW}$ , izračunati maksimalnu vrednost faktora šuma prijemnika.

Prag prijema nastupa kada vršna vrednost napona šuma na ulazu u prijemnik dostigne vrednost napona nosioca, pri čemu procenat vremena u kome ta vrednost može da bude prevaziđena iznosi  $\varepsilon = 0.0001\%$  nekog dovoljno dugog posmatranog vremenskog intervala.

Pitanja

3. Modulišući signal čiji je talasni oblik prikazan na slici, prenosi se postupkom FM ili postupkom PM. Učestanost nosioca je  $100 \text{ MHz}$ . Ukoliko su konstante modulatora jednake  $k_{FM} = 10^5 \text{ Hz/V}$ ,  $k_{PM} = \pi/2 \text{ rad/V}$ , skicirati talasne oblike FM i PM signala!



4. Uporediti SGSS ABGŠ na izlazima iz prijemnika za FM i PM. Objasniti njihov uticaj na odnos S/N na izlazu iz prijemnika.

5. Objasniti pojam "Ekvivalentni opseg šuma"! Ako je poznata funkcija prenosa sistema

$$H(jf) = \frac{10}{(j2\pi f + 1)(j2\pi f + 20)},$$

odrediti ekvivalentni opseg šuma!



P2

Проценту измена у које група средњих најбоња шума  $U_n^E$  на улазу у пријемник превазилази средњих најбоња шума је

$$\varepsilon = 0,0001\% = \int_{U_n}^{+\infty} \frac{U_n}{\sigma_n^2} e^{-\frac{U_n^2}{2\sigma_n^2}} dU_n = e^{-\frac{U_n^2}{2\sigma_n^2}} = e^{-P_{PP}/\sigma_n^2}$$

Где је  $P_{PP} = \frac{U_0^2}{2}$  средња снага FM сигнала на улазу у пријемник на улазу пријемника, и  $\sigma_n^2 = F_k T B_0$  средња квадратна средњих шума на улазу у пријемник, при чему је

$$B_0 = 2(\Delta f_0 + f_{\max}) = 13 \text{ MHz}$$

$$\Rightarrow F = \frac{P_{PP}}{k T B_0 \ln(1/\varepsilon)} \leq 3, \text{ где је } P_{PP} = 2,187 \text{ pW и } T_0 = 290 \text{ K}$$

P3

рођена у прелазном року!



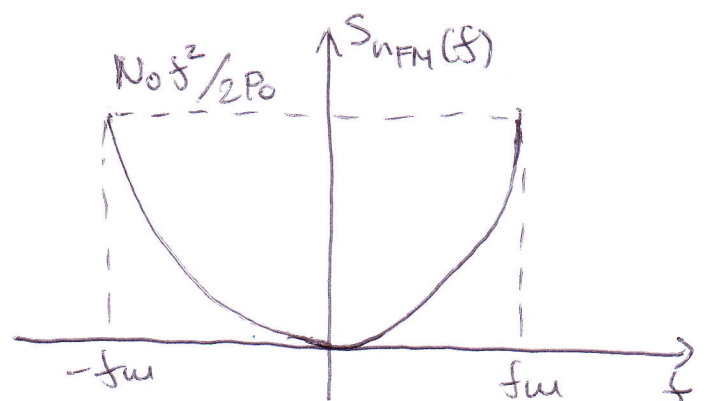
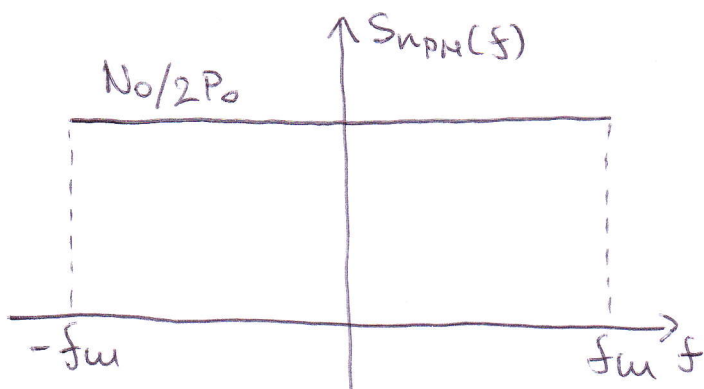
Р4: У случају фазне модулације SGSS шума на излазу из пријемника је

$$S_{\text{PM}}(f) = \text{SGSS} \left[ \frac{n_s(t)}{U_0} \right] = \frac{N_0}{2P_0}$$

док је код фреквенцијске модулације SGSS шума на излазу из пријемника једнака

$$S_{\text{FM}}(f) = \text{SGSS} \left[ \frac{n_s(t)}{2\pi U_0} \right] = \frac{N_0 f^2}{2P_0} \quad (*)$$

SGSS шума на излазу из пријемника PM и FM сигнала приказате су на слици





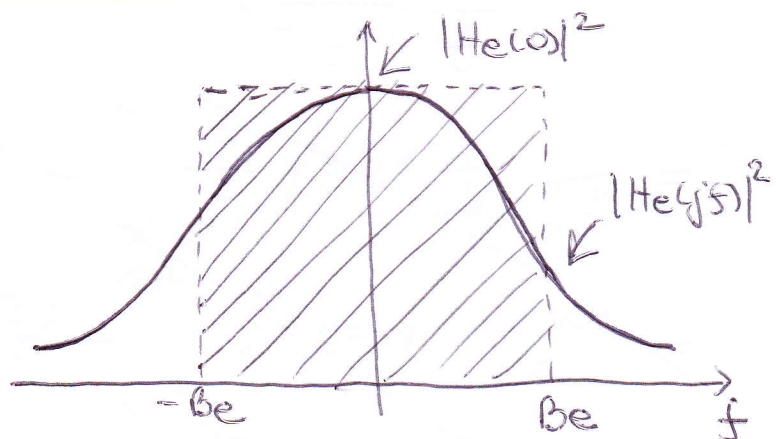
На основу анализе израза (\*) за однос  $\frac{S}{N}$  на излазу из приjemника FM сигнала, желимо да се повећавамамаксималнегелујацијеуспешаностиносмодаповећаваоднос  $(\frac{S}{N})$ , при чему се истовремено повећава и ширина пропусног опсега система, сачасно Карсоновом изразу. На тај начин на рачун пропусног опсега, добијаме се побољшање квалитета преноса, али уз извесна ограничења. ~~Нама~~ Нама, ширењем пропусног опсега система на рачун повећавамаксималнегелујације, повећава се средња снага штата шума на улазу у приjemник. Како средња снага корисног сигнала на улазу у приjemник остаје нети-промењена јасно је да ће се ширењем опсега добити у ситуацију када снага шума постоје једнака снази носнода и уколико се и даве повећава гелујација, снага шума постоје сета од снаге сигнала.

PS Еквивалентни опсет шума једног примера 2ве, тј. нискофреквенцијски еквивалентни има фзу преноса  $H_e(jf)$ , одређује се из услова да је средња снага опсега шума на излазу из идеалног LRF, која је гранична успешаности  $B_e$ , и која амплитудска карактеристика има средности  $|H_e(\omega)|$ :

$$P_{ni} = \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{N_0}{2} |H_e(jf)|^2 df = \frac{N_0}{2} 2 \cdot B_e H^2(\omega)$$

одатне се добија

$$2B_e = \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} |H_e(jf)|^2 df}{H_e^2(\omega)}$$





17.9.2011

$$H(j\omega) = \frac{10}{(1+j2\pi f)(20+j2\pi f)}$$

$$H_e^2(j\omega) = \left(\frac{10}{20}\right)^2 = \frac{1}{4}$$

$$\begin{aligned} & \frac{10}{(1+j2\pi f)(20+j2\pi f)} \cdot \frac{(1-j2\pi f)(20-j2\pi f)}{(1-j2\pi f)(20-j2\pi f)} = \frac{10(1-j2\pi f)(20-j2\pi f)}{(1+4\pi^2 f^2)(400+4\pi^2 f^2)} = \\ & = \frac{5(10-2\pi^2 f^2)}{100+401\pi^2 f^2+4\pi^4 f^4} - j \frac{5 \cdot 21\pi f}{100+401\pi^2 f^2+4\pi^4 f^4} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} |H(j\omega)|^2 &= \left(\sqrt{Re^2 + Im^2}\right)^2 = Re^2 + Im^2 \Rightarrow \frac{25((10-2\pi^2 f^2)^2 + (-21\pi f)^2)}{(100+401\pi^2 f^2+4\pi^4 f^4)^2} = \\ &= \frac{25(100+401\pi^2 f^2+4\pi^4 f^4)}{(100+401\pi^2 f^2+4\pi^4 f^4)^2} = \frac{25}{4\pi^4 f^4+401\pi^2 f^2+100} \end{aligned}$$

$$2Be = \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} |H(j\omega)|^2}{\frac{1}{4}} \Rightarrow Be = 2 \int_{-\infty}^{+\infty} |H(j\omega)|^2 df = 4 \int_0^{+\infty} |H(j\omega)|^2 df$$

$$\int \frac{25 df}{4\pi^4 f^4+401\pi^2 f^2+100} = \int \frac{25 df}{(4\pi^2 f^2+1)(\pi^2 f^2+100)}$$

$$\frac{25}{(4\pi^2 f^2+1)(\pi^2 f^2+100)} = \frac{A}{(4\pi^2 f^2+1)} + \frac{B}{(\pi^2 f^2+100)} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow (\pi^2 f^2+100) \cdot A + B(4\pi^2 f^2+1) = 25 \Rightarrow \begin{aligned} 100A+B &= 25 \\ A+4B &= 0 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow A = \frac{100}{399}, B = -\frac{25}{399}$$

$$\Rightarrow Be = \int_0^{+\infty} \frac{\frac{100}{399}}{f^2 + \left(\frac{1}{\pi}\right)^2} df - \int_0^{+\infty} \frac{\frac{25}{399}}{f^2 + \left(\frac{10}{\pi}\right)^2} df =$$

$$= \frac{100}{399} \frac{1}{\frac{1}{\pi}} \arctg \frac{\frac{1}{\pi}}{f} \Big|_0^{+\infty} - \frac{25}{399} \frac{1}{\frac{10}{\pi}} \arctg \frac{\frac{10}{\pi}}{f} \Big|_0^{+\infty} =$$

$$= \frac{100}{399} \pi \cdot \arctg \frac{1}{\pi f} \Big|_0^{+\infty} - \frac{25}{399} \frac{\pi}{10} \arctg \frac{10}{\pi f} \Big|_0^{+\infty} =$$

$$= -\frac{100 \cdot \pi^2}{2 \cdot 399} + \frac{25 \pi^2}{2 \cdot 399} = -\frac{75 \pi^2}{2 \cdot 399} = -\frac{25 \pi^2}{266}$$

$$B_e = \int_0^{+\infty} \frac{\frac{100}{399}}{f^2 + \left(\frac{1}{\pi}\right)^2} df - \int_0^{+\infty} \frac{\frac{25}{399}}{f^2 + \left(\frac{10}{\pi}\right)^2} df =$$

$$= \frac{100}{399} \cdot \frac{1}{\pi} \arctg \frac{f}{\frac{1}{\pi}} \Big|_0^{+\infty} - \frac{25}{399} \cdot \frac{1}{\frac{10}{\pi}} \arctg \frac{f}{\frac{10}{\pi}} \Big|_0^{+\infty} =$$

$$= \frac{100}{399} \pi \cdot \frac{\pi}{2} - \frac{25}{399} \frac{\pi}{10} \cdot \frac{\pi}{2} = \frac{100\pi^2}{2 \cdot 399} - \frac{25\pi^2}{10 \cdot 2 \cdot 399} =$$

$$= \frac{100\pi^2 - 25\pi^2}{10 \cdot 2 \cdot 399} = \frac{75\pi^2}{10 \cdot 2 \cdot 399} = \frac{65\pi^2}{532} = 1,2 \text{ Hz ?}$$

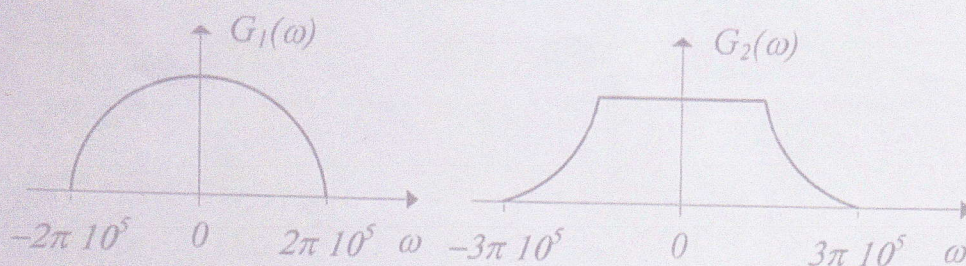


# TELEKOMUNIKACIJE 1

14. januar, 2012.

## Zadaci

1. Na slici su prikazani amplitudski spektri signala  $g_1(t)$  i  $g_2(t)$ .



Izračunati minimalne vrednosti učestanosti odabiranja za signala  $g_1(t)$ ,  $g_2(t)$ ,  $g_1^2(t)$ ,  $g_2^3(t)$  i  $g_1(t)g_2(t)$ !

2. Radio antena uperena u nebo ima temperaturu šuma 50K. Signal koji zauzima opseg učestanosti od 10MHz, vodi se iz antene direktno u pretpojačavač čije je pojačanje 35dB a faktor šuma 2dB. Izračunati srednju snagu šuma na izlazu iz pretpojačavača.

## Pitanja

3. Dat je izvor  $S = \{-5, -3, -1, 0, 1, 3, 5\}$  sa odgovarajućim apriori verovatnoćama  $P_i = \{0.05, 0.1, 0.1, 0.15, 0.05, 0.25, 0.3\}$ .

Ako se kvantizacija članova skupa obavlja na sledeći način,

$$q(-5) = q(-3) = -4$$

$$q(-1) = q(0) = q(1) = 0$$

$$q(3) = q(5) = 4$$

odrediti entropiju kvantiziranog skupa!

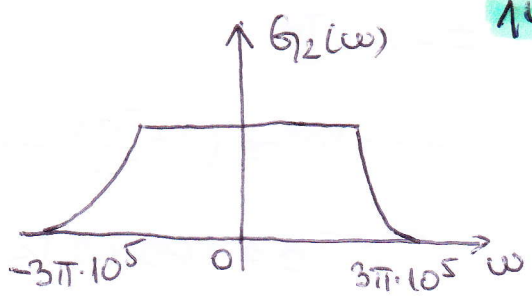
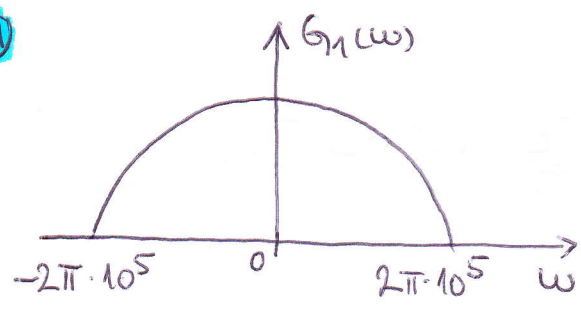
4. Da li je iskaz 'Signali koji su vremenski neograničeni imaju ograničen spektar' tačan? Objasniti i navesti primer. Ukoliko iskaz nije tačan navesti odgovarajući primer!

5. Objasniti princip DPCM!



21

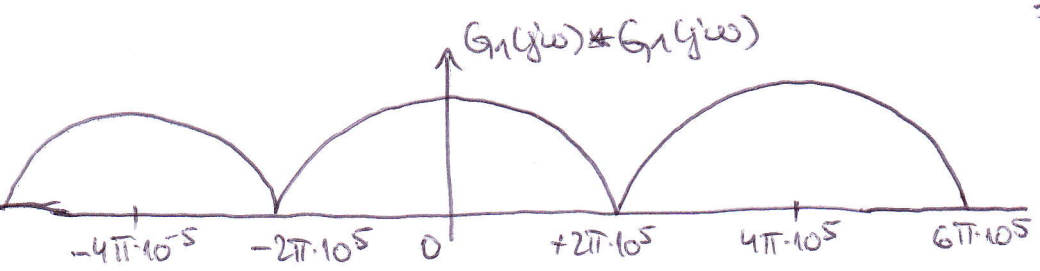
14.1.2012



$g_1(t) \Rightarrow f_m = 100 \text{ kHz} \Rightarrow f_{\text{sum}} = 2f_m = 200 \text{ kHz}$

$g_2(t) \Rightarrow 3\pi \cdot 10^5 = 2\pi f_m \Rightarrow f_m = \frac{3}{2} \cdot 10^5 = 150 \text{ kHz} \Rightarrow f_{\text{sum}} = 2f_m = 300 \text{ kHz}$

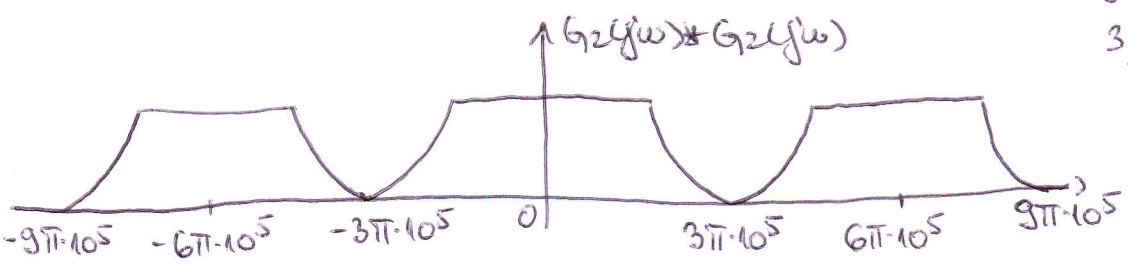
$y = g_1^2(t) \Rightarrow Y(j\omega) = G_1(j\omega) * G_1(j\omega)$



$g_1^2(t) \Rightarrow$   
 $\Rightarrow 4\pi \cdot 10^5 = 2\pi f_m$   
 $\Rightarrow f_m = 2 \cdot 10^5$   
 $\Rightarrow f_{\text{sum}} = 400 \text{ kHz}$

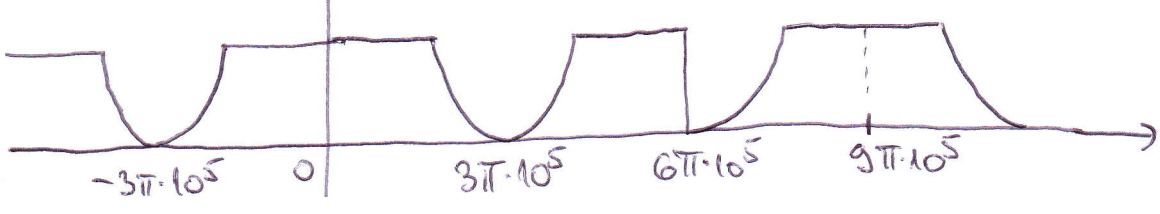
Нужно спаривать  
 багачей

$y = g_2^2(t) \Rightarrow Y(j\omega) = G_2(j\omega) * G_2(j\omega)$



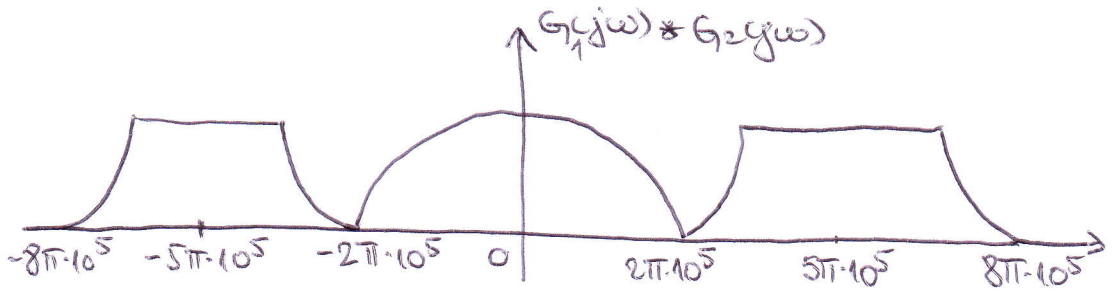
$g_2^2(t) \Rightarrow$   
 $3\pi \cdot 10^5 = 2\pi f_m$   
 $f_m = 300 \text{ kHz}$   
 $f_{\text{sum}} = 600 \text{ kHz}$

$y = g_2^3(t) \Rightarrow Y(j\omega) = (G_2(j\omega) * G_2(j\omega)) * G_2(j\omega)$



$g_2^3(t) \Rightarrow$   
 $9\pi \cdot 10^5 = 2\pi f_m$   
 $\Rightarrow f_m = 450 \text{ kHz}$   
 $f_{\text{sum}} = 900 \text{ kHz}$

$y(t) = g_1(t) \cdot g_2(t) \Rightarrow Y(j\omega) = G_1(j\omega) * G_2(j\omega)$



$g_1(t) \cdot g_2(t) \Rightarrow$   
 $5\pi \cdot 10^5 = 2\pi f_m$   
 $\Rightarrow f_m = 250 \text{ kHz}$   
 $f_{\text{sum}} = 500 \text{ kHz}$



(22)

$$T_A = 50 \text{ K}$$

$$B = 10 \text{ MHz}$$

$$F = 2 \text{ dB}$$

$$G = 35 \text{ dB}$$

$$P_{NI} = ?$$

$$T_0 = 290 \text{ K}$$

$$F = 1 + \frac{T_e}{T_0}$$

$$2 \text{ dB} = 10 \log \left( 1 + \frac{T_e}{T_0} \right) \Rightarrow 1 + \frac{T_e}{T_0} = 10^{0,2} \Rightarrow \frac{T_e}{T_0} = 0,59$$

$$\Rightarrow T_e = 169,62 \text{ K}$$

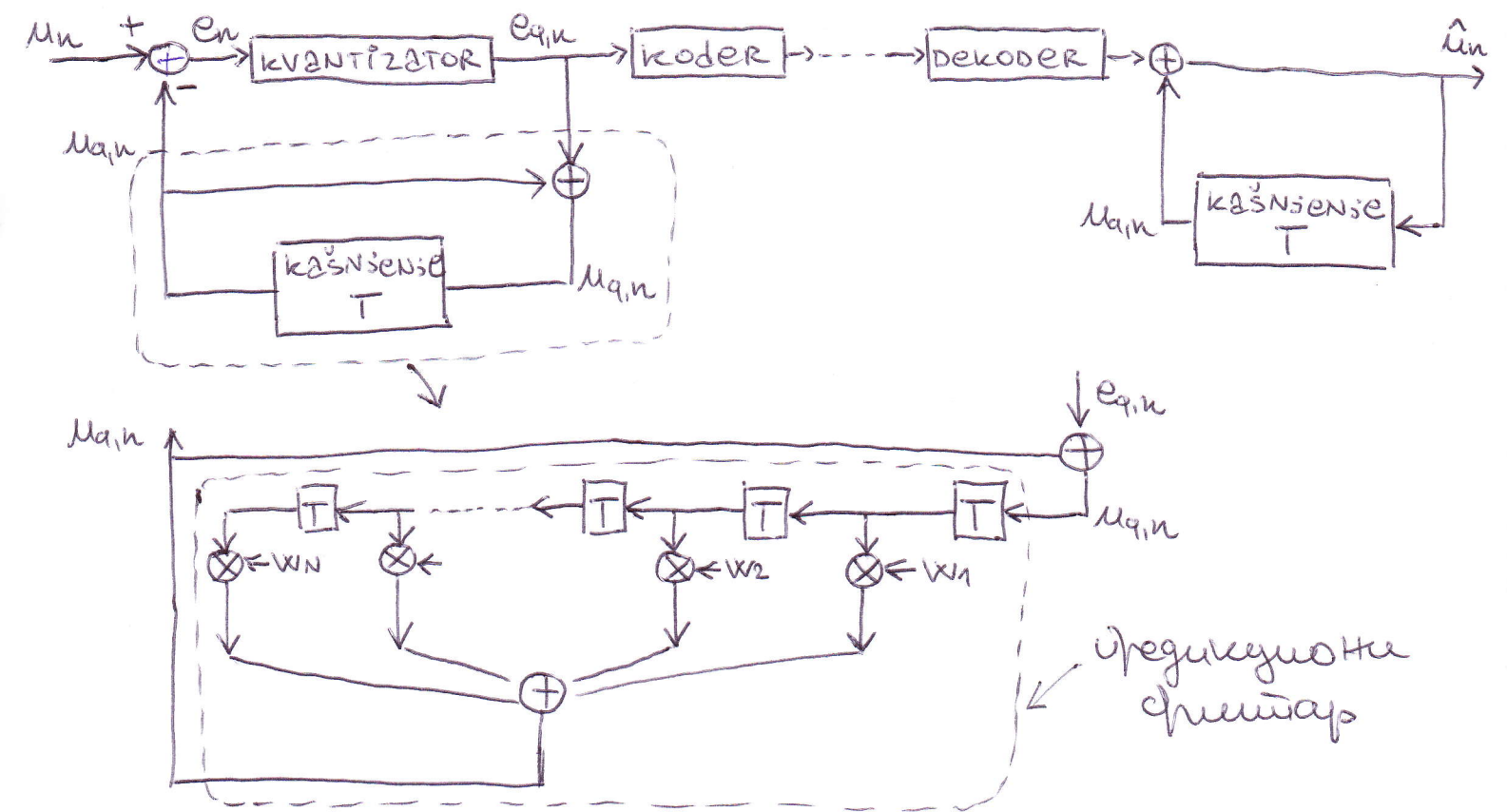
$$T_s = T_A + T_e = 219,62 \text{ K}$$

$$P_{NI} = k \cdot T_s \cdot B \cdot G = 9,58 \cdot 10^{-11}$$

$$P_{NI_{dBm}} = -161,6 \text{ dBm}$$

$$G_{dB} = 35 \text{ dB} = 10 \log G \Rightarrow G = 10^{3,5} = 3162,27766$$

$$k \cdot T_0 = 4 \cdot 10^{-21} \frac{\text{W}}{\text{Hz}} \Rightarrow k = \frac{4 \cdot 10^{-21}}{T_0} = 1,38 \cdot 10^{-23}$$



Између одбирака претходних реалних сигнала постоји одређена корелација која величина зависи од сличности природе сигнала и то значи да претходни одбирци носе информацију о будућим и да се ова информација може на одговарајући начин искористити за побољшање квалитета система. На пример, ако су познате вредности претходних одбирака, може се са великом вероватноћом предвидети да се средња вредност наредног одбирка неће значајно разликовати. На тај начин, значајно се смањује амплитудски опсег сигнала у коме се обавља квантизација и кодирање, што значи да је за преношење информације о разлици средњих узедних одбирака потребан мањи број бита у односу на број бита потребан за преношење информације о апсолутној вредности одбирка. Основни циљ у дизајну DPCM система је да се разлика  $e_n$  сведе на минималну вредност, што зависи од процене аутокоријелације  $\mu_{q,n}$ . У том циљу, уместо да се обрађује само 1 претходни одбирок, обично се обрађује  $N$  одбирака. Најчешће се користи линеарни предиктор.



Zadaci

1. Signal  $u(t)$  prenosi se sistemom sa PCM. Kvantizacija odbiraka signala  $u(t)$  obavlja se sa 4 kvantizaciona nivoa. Funkcija gustine verovatnoće amplituda signala  $u(t)$  data je izrazom

$$p(u) = \begin{cases} ke^{-|u|/4V}, & |u(t)| \leq 4V \\ 0, & \text{za ostale vrednosti } u(t) \end{cases}$$

Odrediti:

- Korak kvantizacije  $\Delta u$  pri uniformnoj kvantizaciji. (1 poen)
- Srednju kvadratnu vrednost signala  $u(t)$ . (3 poena)
- Srednju kvadratnu vrednost greške koja se unosi postupkom kvantizacije. (3 poena)
- Odnos (Signal/Šum kvantizacije). (2 poena)
- Odnos (Signal/Šum kvantizacije), ako je funkcija gustine verovatnoće amplituda signala  $u(t)$  data izrazom

$$p(u) = \begin{cases} 1/8, & |u(t)| \leq 4V \\ 0, & \text{za ostale vrednosti } u(t) \end{cases} \quad (1 \text{ poen})$$

2. Signal  $m(t)$  čija je SGSS uniformna i ograničena učestanošću 4kHz prenosi se postupkom AM-2BO. Učestanost nosioca je 500kHz. Srednja snaga signala na ulazu u prijemnik je  $1\mu W$ . Pored signala na ulazu u prijemnik prisutan je i šum čija je SGSS data izrazom  $S_n(\omega) = \frac{1}{\omega^2 + (10^6\pi)^2}$ .

Prijemnik se sastoji od ulaznog filtra propusnika opsega učestanosti, sinhronog demodulatora koji se napaja lokalno generisanim nosiocem  $2\cos\omega_0 t$  i izlaznog filtra propusnika niskih učestanost.

Odrediti odnos S/N na izlazu iz prijemnika.

Pitanja

- Objasniti princip rada stereo FM sistema!
- U posmatranom AD konvertoru koristi se PCM sa uniformnom kvantizacijom i 7-mo bitnim kodiranjem. Protok signala na izlazu iz konvertora je  $50 \times 10^6 \text{ Mb/s}$ . Odrediti maksimalnu učestanost u spektru prenošenog signala.
- Odrediti funkciju gustine verovatnoće anvelope uskopojasnog ABGŠ!



(29)

4.2.2012

1

$$p(u) = \begin{cases} ke^{-|u|}, & |u| \leq 4V \\ 0, & \text{за остале вредности } u \end{cases}$$

$q=4$

$$a) -4V \leq u(t) \leq 4V$$

$$\Delta u = \frac{u(t)_{\max} - u(t)_{\min}}{q} = \frac{8}{4} = 2V$$

$$b) P = \int_{-4}^{+4} ke^{-|u|} du = 1$$

$$P = \int_{-4}^{+4} ke^{-|u|} du = 2 \cdot \int_0^{+4} ke^{-u} du = -2k e^{-u} \Big|_0^4 = -2k(e^{-4} - e^0) = 1,96k$$

$$\Rightarrow 1,96k = 1 \Rightarrow \underline{k = 0,509}$$

$$\bar{u}^2 = \int_{-4}^4 u^2 p(u) du = 2 \cdot \int_0^4 u^2 ke^{-u} du = 2 \cdot \int_0^4 t^2 ke^{-t} dt = \left( \begin{matrix} u=t^2 & du=2t dt \\ dv=e^{-t} dt & \Rightarrow v=-e^{-t} \end{matrix} \right)$$

$$= 2k \left( -e^{-t} \cdot t^2 \Big|_0^4 + \int_0^4 2te^{-t} dt \right) = \left\{ \begin{matrix} u=t & du=dt \\ dv=e^{-t} dt & v=-e^{-t} \end{matrix} \right\} =$$

$$= 2k \left( -e^{-t} \cdot t^2 \Big|_0^4 - 2 \cdot t \cdot e^{-t} \Big|_0^4 + 2 \cdot \int_0^4 e^{-t} dt \right) =$$

$$= 2k \left( -e^{-t} \cdot t^2 \Big|_0^4 - 2te^{-t} \Big|_0^4 - 2(e^{-4} - 1) \right) = \underline{1,55 V^2}$$

$$c) \bar{u}_N^2 = \int_{-4}^{-2} (u+3)^2 \cdot k \cdot e^u du + \int_{-2}^0 (u+1)^2 k e^u du + \int_0^2 (u-1)^2 k e^{-u} du + \\ + \int_2^4 (u-3)^2 k e^{-u} du = 0,022272 + 0,16457 + 0,022272 + 0,16457 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \bar{u}_N^2 = 0,374 V^2$$

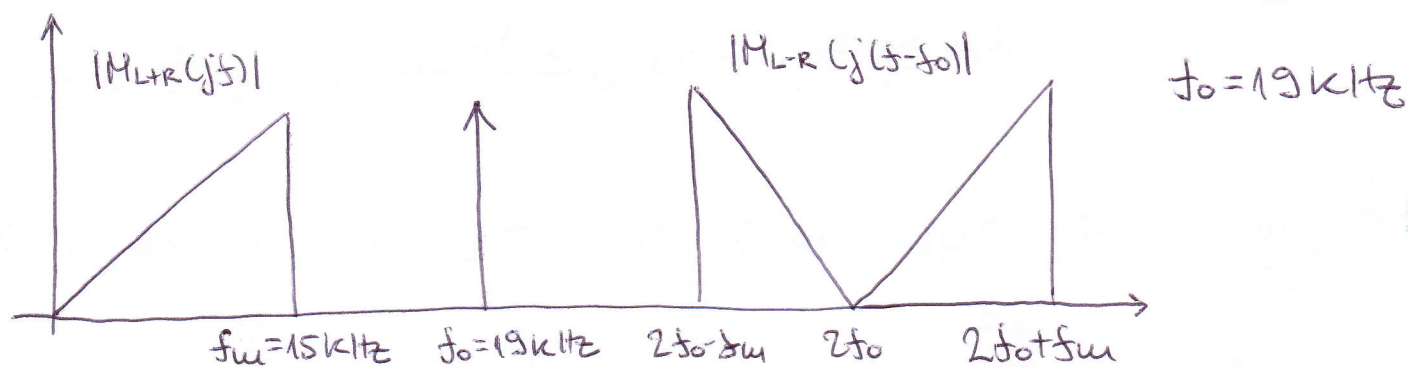
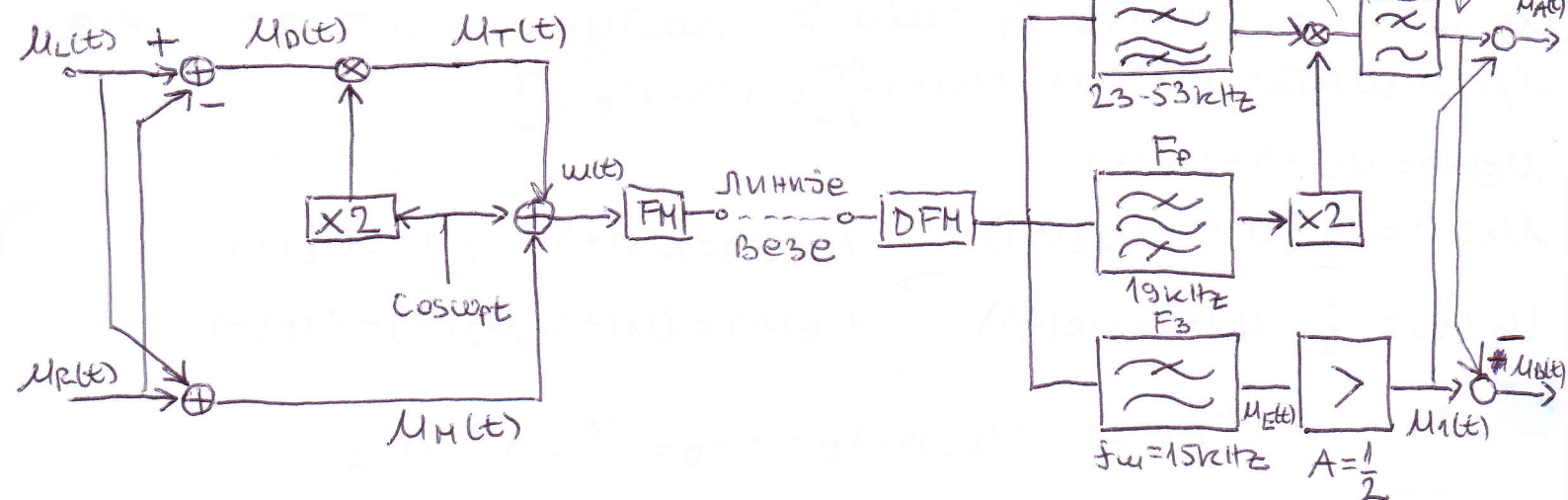
$$d) \frac{\bar{u}^2}{\bar{u}_N^2} = 4,144$$

$$e) g(u) = \begin{cases} \frac{1}{8}, & |u(t)| \leq 4V \\ 0, & \text{за остале вредности } u(t) \end{cases}$$

$$\frac{\bar{u}^2}{\bar{u}_N^2} = 16 = q^2 - \text{важни само за равномерну и униформну расподелу}$$



P3 објаснити принцип рада интер FM система! 4.2.2012.



$u_L(t)$  - сигнал на излазу из левог микрофона

$u_R(t)$  - сигнал на излазу из десног микрофона

$u_M(t) = u_L(t) + u_R(t)$  - монофонски сигнал

$u_D(t) = u_L(t) - u_R(t)$  - разлика сигнала је употребна да бисмо могли да разликујемо леви и десни сигнал

У предајнику се сигнали  $u_L(t)$  и  $u_R(t)$  комбинују са сигналом  $\cos \omega_p t$  из ампл. осцилатора где је  $f_p = 19$ kHz.$

Сложени сигнал  $u(t) = u_M(t) + u_R(t) + u_T(t)$  се води на улаз FM модулатора уместаносиш ношња  $f_0$ .

Како је  $u_R(t) = \cos \omega_p t$ , продуктни модулатор се у предајнику налази са сигналом уместаносиш  $2\omega_p$ , тако да је  $u_T(t) = [u_L(t) - u_R(t)] \cos 2\omega_p t$ . Сада је сигнал  $u(t)$  једнак

$$u(t) = [u_L(t) + u_R(t)] + \cos \omega_p t + [u_L(t) - u_R(t)] \cos 2\omega_p t$$

Филтар  $F_p$  је продуктни пута уместаносиш око  $f_p = 19$ kHz$

Филтар  $F_3$  издваја монофонски сигнал са  $f_m = 15$ kHz$

Филтар  $F_1$  је продуктни пута уместаносиш  $(23 \div 53)$ kHz$

$$u_S(t) = [u_L(t) - u_R(t)] \cos 2\omega_p t = \frac{1}{2} [u_L(t) - u_R(t)] + \frac{1}{2} [u_L(t) - u_R(t)] \cos 4\omega_p t$$

Uskoda se pomoću  $F_2$  vidi je proizvedeni oton 15 kHz  
proizvedena uhtai  $u_2(t) = \frac{1}{2} [u_L(t) - u_R(t)]$

$$u_E(t) = u_L(t) + u_R(t)$$

$$u_1(t) = \frac{1}{2} (u_L(t) + u_R(t)) \Rightarrow u_A(t) = u_1(t) + u_2(t) = u_L(t)$$

$$u_2(t) = \frac{1}{2} (u_L(t) - u_R(t)) \Rightarrow u_B(t) = u_1(t) - u_2(t) = u_R(t)$$

94)  $v_B = 50 \cdot 10^6 \text{ m/s}$   $v_B = n \cdot f_0 \Rightarrow f_0 = \frac{v_B}{n} \approx 714 \text{ MHz}$   
 $n = 7$

$$f_0 \geq 2f_m \Rightarrow f_m \leq \frac{f_0}{2} \Rightarrow f_{m, \max} = \frac{f_0}{2} = 357 \text{ MHz}$$

95) Oprezivanje djez Pyrusine Crobawstote anleone ykounyacht  
ABGS!

$$p(n_c) = \frac{1}{\sqrt{2\pi} \cdot \sigma} e^{-\frac{n_c^2}{2\sigma^2}} ; p(n_s) = \frac{1}{\sqrt{2\pi} \cdot \sigma} e^{-\frac{n_s^2}{2\sigma^2}} ; \sigma^2 = \overline{n^2(t)} = \overline{n_c^2(t)} = \overline{n_s^2(t)}$$

Chia igawine zgruytete Crobawstote:

$$p_{cs}(n_c, n_s) = p(n_c) \cdot p(n_s) = \frac{1}{2\pi \sigma^2} e^{-\frac{n_c^2 + n_s^2}{2\sigma^2}} = \frac{1}{2\pi \sigma^2} e^{-\frac{U^2}{2\sigma^2}}, \quad U \text{ je amplituda anleone } u(t)$$

$$2(u, \varphi) = p_{cs}(n_c, n_s) \cdot \left| J \left( \frac{n_c, n_s}{u, \varphi} \right) \right|$$

↖ Jakobuyant

$$\left| J \left( \frac{n_c, n_s}{u, \varphi} \right) \right| = \begin{vmatrix} \frac{dn_c}{du} & \frac{dn_c}{d\varphi} \\ \frac{dn_s}{du} & \frac{dn_s}{d\varphi} \end{vmatrix}_{\det} = \begin{vmatrix} \cos \varphi & -u \sin \varphi \\ \sin \varphi & u \cos \varphi \end{vmatrix}_{\det} = U$$

$n_c = U \cos \varphi$   
 $n_s = U \sin \varphi$

$$2(u, \varphi) = \begin{cases} \frac{U}{2\pi \sigma^2} e^{-\frac{U^2}{2\sigma^2}}, & U \geq 0, 0 \leq \varphi \leq 2\pi \\ 0, & \text{za ostale Creghocaw } U \text{ i } \varphi \end{cases}$$

$$\Rightarrow p_u(u) = \int_0^{2\pi} 2(u, \varphi) d\varphi = \begin{cases} \frac{U}{\sigma^2} e^{-\frac{U^2}{2\sigma^2}}, & U \geq 0 \\ 0, & \text{za } U < 0 \end{cases}$$