

A rádiócsatorna

1. Rádióösszeköttetés jel/zaj viszonya

1. Feladat

Határozzuk meg a levezető kábelből és egy előerősítőből álló rendszer zajtényezőjét mindkét sorrendű összekapcsolás esetén. Adatok: kábel hossza 15 m, fajlagos csillapítása 1 dB/m, hőmérséklete 290 K, erősítő zajtényezője 3 dB, erősítése 20 dB.

Megoldás:

A 15 m hosszúságú kábel

$$L=15 \text{ m } 1 \text{ dB/m}=15 \text{ dB}$$

csillapítást okoz. Az erősítő zajtényezője viszonzszámban:

$$F_a=3 \text{ dB}=10^{0.3}=1.995$$

A kábel zajtényezője megegyezik annak csillapításával (mivel hőmérséklete 290 K), továbbá dB-ben kifejezett erősítése megegyezik a dB-ben megadott csillapításának -1 szeresével.

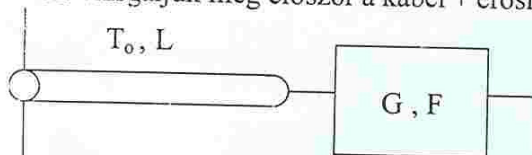
$$F_c=L=15 \text{ dB}=31.62$$

$$G_c = \frac{1}{L} = \frac{1}{31.62}$$

A láncba kapcsolt erősítők eredő zajtényezője:

$$F = F_1 + \frac{F_2 - 1}{G_1}$$

Most vizsgáljuk meg először a kábel + erősítő együttest



Behelyettesítve a kábel paramétereit (zajtényező=L, erősítés=1/L)

$$F_{c \rightarrow a} = F_c + \frac{F_a - 1}{G_c} = LF_a$$

összefüggés adódik. Az eredő zajtényező:

$$15+3=18 \text{ dB}$$

(Általános szabály: ha egy csillapító kapcsolódik egy átviteli elem elé, akkor az eredő zajtényező a csillapítással növekszik (a csillapító hőmérséklete 290 K)).

A másik sorrendű összekapcsolásnál:

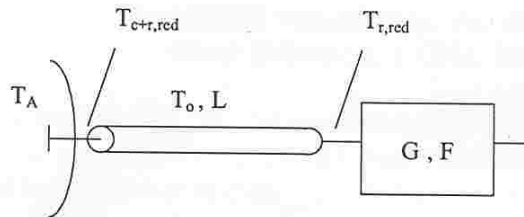
$$F_{a \rightarrow c} = F_a + \frac{F_c - 1}{G_a} = 1.995 + \frac{31.62 - 1}{100} = 2.301 = 3.6 \text{ dB}$$

Következtetés: a kábel csillapítása által okozott zajtényező növekedést már nem lehet kiszárú erősítővel sem kompenzálni.

2. Feladat

Mekkora romlást okoz az eredő zajhőmérsékletben az antennát és az előerősítőt összekötő 1 dB csillapítású, 290 K hőmérsékletű kábel, ha az antenna saját zajhőmérséklete 20 K? Az előerősítő bemenetétől mérve a vevő zajtényezője 0.5 dB. Adjuk meg a romlást dB-ben.

Megoldás:



A vevő zajtényezője

$$F_r = 10^{0.05} = 1.122$$

Az összekötő kábel nélküli eset:

$$T_{r,red} = T_0(F_r - 1) = 290(1.122 - 1) = 35.39 \text{ K}$$

A vevő bemenetére redukált zajhőmérséklete összeadódik az antenna zajhőmérsékletével:

$$T_1 = T_a + T_{r,red} = 20 + 35.39 = 55.39 \text{ K}$$

A kábel beiktatásakor:

Az előző példa alapján a rendszer zajtényezője a csillapítással romlik, 1.5 dB-lel növekszik.

$$F_{c+r} = 10^{0.15} = 1.413$$

Az előzőekhez hasonlóan:

$$T_{c+r,red} = T_0(F_{c+r} - 1) = 290(1.413 - 1) = 119.8 \text{ K}$$

$$T_2 = T_a + T_{c+r,red} = 20 + 119.8 = 139.3 \text{ K}$$

A kábel beiktatása miatti romlás így:

$$10 \log \frac{T_2}{T_1} = 10 \log \frac{139.3}{55.39} = 4 \text{ dB}$$

*és a feltételisével
dekor egész ha
a T_a = T_c*

3. Feladat

Egy rádióösszeköttetés szükséges adóteljesítményét kell meghatározni.

A jel/zaj viszony 30 dB, a terjedésből adódó fading tartalékra 40 dB-t tervezünk.

A további adatok: üzemi frekvencia 10 GHz, szakasztávolság 30 km, az adó- és vevőantenna nyeresége egyaránt 40 dB, a vevőantenna zajhőmérséklete 290 K, a sáv szélesség 20 MHz, a vevő zajtényezője 3 dB.

Megoldás:

A szabadtéri csillapítás

$$a_0 = 20 \log \left(\frac{4\pi d}{\lambda} \right) - (G_a + G_v)$$

Ezt a fading tartalékkal kell növelnünk

$$a_{sz} = a_0 + 40 \text{ dB} = 61.98 + 40 = 102 \text{ dB}$$

A rendszer zajhőmérséklete:

$$T_c = T_a + (F_v - 1)T_0 = F_v T_0$$

A zajteljesítmény a vevő bemenetén:

$$P_z = kBT_c = -204 + 10 \log B + 10 \log (T_c/T_0) = -204 + 73 + 3 = -128 \text{ dBW}$$

A szükséges adóteljesítmény így:

$$P_A = (S/N) + a_{sz} + P_z = 30 + 102 + (-128) = 4 \text{ dBW} = 2.5 \text{ W}$$

4. Feladat

vevő bemenetén

4. feladat → előbb elmélet

Egy rádióösszeköttetés kétutas terjedéssel valósul meg. Az adó – és vevőantenna magasságok 10-10 méteresek, az üzemi frekvencia 1 GHz. Mindkét antenna 3 dB nyereségű.

- a. Mekkora a szakaszcsillapítás $d=5$ km szakasztávolság mellett?
b. Ha a talajreflexió tényező értéke -1 helyett 0 -ra változna (a reflexió helyén egyenetlen száraz talaj lenne) , akkor ez mennyiben befolyásolná eredményeinket?

Megoldás

a. Az interferencia zóna távolságának meghatározása:

$$d_{\text{int}} = \frac{4h_A h_V}{\lambda}$$

$$d_{\text{int}} = 4 \cdot 10 \cdot 10 / 0.3 = 1333 \text{ m}$$

A vizsgált szakasztávolság ennél nagyobb, így

$$a = 10 \log \left(\frac{d^4}{h_A^2 h_V^2} \right) - (G_A + G_V) = 10 \log \left(\frac{5000^4}{10^2 10^2} \right) - 3 - 3 = 108 - 6 = 102 \text{ dB}$$

b. Ez megfelelne a szabadtéri terjedésnek, várhatóan kisebb csillapítást kapunk:

$$a = 20 \log \left(\frac{4\pi d}{\lambda} \right) - (G_A + G_V) = 106.4 - 6 = 100.4 \text{ dB}$$

Ugyen kis

Ekkora szakasztávolság mellett lényegében nem különbözik a két terjedési mód szakaszcsillapítása.

2. Kétutas terjedés - szelektív fading

A kétutas terjedés hatása és a frekvenciaszelektív fading hatásának bemutatása (szellemkép...):

A rádiócsatorna feszültség átviteli függvénye az előadáson bemutatott mechanizmus következtében a következő lesz:

$$H(\omega) = 1 + a \cdot e^{j\omega\Delta T}$$

ahol

a a reflektált hullám relatív amplitudója a közvetlen hullámhoz képest (előadáson $a=-1$)

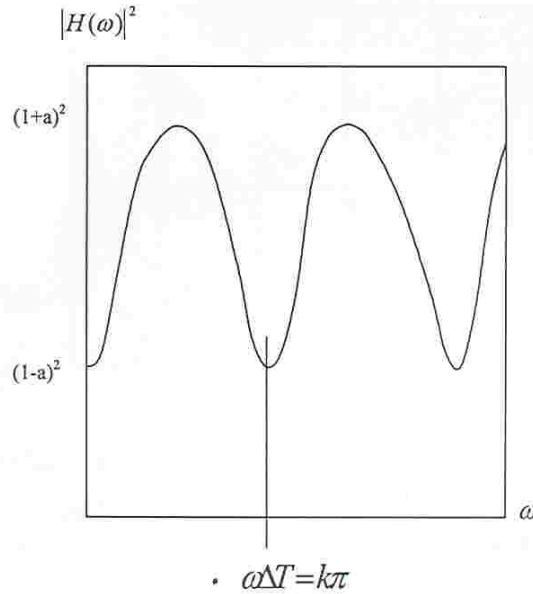
ΔT a reflektált hullám beérkezési késleltetése

$$|H(\omega)|^2 = 1 + a^2 + 2a \cdot \cos \omega\Delta T$$

kétutas terjedés hatásfoka:

$$|E_V| = 2E_0 \left| \sin \left(\beta \frac{h_A + h_V}{R} \right) \right|$$

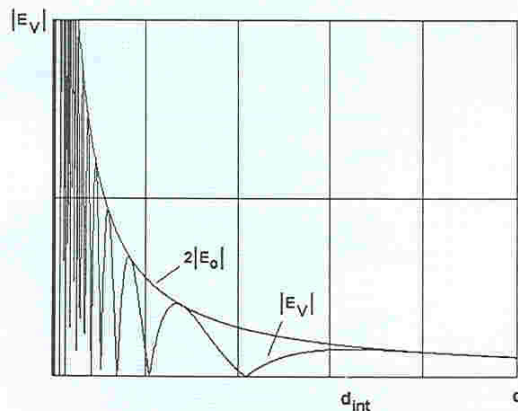
$$h_A, h_V \ll R$$



Melléklet (előadáson volt)

1. Mozgó rádióösszeköttetés térerőssége

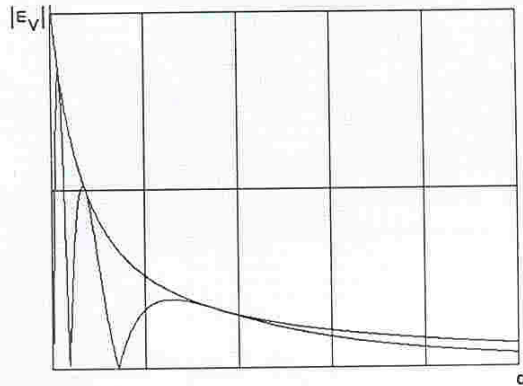
Az $|E_V|$ térerősséget ábrázoljuk a d szakasztávolság függvényében.



2.5. ábra Kétutas rádióösszeköttetés térerőssége

A rádiószakasznak az állandóhelyű antenna és d_{int} távolság közötti részét interferencia zónának nevezzük, ahol mint az a 2.5. ábrán jól látható, a térerősség minimum és maximumhelyei váltva követik egymást. Az interferencia zónán kívül a térerősség $1/d^2$ -tel arányos, szemben a szabadtéri rádióösszeköttetés $1/d$ -vel arányos térerősségével.

Ennek láthatóvá tételére nagyítsuk ki a 2.5. ábra jobb oldali tartományát. (2.6. ábra)



2.6. ábra Kétutas rádióösszeköttetés térerőssége

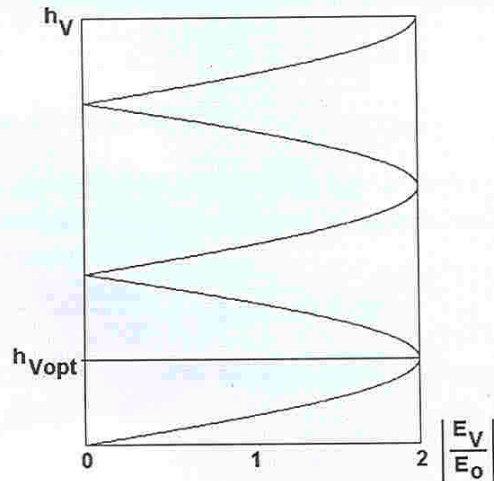
Az interferencia zóna határának kiszámításához vizsgáljuk meg a (2.20) kifejezés szinusz függvényének argumentumát. Az interferencia zóna határát az adja, ahol az argumentum $\pi/2$ -vel egyenlő.

$$\frac{2\pi h_A h_V}{\lambda d_{\text{int}}} = \frac{\pi}{2} \quad (2.21)$$

$$d_{\text{int}} = \frac{4h_A h_V}{\lambda} \quad (2.22)$$

2. Állandóhelyű rádióösszeköttetés

Állandóhelyű rádióösszeköttetéseknél a cél az optimális vevőantenna magasság meghatározása.



2.7. ábra Állandóhelyű rádióösszeköttetés térerőssége

Az optimális vevőantenna magasságot ugyancsak a (2.22) összefüggésből kapjuk, innen

$$h_{V\text{opt}} = \frac{\lambda d}{4h_A}$$

$$\frac{2\pi h_A h_V}{\lambda d} = k \cdot \frac{d}{2} \rightarrow k \text{ legyen } 1 \quad (2.23)$$

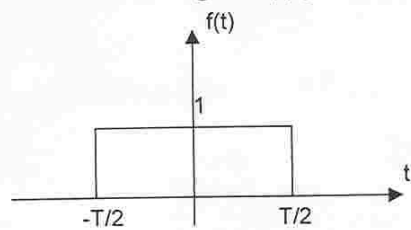
$$h_{V\text{opt}} = \frac{\lambda d}{4h_A}$$

MA

V2-706

5.14.15

1. példa
Határozza meg az f(t) jel amplitúdó sűrűség spektrumát!



Fourier transzformált: $F(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} f(t)e^{-j\omega t} dt$

(Az f(t) függvény neve impulzus fv., jelölése $p_a(t)$)

$$F(\omega) = \int_{-T/2}^{T/2} 1 \cdot e^{-j\omega t} dt = -\frac{e^{-j\omega t}}{j\omega} \Big|_{-T/2}^{T/2} = \frac{e^{j\omega T/2} - e^{-j\omega T/2}}{j\omega} = \frac{\sin(\omega T/2)}{\omega/2} = T \frac{\sin(\omega T/2)}{\omega T/2} = T \text{sinc}(\omega T/2)$$

(beemelgetés)

704 - CS. M.

~~704 - 70~~

- ~~✓ Vörösi~~ - (Marsidő - Zölsing)
- ~~✓ Csörgei~~
- ~~✓ Keller~~
- ~~✓ Nagy~~
- ~~✓ Földes~~
- Bátori

705

706 - VE

707

J.B.

1. végzettségese leg

↳ névt kód fel kell mindenkinek
kötésre az
tele ahogy jönni

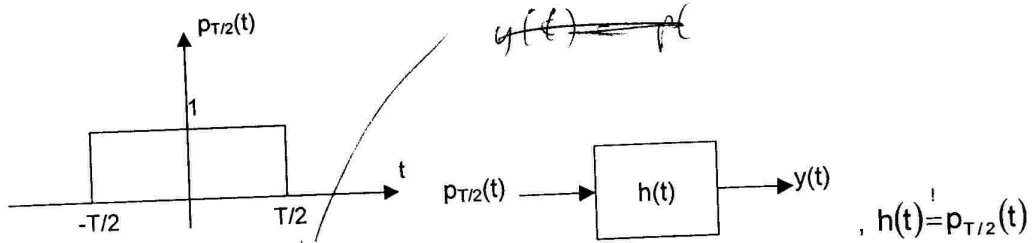
2db Nagytt + vissza
A végzettségese
az felkötés.

↓
Neptun mindegyes

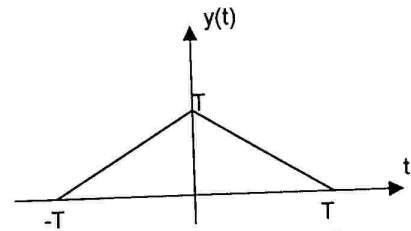
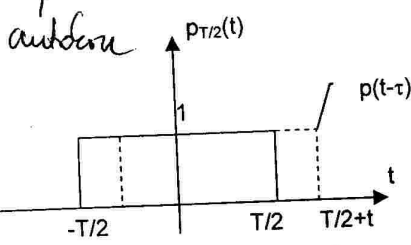
2. példa

Adott az alábbi hálózatunk a súlyfüggvényével, és a bemeneti gerjesztéssel.

- a) $y(t)=?$
- b) $Y(\omega)=?$
- c) kauzális-e a rendszer?



a) $y(t) = p_{T/2}(t) * p_{T/2}(t) = \int_{-\infty}^{\infty} p(t-\tau)p(\tau)d\tau$ $R(t) = p(t) * p^*(-t)$



- b) $Y(\omega) = F(\omega)F(\omega) = T^2 \text{sinc}^2(\omega T/2)$
- c) NEM kauzális, $h(t) = p_{T/2}(t-T/2)$ viszont igen.

↑ súlyfügg. neg. tart.

$$T^2 \frac{\text{sinc}^2(\omega T/2)}{(\omega T/2)^2}$$

$$R(\phi) = \epsilon$$

$$S_{yy}(\omega) = S_{xx}(\omega)$$

5. példa

NEM

X

Gauss impulzust Gauss aluláteresztővel szűrünk. Vizsgáljuk meg a szűrés eredményét!

A Gauss aluláteresztő átviteli függvénye:

$$H(f) = e^{-\left(\frac{f^2}{2B_H^2}\right)}$$

A szűrő kimenő jelének Fourier transzformáltja:

$$Y(f) = X(f) \cdot H(f) = x_0 \cdot \frac{1}{\sqrt{2\pi B}} e^{-\left(\frac{f^2}{2B^2}\right)} \cdot e^{-\left(\frac{f^2}{2B_H^2}\right)}$$

A két exponenciális függvény szorzata is exponenciális:

$$Y(f) = X(f) \cdot H(f) = x_0 \frac{B_e}{B} \cdot \frac{1}{\sqrt{2\pi B_e}} e^{-\left(\frac{f^2}{2B_e^2}\right)},$$

ahol a B_e eredő sávszélesség az

$$\frac{1}{B_e^2} = \frac{1}{B^2} + \frac{1}{B_H^2}$$

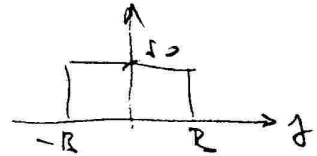
összegzési szabállyal számolandó. Tanulság tehát, hogy a kimenő jel is Gauss impulzus, csak a sávszélessége és a nagysága változik.

Megjegyzés: Gyakori probléma, mit mondhatunk arról az impulzusról, amelyet egymás után több, nem túl jól specifikált szűrő hatás ér. Kézenfekvő modell ilyen esetekben a Gauss impulzus, illetve a Gauss aluláteresztő. Az, hogy e modellek tűrhetően működnek a gyakorlatban, összefügg e függvény (itt nem tárgyalt) bizonyos szélsőérték-tulajdonságával.

1.3. Példa: a sávhatárolt fehér zaj

Egy jel (legyen pl. ξ) spektrális sűrűségfüggvénye

$$s_{\xi}(f) = \begin{cases} s_0, & \text{ha } |f| \leq B \\ 0, & \text{egyébként} \end{cases}$$



Az ilyen jel *sávhatárolt* (hiszen B-nél nagyobb frekvenciájú összetevői nincsenek), és *fehér* (a nemzérus intenzitású jelösszetevők azonos erősségűek, s a fehér fény összetevői is ilyenek). Határozzuk meg e jel autokorrelációs függvényét!

Megoldás:

Az autokorrelációs függvény a spektrális sűrűségfüggvény inverz Fourier transzformáltja:

$$R_{\xi}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} s_{\xi}(f) \cdot e^{j2\pi f\tau} df$$

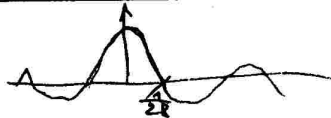
Most

$$R_{\xi}(\tau) = \int_{-B}^B s_0 \cdot e^{j2\pi f\tau} df = s_0 \cdot \frac{e^{j2\pi B\tau} - e^{-j2\pi B\tau}}{j2\pi\tau} = s_0 \cdot \frac{e^{j2\pi B\tau} - e^{-j2\pi B\tau}}{j2\pi\tau}$$

Felismerve a szinuszfüggvény Euler-féle alakját, írhatjuk, hogy

$$R_{\xi}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} s_{\xi}(f) e^{j2\pi f\tau} df = s_0 \int_{-B}^B e^{j2\pi f\tau} df = s_0 \left[\frac{e^{j2\pi f\tau}}{j2\pi\tau} \right]_{-B}^B = s_0 \frac{e^{j2\pi B\tau} - e^{-j2\pi B\tau}}{j2\pi\tau}$$

$$= 2Bs_0 \text{sinc}(2\pi B\tau)$$



$$\begin{aligned} 2\pi B\tau &= k\pi \\ B\tau &= 1 \end{aligned} \quad \frac{1}{2B}$$

$$R_{\xi}(\tau) = 2Bs_0 \cdot \frac{\sin(2\pi B\tau)}{2\pi B\tau}$$

Ez a függvény számos híradástechnikai modellben felbukkan. Lényeges tulajdonságai:

1/ Argumentumának növekedő (abszolút) értékeire annak reciprokával majorálhatóan tűnik el (tart a zérushoz). Ez azt jelenti, hogy a jel távoli mintái között is van számottevő kapcsolat.

2/ Zérus értéket vesz fel, valahányszor $\tau = k/(2B)$, ahol k egész, de nem zérus.

3/ A függvény globális maximuma $\tau = 0$ -ban van. $R(0) = 2Bs_0$

4/ Szépen látható, hogy páros függvény, de nem mindenütt pozitív függvény (viszont pozitív definit függvény, de ez más kérdés).

↑
utalva a 4. pontra

1.5. Példa: Visszhang hatása stacionárius jelre

elvezető feladat

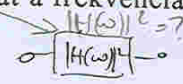
Az η folyamat a zérus várható értékű, $R_\xi(\tau) = R_0 \cdot e^{-\alpha|\tau|}$ autokorrelációs függvényű, ξ stacionárius folyamat lineáris transzformáltja: $\eta_t = \xi_t - \xi_{t-T}$.

Határozzuk meg az η folyamat autokorrelációs függvényét, továbbá a ξ és az η folyamatok spektrális sűrűségfüggvényeinek hányadosát a frekvencia függvényében!

$\frac{S_\eta}{S_\xi} = |H(\omega)|^2$

Megoldás:

$M\{\xi_t, \xi_{t+\tau}\} = R(\tau)$



$f(t) \cdot e^{j\omega t} \rightarrow F(\omega - \omega_0)$

Az autokorrelációs függvény:

$L_\eta(t_1, t_2) = M\{\xi_{t_1} - \xi_{t_1-T}, \xi_{t_2} - \xi_{t_2-T}\} =$

$R_\xi(t_2 - t_1) - R_\xi(t_2 - t_1 + T) - R_\xi(t_2 - t_1 - T) + R_\xi(t_2 - t_1) =$

$2R_\xi(t_2 - t_1) - R_\xi(t_2 - t_1 + T) - R_\xi(t_2 - t_1 - T) = 2R(\tau) - R(\tau - T) - R(\tau + T)$

Az autokorrelációs függvény csak az időkoordináták különbségétől függ, így a kimenő folyamat stacionárius. A kimenő jel autokorrelációs függvényének Fourier transzformáltja, azaz spektrális sűrűségfüggvénye:

$s_\eta(f) = 2s_\xi(f) - s_\xi(f) \cdot e^{j2\pi fT} - s_\xi(f) \cdot e^{-j2\pi fT} =$
 $s_\xi(f)(2 - 2\cos(2\pi fT)) = 4 \cdot s_\xi(f) \cdot \sin^2(\pi fT)$

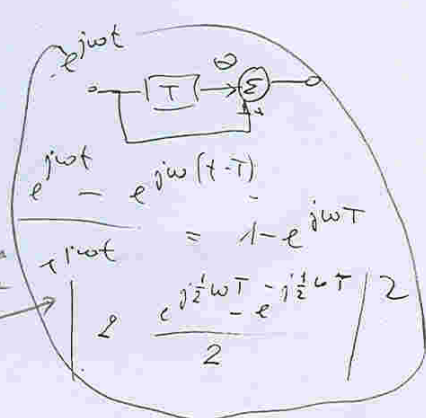
A keresett hányados tehát:

$\frac{4 \cdot s_\xi(f) \cdot \sin^2(\pi fT)}{s_\xi(f)} = |H(\omega)|^2$

Ki tudta volna ezt előre megmondani (és milyen megfontolással)?

0.

↳ determinisztikus jelre is igaz



1.4. Példa: Exponenciálisan lecsengő autokorrelációs függvényű folyamat

Egy jel (legyen pl. ξ) autokorrelációs függvénye

$$R_{\xi}(\tau) = R_0 \cdot e^{-|\tau|/T}$$

Határozzuk meg a jel spektrális sűrűségfüggvényét!

Megoldás:

A megadott autokorrelációs függvény Fourier transzformáltját kell képezni:

$$s_{\xi}(f) = \int_{-\infty}^{\infty} R_{\xi}(\tau) \cdot e^{-j2\pi f\tau} d\tau \quad S_{\xi}(t) = \int_{-\infty}^{\infty} R_{\xi}(\tau) e^{-j2\pi f\tau} d\tau$$

Most az autokorrelációs függvény szakaszonként eltérő képlettel írható le, ezért

$$s_{\xi}(f) = \int_{-\infty}^0 R_0 \cdot e^{|\tau|/T - j2\pi f\tau} d\tau + \int_0^{\infty} R_0 \cdot e^{|\tau|/T - j2\pi f\tau} d\tau$$

Az exponensben szereplő független változót kiemelve, az integrálásokat elvégezve:

$$s_{\xi}(f) = R_0 \frac{e^{(1/T - j2\pi f)\tau}}{1/T - j2\pi f} \Big|_{-\infty}^0 + R_0 \frac{e^{(-1/T - j2\pi f)\tau}}{-1/T - j2\pi f} \Big|_0^{\infty}$$

A behelyettesítés után:

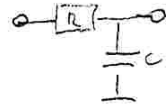
$$s_{\xi}(f) = R_0 \frac{1}{1/T - j2\pi f} + R_0 \frac{1}{1/T + j2\pi f}$$

Elvégezve a kijelölt műveletet:

$$s_{\xi}(f) = R_0 \frac{2/T}{(1/T)^2 + (2\pi f)^2} = \frac{2TR_0}{1 + (2\pi fT)^2}$$

Figyelemreméltó, hogy ez a spektrális sűrűségfüggvénye az elsőfokú aluláteresztővel megszürt szélessávú fehér zajnak, ha a szűrő határfrekvenciája

$$f_0 = \frac{1}{\pi T}$$



\sim nem mutat

ist $\xi_t = A_0 \cos(\omega_0 t + \varphi)$ stochastisches Signal. ✓

- A_0, ω_0 konstant
- φ v. v. gleichverteilt über $[-\pi, \pi]$ intervall

gegeben stationäres ξ_t folgt?

$m = ?$, $R(\tau) = ?$

Mo. $m(t) = m = \text{konst.}$ d. $M\{\xi_t, \xi_{t+\tau}\} = R(\tau)$
 $[\cos(k+\beta) = \cos k \cos \beta - \sin k \sin \beta]$

$$m = M\{\xi_t\} = M\{A_0 \cos(\omega_0 t + \varphi)\} = A_0 M\{\cos(\omega_0 t + \varphi)\} =$$

$$= A_0 [M\{\cos(\omega_0 t) \cos \varphi\} + M\{\sin(\omega_0 t) \sin \varphi\}] =$$

$$= A_0 [M\{\cos \varphi\} \cdot \cos \omega_0 t + M\{\sin \varphi\} \cdot \sin \omega_0 t]$$

$\varphi \rightarrow$ ~~erwartungswert~~
 (4 nicht!)

$$m = \varphi$$

$$m = \int_{-\pi}^{\pi} M(\varphi) \cos \varphi d\varphi = \int_{-\pi}^{\pi} \frac{1}{2\pi} \cos \varphi d\varphi = 0$$

$$[\cos \alpha \cos \beta = \frac{1}{2} \cos(\alpha + \beta) + \frac{1}{2} \cos(\alpha - \beta)]$$

$$R(\tau) = M\{\xi_t \xi_{t+\tau}\} = A_0^2 M\{\cos(\omega_0 t + \varphi) \cos(\omega_0 t + \varphi + \omega_0 \tau)\} =$$

$$= \frac{A_0^2}{2} M\{\cos(2\omega_0 t + 2\varphi + \omega_0 \tau) + \cos \omega_0 \tau\}$$

$$M\{\cos(2\omega_0 t + \omega_0 \tau + 2\varphi)\} = M\{\cos(2\omega_0 t + \omega_0 \tau) \cos 2\varphi\} - \sin(2\omega_0 t + \omega_0 \tau) \sin 2\varphi$$

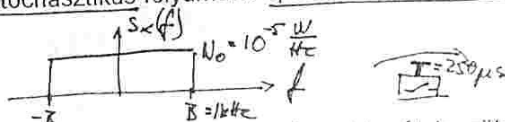
$$= \cos(2\omega_0 t + \omega_0 \tau) M\{\cos 2\varphi\} - \sin(2\omega_0 t + \omega_0 \tau) M\{\sin 2\varphi\} = \varphi$$

$$R(\tau) = \frac{A_0^2}{2} \cos \omega_0 \tau$$

Predikációs példa

Adott egy $x(t)$ gyengén stacionárius sztochasztikus folyamat a spektrális sűrűségfüggvényével:

$$s_x(f) = \begin{cases} N_0, & \text{ha } |f| \leq B \\ 0 & \text{egyébként} \end{cases}$$



ahol $N_0 = 10^{-5}$ W/Hz, $B = 1$ kHz. A folyamatot $T = 250$ μ s időközönként mintavételezzük.

- a. Mekkora diszkrét (mintavételi) időbeli távolságról mondható el, hogy az ennél távolabbi minták közötti korreláció abszolút értéke kisebb, mint $1.06 \cdot 10^{-3}$? $R(\tau_1) \ll 1.06 \cdot 10^{-3}$, $\tau_1 = ?$
- b. Jelölje x_k az eredeti $x(t)$ folyamatból T közönként mintavett sorozatot. Határozza meg az x_k folyamatához az

$$\hat{x}_k = a_1 x_{k-1} + a_2 x_{k-2}$$

$$\left. \begin{matrix} a_1 = ? \\ a_2 = ? \end{matrix} \right\} \Rightarrow$$

összefüggéssel definiált másodrendű lineáris prediktor négyzetes közép értelemben vett (AR MS) optimális együtthatóit.

MEGOLDÁS

- a. Először meg kell határozni a folyamat korrelációs függvényét, ami a PSD inverz Fourier transzformáltja:

$$R_x(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} s_x(f) e^{j2\pi f\tau} df = \int_{-B}^B N_0 e^{j2\pi f\tau} df = N_0 \left. \frac{e^{j2\pi f\tau}}{j2\pi\tau} \right|_{-B}^B = 2N_0 B \frac{\sin(2\pi B\tau)}{2\pi B\tau}$$

Ez felülről becsülhető a burkolójával:

$$2N_0 B \frac{\sin(2\pi B\tau)}{2\pi B\tau} \leq \frac{2N_0 B}{2\pi B\tau} = \frac{N_0}{\pi\tau} \leq 1.06 \cdot 10^{-3}$$

ebből

$$\tau = 3 \cdot 10^{-3} \text{ s} = 12T$$

Tehát legalább 12 minta távolság biztosítja a feladatban kitűzött célt.

- b. Ismert, hogy a megoldást az alábbi egyenlet szolgáltatja:

$$\mathbf{a}^{\text{opt}} = \mathbf{R}^{-1} \mathbf{b}$$

ahol

$$R_{ij} = E(x_{n-i} x_{n-j})$$

$$b_i = E(x_{n-i} x_n)$$

$$R_{11} = R_{22} = R_x(0) = 2N_0 B = 0.02$$

$$R_{12} = R_{21} = R_x(T) = 0.01273$$

$$b_1 = R_x(T) = 0.01273$$

$$b_2 = R_x(2T) = 0$$

Behelyettesítve:

$$a_1 = 1.064$$

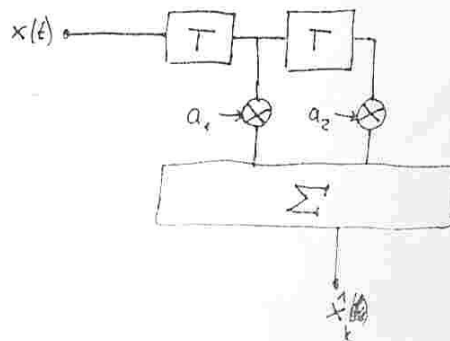
$$a_2 = -0.676$$

adódik.

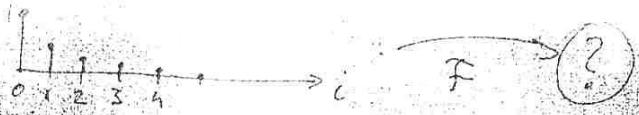
$$\mathbf{R} = \begin{bmatrix} E(x_{n-1} x_{n-1}) & E(x_{n-2} x_{n-1}) \\ E(x_{n-1} x_{n-2}) & E(x_{n-2} x_{n-2}) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0,02 & 0,01273 \\ 0,01273 & 0,02 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{b} = \begin{bmatrix} E(x_{n-1} x_n) \\ E(x_{n-2} x_n) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0,01273 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{a} = \begin{bmatrix} 1,064 \\ -0,676 \end{bmatrix}$$



2)



5. Példa: Határozza meg az $x_i=2^{-i}$, $i=0,1,\dots$ mintasorozat spektrumát!

Megoldás:



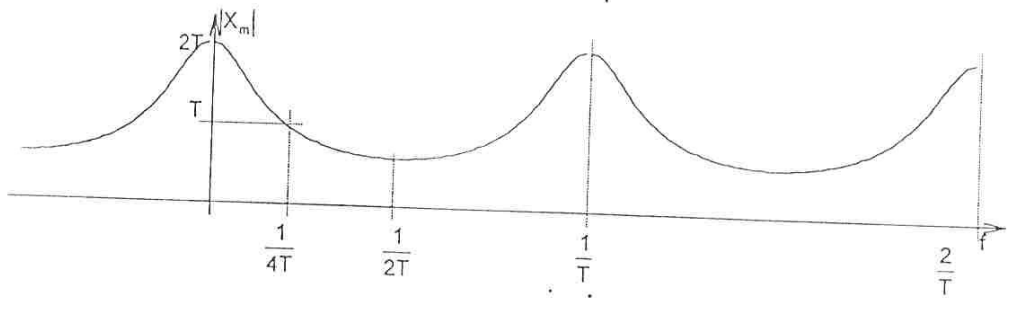
A mintasorozat spektruma alatt (3.3) szerint az $X_m(f) = T \sum_i x_i e^{-j2\pi f iT}$ függvényt értjük, ahol T a DAC működtetésének ütemideje.

Most: $X_m(f) = T \sum_{i=0}^{\infty} 2^{-i} e^{-j2\pi f iT} = T \sum_{i=0}^{\infty} (2^{-1} e^{-j2\pi f T})^i$.

Ez egy végtelen mértani sor összege, melynek képlete $S = \frac{a_0}{1-q}$, ahol $a_0=1$,

$q=0.5e^{-j2\pi f T}$, tehát $X_m(f) = T \frac{1}{1-0.5e^{-j2\pi f T}}$. A mintavétel miatt (Shannon!) azon-

~~ban~~ $X_M(f) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} X_m\left(f - \frac{n}{T}\right)$ ~~tesz~~ (1. ábra; $f_s = \frac{1}{T}$).



3)

3. Feladat: Egy $f_s = 12 \text{ kHz}$ mintavételi frekvenciával működő rendszert az analóg interfészek között mérve azt tapasztaljuk, hogy 2 V amplitúdójú, 2.5 kHz -s mérőjel hatására a kimenő jel 2.5 kHz -s komponense ugyancsak 2 V , míg 9.5 kHz frekvenciájú komponense csak 20 mV amplitúdójú.

- a) 2 V amplitúdójú, 9.5 kHz -es mérőjelre a kimenő jel 2.5 kHz -s összetevője 40 mV amplitúdójú. Mekkora a kimenő jel 9.5 kHz -es komponense? (10 pont)
- b) A rendszer melyik elemét érdemes változtani ahhoz, hogy 2 V amplitúdójú, 9.5 kHz -es mérőjelet alkalmazva a kimenő jel 2.5 kHz -s összetevője lecsökkenjen? (10 pont)

3.a) A bemenő szűrő átviteli függvénye legyen H_i , a kimenő szűrőé pedig H_o !

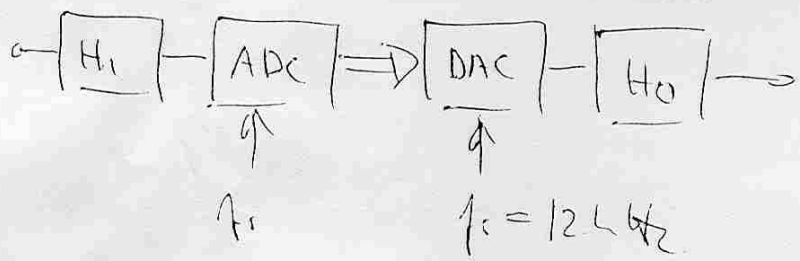
$$H_i(2.5) \cdot H_o(2.5) = 1.0$$

Tudjuk, hogy: $H_i(2.5) \cdot H_o(9.5) = 0.01$, és tudni akarjuk $H_i(9.5) \cdot H_o(9.5)$ -t.

$$H_i(9.5) \cdot H_o(2.5) = 0.02$$

A két utolsó sort összeszorozva éppen ez adódik, tehát a 9.5 kHz -s komponens 0.4 millivoltos.

3.b) A kimenő szűrő csillapítását 2.5 kHz -n nem szabad növelni, marad a bemenő szűrő zárósávjának javítása.

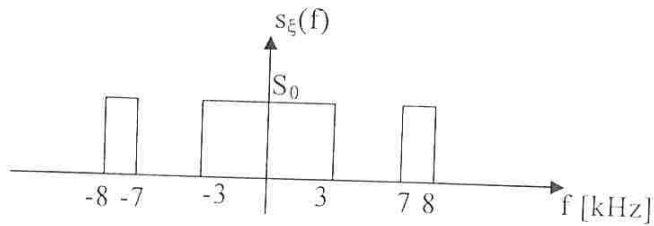


H_i & H_o nem tökéletesek

 nyert nem nulla aránytal

4) Egy valós értékű, stacionárius sztochasztikus folyamat spektrális sűrűségfüggvénye (a pozitív frekvenciák tartományában) általában zérus, kivéve a 0-3 kHz és a 7-8 kHz sávot, ahol értéke ugyanaz az állandó.

a) Hogyan viselkedik a folyamat spektrális sűrűségfüggvénye a negatív frekvenciákon? (2 pont)



b) Határozza meg a folyamat spektrális sűrűségét (azokon a frekvenciákon, ahol nem zérus), ha tudja, hogy a jel teljesítménye 0.2 mW! (8 pont)

$$\overline{P_x} = \int_{-\infty}^{\infty} s_x(f) df = 0.2 \text{ mW}$$

$$S_0 = 0.2 \text{ mW} / (1 + 6 + 1) \text{ kHz} = 0.025 \frac{\text{mW}}{\text{kHz}}$$

c) Milyen frekvenciával kell ebből a jelből mintákat venni ahhoz, hogy a mintákból jel tökéletesen visszaállítható legyen? Határozza meg az összes szóbjövő frekvenciát! (10 pont)

Az $f_s > 16 \text{ kHz}$ és a $11 \text{ kHz} < f_s < 14 \text{ kHz}$ tartományok.

9 Szivárgás és aliasing

A minták véges pontosságú ábrázolása a forrása az ún. kvantálási zajnak (lásd az előadás, könyv anyagát).

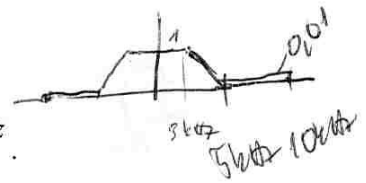
A mintasorozat spektrumának átlapolásmentességét biztosítandó a mintavételezésnek kitett jelet eleve szűrjük. Ha ennek az ún. antialiasing (bemenő) szűrőnek nem elég nagy a zárósávi csillapítása, akkor a visszaállítás során - a szorosan vett átviteli sávon kívüli esetleges jelösszetevők következtében - ún. *alias* (ál) jelek keletkezhetnek.

A visszaállító szűrő zárósávi viselkedése lehet a felelős a rekonstruált jelben megjelenő, az eredeti jel sávján kívüli, *szivárgó* jelösszetevők megjelenéséért.

A bemenő és a kimenő szűrő áteresztősávja egyaránt lineáris torzítást okoz a visszaállított jelben.

Egy 8 kHz mintavételi frekvenciával dolgozó mintavételező rendszer bemenő és kimenő szűrője azonos:

$$H_1(f) = H_o(f) = \begin{cases} 1, & \text{ha } |f| \leq 3\text{kHz} \\ 2.5 - |f/2|, & \text{ha } 3\text{kHz} < |f| \leq 5\text{kHz} \\ 0.01, & \text{ha } 5\text{kHz} < |f| \leq 10\text{kHz} \\ 0, & \text{egyébként} \end{cases}$$



A rendszer a 2 V amplitúdójú, 1 kHz frekvenciájú szinuszos jelösszetevőt - szivárgó komponensektől eltekintve - amplitúdóhelyesen viszi át. Határozzuk meg a szivárgó jelösszetevők amplitúdóját és frekvenciáját! Milyen jel keletkezik, ha a bemenő jel 2 V amplitúdójú, 4.5 kHz frekvenciájú szinuszos jel?

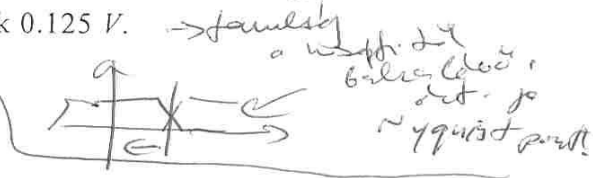
Megoldás:

Az eredeti jel spektruma - még ha olyan elfajuló is, mint esetünkben - a mintavételi frekvencia harmonikusával eltolódva hozza létre a mintasorozat spektrumát. Így a mintasorozat spektruma az $\pm n \cdot 8 \pm 1\text{ kHz}$ frekvenciájú harmonikus összetevőket tartalmazza. E komponensek amplitúdója a kimenő szűrő előtti ponton azonos. A szűrő megritkítja ezeket a jelösszetevőket: eliminálja mindazokat, amelyeknek a frekvenciája 10 kHz -nél nagyobb (illetve -10 kHz -nél kisebb). Így csak a $\pm 1\text{ kHz}$ és a $\pm 8 \pm 1\text{ kHz}$ frekvenciájú harmonikus összetevők maradnak meg, az előbbieket csillapítatlanul, az utóbbiak $H(\pm 8 \pm 1)$ értékének megfelelően csillapítva. Végül is tehát elmondható, hogy a visszaállított jelben 1 kHz , 7 kHz és 9 kHz frekvenciájú szinuszos összetevők lesznek jelen, ha az első amplitúdója 2 V , akkor a többieké 0.02 V .

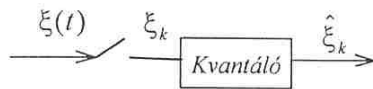
A második kérdés megválaszolásához figyelembe kell vennünk, hogy ezt a jelet (e jel mindkét harmonikus komponensét) a bemenő szűrő csillapítja (egy 0.25 értékű faktorial). A mintasorozat spektruma most $\pm n \cdot 8 \pm 4.5$ kHz frekvenciájú összetevőket tartalmaz, amelyek közül a kimenő szűrő véges csillapítással csak a ± 4.5 kHz és a $\pm(8-4.5) = \pm 3.5$ kHz frekvenciáit engedti át. Az előbbi összetevőkön az erősítés 0.25, az utóbbiakon 0.75-szeres. Tehát az eredő jelnek két szinuszos komponense lesz, a 3.5 kHz frekvenciájú alias jel amplitúdója 0.375 V, míg a valódi bemeneti jelnek megfelelő összetevő amplitúdója csak 0.125 V.

6/

2.4. Példa: mintavételezés és kvantálás

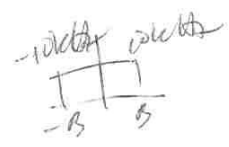


Egy zérus várható értékű, stacionárius és ergodikus jelet mintavételezünk, majd a mintákat a $(-1V, 1V)$ intervallumban egyenletes lépésközzel kvantáljuk egy 4 bites kvantálóval.



A folyamat spektrális sűrűségfüggvénye a következő

$$s_{\xi}(f) = \begin{cases} 10^{-5} [V^2/Hz], & \text{ha } |f| \leq 10 \text{ kHz} \\ 0, & \text{egyébként} \end{cases}$$



- a) Mekkora a korreláció az egymás után kettővel következő minták között, ha a mintavételi idő $T = 10^{-5}$ sec?
- b) Hogyan kell megválasztani a mintavételi időt, hogy esetleg független mintákat kapjunk?
- c) Milyen ismeretekre volna még szüksége ahhoz, hogy megítélhesse: milyen valószínűséggel lesz kvantáló szolgáltatva kódszó éppen 1101 értékű?

Megoldás:

a) A korrelációs fv. a spektrális sűrűségfüggvényből

$$R_{\xi}(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} s_{\xi}(f) e^{-j2\pi f\tau} df = 2s_0 B \frac{\sin(2\pi B\tau)}{2\pi B\tau}$$

Ha $T=10^{-5}$ és kettővel egymás utáni minták korrelációját kell számolni akkor

$$E(\xi(t)\xi(t+2T)) = R_{\xi}(2T) = 0.2 \frac{\sin(0.4\pi)}{0.4\pi} = 0.1514$$

b) A minták függetlenségének szükséges kelléke, hogy korrelálatlanok legyenek, azaz $R_{\xi}(kT_0) = 0 \Rightarrow \sin(2\pi BkT_0) = 0 \Rightarrow T_0 = 50 \cdot 10^{-6} s$

c) Ismernünk kellene a kódolási szabályt - az intervallumok és a kódszavak összerendelését -, és a minták (egydimenziós) valószínűségeloszlását

2.5. Példa: kvantálási zaj, jel-zaj viszony

Becsüljük meg azoknak a jeleknek a teljesítményét és a minták ábrázolásához szükséges kódszavak méretét, ha követelmény, hogy a mintánként kvantálásból származó kvantálási zaj σ^2 -nél kisebb, a jel-zaj viszony pedig ρ -nál nagyobb legyen!

Megoldás:

A jel és a zaj teljesítményének hányadosa:

$$\frac{M(\xi^2)}{M(\varepsilon^2)} \geq \rho \approx \frac{3}{2} 2^{2n}$$

tehát körülbelül $n = \frac{1}{2} \cdot \log_2(\rho \frac{2}{3})$ méretű kódszavakra van szükség (plusz 1..4 bitre, a nagyobb esücsstényező miatt). Az átalakítandó jel nagysága közvetlenül nem befolyásolja a kvantálási zaj teljesítményét, a túl nagy jel azonban túlvezérlést okoz. A legnagyobb jel teljesítménye tehát $\rho \cdot \sigma^2$ nagyságrendjébe esik.

szükség a legkisebb jel
adott ha σ^2 adott

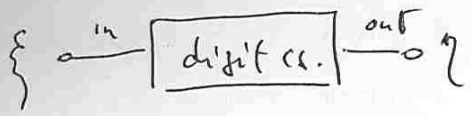
sin meték

$$SNR = \frac{3}{2} 2^{2n} = 1,74 + 6n$$

Digitalis overføring, BSC

η - ette
 γ - nũ

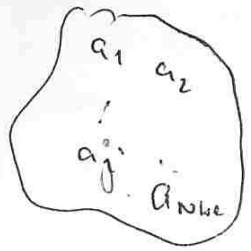
(1)



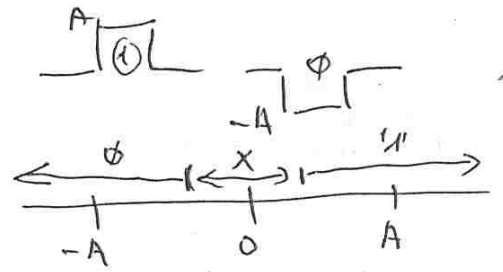
DÖNTETI - BECCLES

bemeneti
nimbdelenok

kimeneti
nimbdelenok

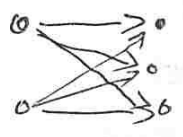


$N_{be} = 2$ $N_{ke} = 3$



Jelzetni vagy nimbdelenok sebessége (bit/sec)

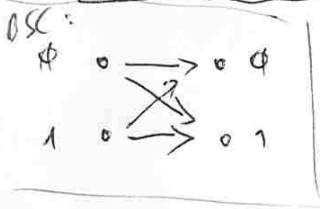
$$V_{jel} [\text{band}] = \frac{\text{nimbdelenok száma}}{\text{idő}} = \dots$$



Adat sebessége

BSC esetén $N=2 \Rightarrow V_{jel} = V_{bit} = V_{cs} \Rightarrow V_{adat} = V_{jel} \cdot \ln N_{be} = \frac{\text{bit/szám}}{\text{idő}} \left[\frac{\text{bit}}{\text{sec}} \right]$

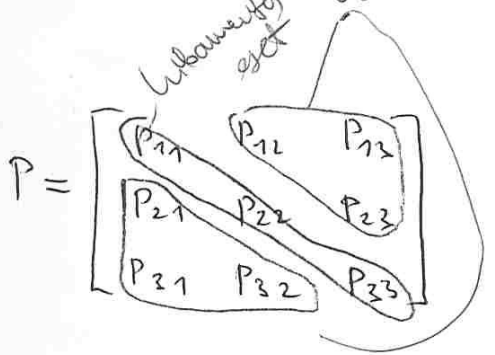
Emelkedőzetmentes, stacioner overføring



alternatív valószínűségi $P_{ij} = P(\eta = b_i | \xi = a_j)$

$i = 1 \dots N_{ke}$ $j = 1 \dots N_{be}$

Átviteli mátrix

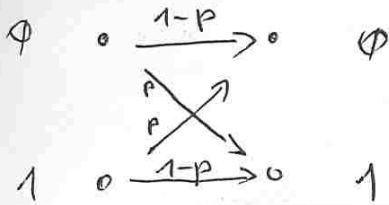


hiba valószínűsége: $k = \sum_{i=1}^N P_i P(\eta \neq b_i | \xi = a_i)$
↳ folyó szóadás

$\Sigma \text{ hiba} = 1 - \sum_{i=1}^N P_i (1 - P_{ii})$

$N_{be} = N_{ba} = 2 \quad \{0,1\}$ biner

$P_{01} = P_{10} = p$ simetris



$$P = \begin{bmatrix} (1-p) & p \\ p & (1-p) \end{bmatrix}$$

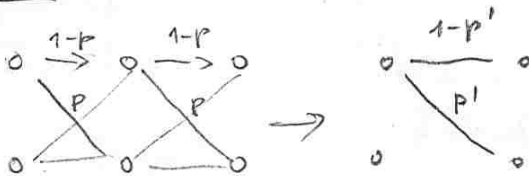
hibawaolohing

$$P_e = P(\eta \neq \xi) = P_1 P_{01} + P_0 P_{10} = (P_1 + P_0) p = p$$

↑
mut simetris

$\Rightarrow \boxed{P_e = p}$ A hiba wal a cetonok'k' (f) (RSC).

Ped

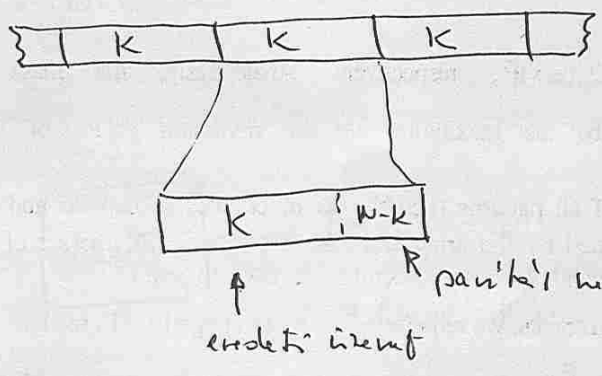


$$\left. \begin{aligned} p' &= (1-p)p + p(1-p) = 2p(1-p) = 2p - 2p^2 \\ (1-p') &= (1-p)^2 + p^2 = 1 - 2p + p^2 \end{aligned} \right\} \Sigma = 1$$

$p = 0,1 \Rightarrow p' = 0,2 - 2 \cdot 0,01 = 0,18$

lata
lisämerkke, jäsittäminen

viestit



→ pl. inverteerijärjestys

redundanssi, jäsittäminen: - luokittelus
- jäsittäminen

↓
/ha maan idä
luondani a7
su idä adastuon /

Matkittomus: $\frac{K}{N}$

csatornalapaus

maximaali, informaation siirtonopeus

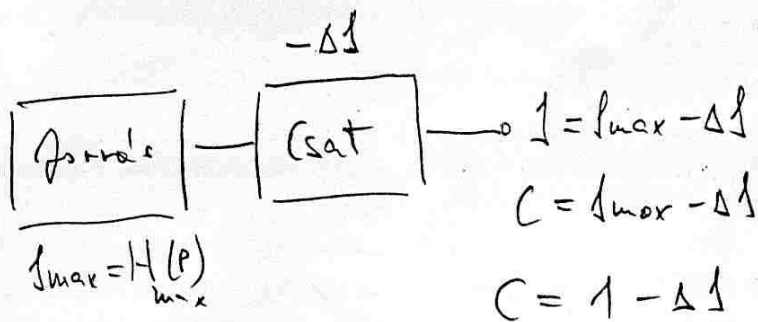
$C = \left[\frac{\text{bit}}{s} \right]$
↓
?

$C = 1 - H(p)$
↑
csatorna

Rate of capacity (BSC)

(4)

Maximalis informasi ditriteli sebesar, $C = \left[\frac{\log 1}{T} \right]$

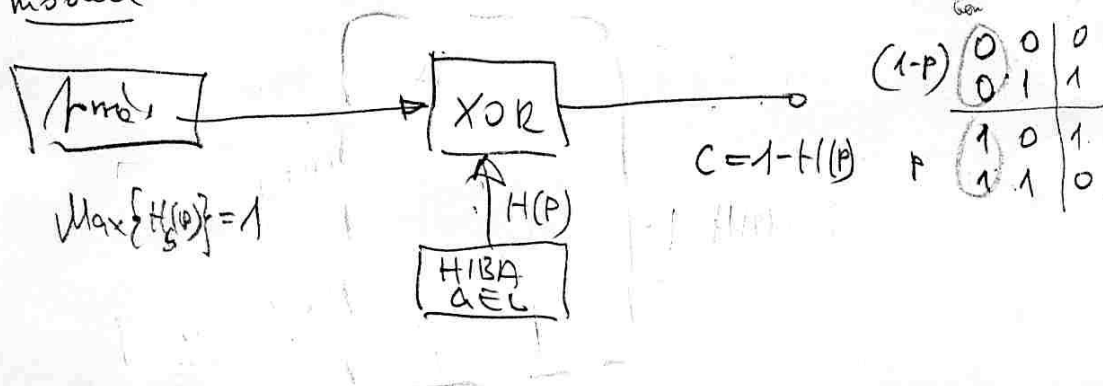


$\Rightarrow P_1 = P_2$

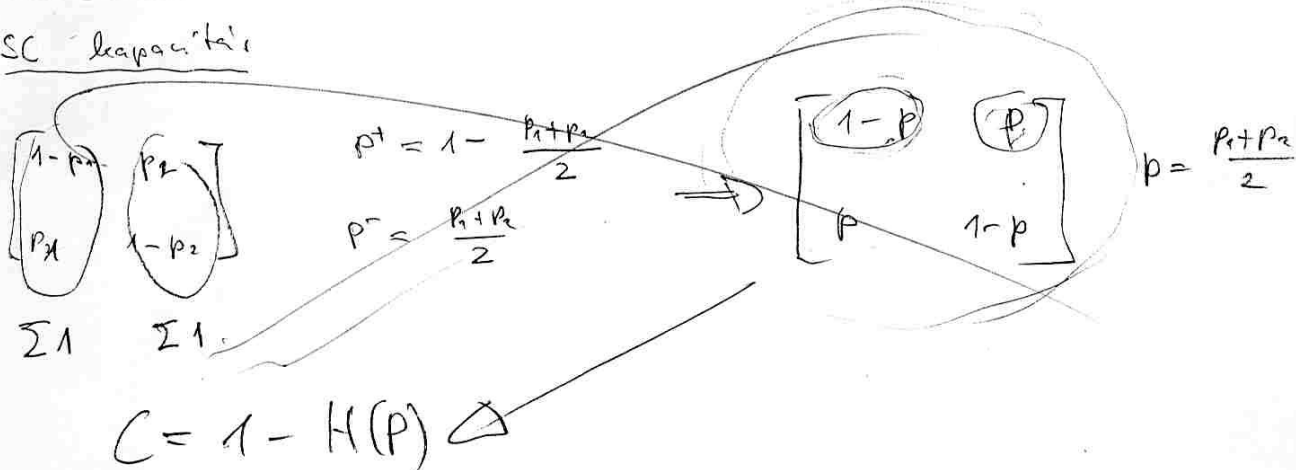
$I = H_2(P) = 1$

$\Delta I(P)$

model

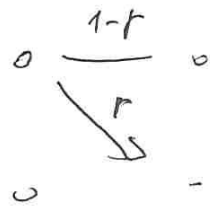
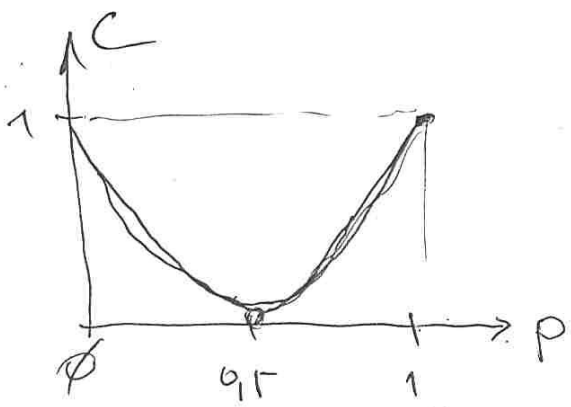


SC kapasitas



sol.

$P: \phi \rightarrow 1 \quad H(P)$



Adott az F forrás a P forráseloszlásával:

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
0.25	0.125	0.125	0.0625	0.0625	0.0625	0.0625	0.0625	0.0625	0.0625	0.0625

Adott továbbá a következő C kód:

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
0000	0001	0010	0011	0100	0101	1111	1110	1101	1100	1011

- a) Teljesül-e az egyértelmű dekódolhatóság kritériuma C kódra? (5 pont)
 b) Határozza meg az F forrás entrópiáját és C kód átlagos kódszóhosszát! (5 pont)
 c) Végezze el az optimális forrás-kód hozzárendeléseket! (5 pont)
 d) Ezen optimális kód C kód hány százalékára tömörít? (5 pont)

Megoldás

- a) Teljesül-e az egyértelmű dekódolhatóság kritériuma C kódra?
 Igen. A Kraft egyenlőtlenség teljesül és a kódszavak eltérőek.
 b) Határozza meg az F forrás entrópiáját és C kód átlagos kódszóhosszát!

$$H(P) = \sum_i p_i \cdot \log_2 \left(\frac{1}{p_i} \right) = 3.25$$

$$\lambda = \sum_i p_i \cdot l_i = 4$$

- c) Végezze el az optimális forrás-kód hozzárendeléseket!
 Mivel a valószínűségek felírhatók 2^{-l_i} alakban, ezért a Shannon kódolás is optimális.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
11	101	100	0111	0110	0101	0100	0011	0010	0001	0000
2	3	3	4	4	4	4	4	4	4	4

- d) Ezen optimális kód C kód hány százalékára tömörít?

$L_1 = 3.634$
 $L_1/L = 90.91\%$

2 egyértelmű dekódolható.
 mert:
 $2^{-l_i} = p_i$
 $H(P) = \lambda$
 $\sum p_i \log_2 \frac{1}{p_i} = \sum p_i l_i$
 \downarrow
 $p_i = 2^{-l_i}$

2 nyj
 kód
 $\sum 2^{-l_i} \leq 1$
 Huffman az opt. de ha
 2 egyértelmű dekódolható
 akkor
 Shannon
 is opt.

$2^{-l_i} \leq p_i < 2^{-(l_i-1)}$
 $1 - 0.5] \rightarrow 1$
 $(0.5 - 0.25] \rightarrow 2$
 $(0.25 - 0.125] \rightarrow 3$
 $(0.125 - 0.0625] \rightarrow 4$

Adott az F forrás a P forráseloszlásával:

1	2	3	4	5	6	7
0.3	0.2	0.15	0.15	0.1	0.06	0.04

Végezze el ezen forrásra a

- a) Shannon
 - b) Fano
 - c) Huffmann
- kódolást.

tematische hydrologisch

Shannon's hydrologisch

$$\lambda = \sum p_i l_i$$

$$H(P) = \sum p_i \log_2 \frac{1}{p_i}$$

Shannon I.
 $H(P) \leq \lambda < H(P) + 1$
 bei 2-jährigen Werten
 $H(P) = \lambda$

$$\sum p_i \log_2 \frac{1}{p_i} = \sum p_i \cdot c_i$$

↓
 c_i

$$p_i = 2^{-c_i}$$

abs. optimum

$$l_i = \log_2 \frac{1}{p_i}$$

$$pl. P = \left\{ \frac{1}{2}, \frac{1}{4}, \frac{1}{8}, \frac{1}{8} \right\}$$

$$2^{l_i} = \frac{1}{p_i}$$

$$2^{-l_i} = p_i$$

$$2^{-l_i} \leq p_i < 2^{-(l_i-1)}$$

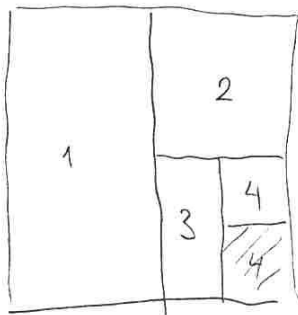
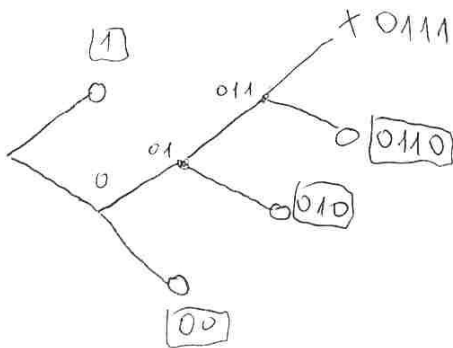
$$pld. p_i = 0,2 \quad 0,125 < 0,2 < 0,25$$

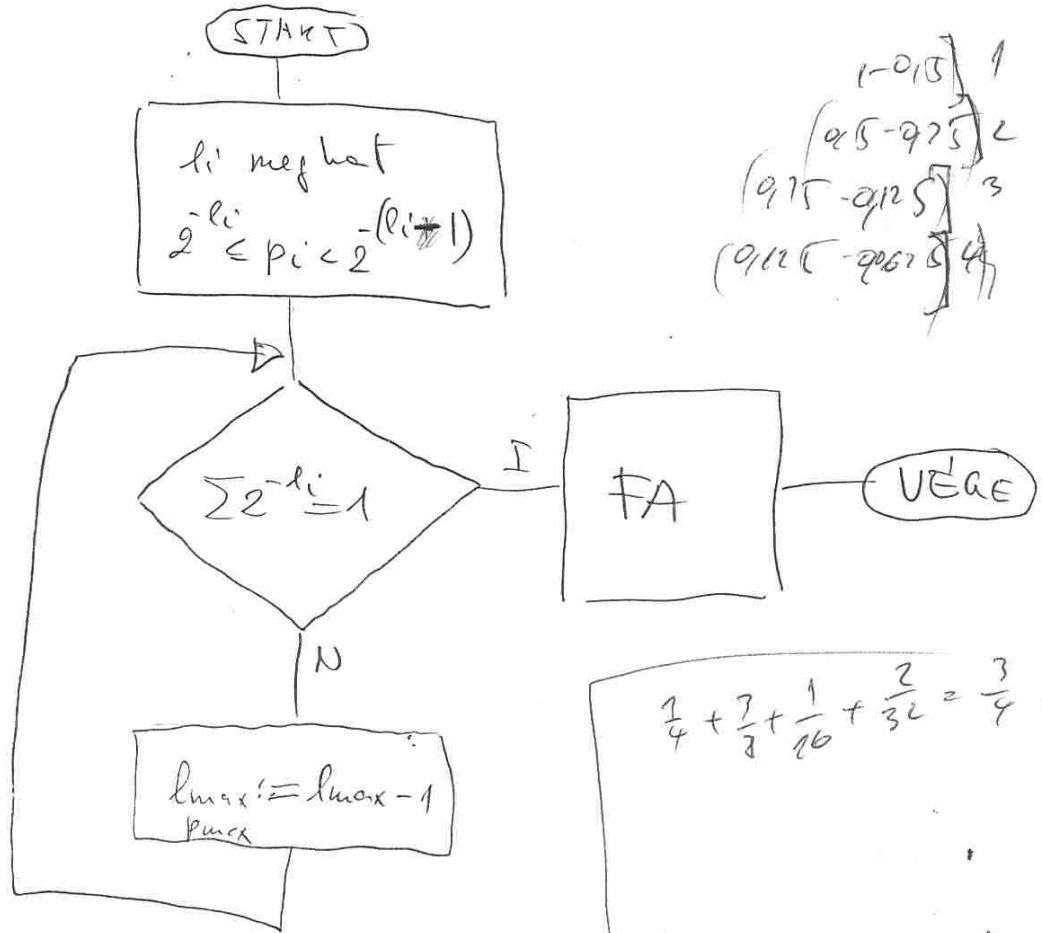
3 2

Kraft $\sum_{i=1}^n 2^{-l_i} \leq 1$

$n \cdot \sum 2^{-l_i} = 1 \Rightarrow$ nicht beliebig wählbar

$$\sum 2^{-l_i} < 1 \Rightarrow \sum 2^{-l_i} \leq 1 - 2^{-l_{max}}$$



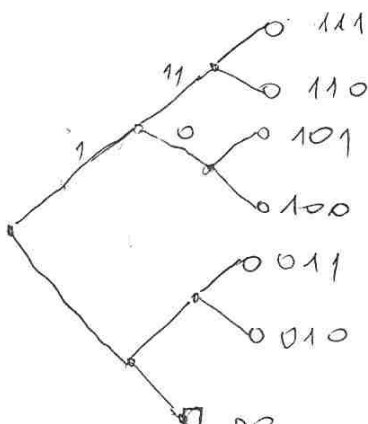


Pld P

0,3	0,2	0,15	0,15	0,1	0,06	0,04
2	3	3	3	4	5	5
					4	
				3		4
					3	3
2	3	3	3	3	3	3

$\rightarrow \sum 2^{-l_i} = 1$

current level removed at 5 bit



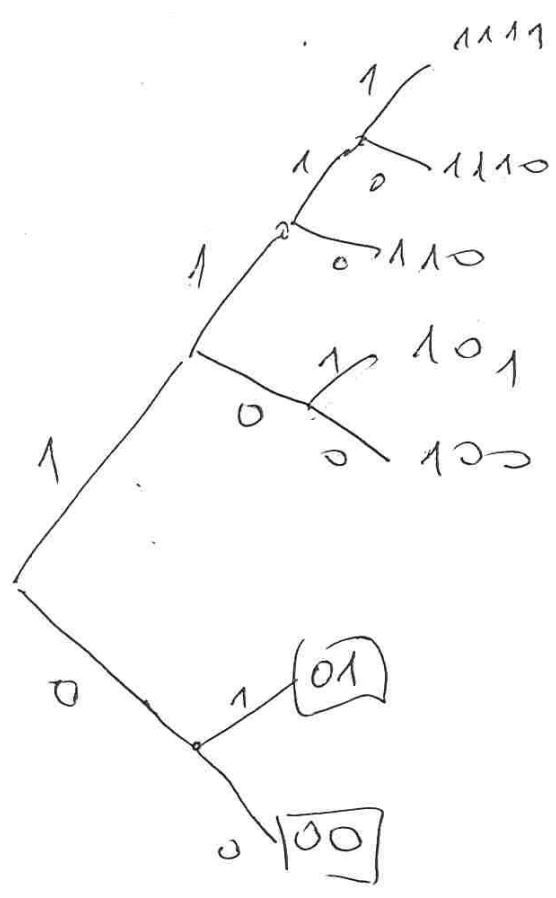
2. Kraft egyenlet helyes
 " = " ellen

előzetes ellenőrzés: helyes a megoldás

$J = \sum p_i l_i = 0,3 \cdot 2 + (1-0,3) \cdot 3 = 2,4$

(egyenl.) intervallum felezése
 a két intervallum alsó kotti
 változása a legkisebb legyen

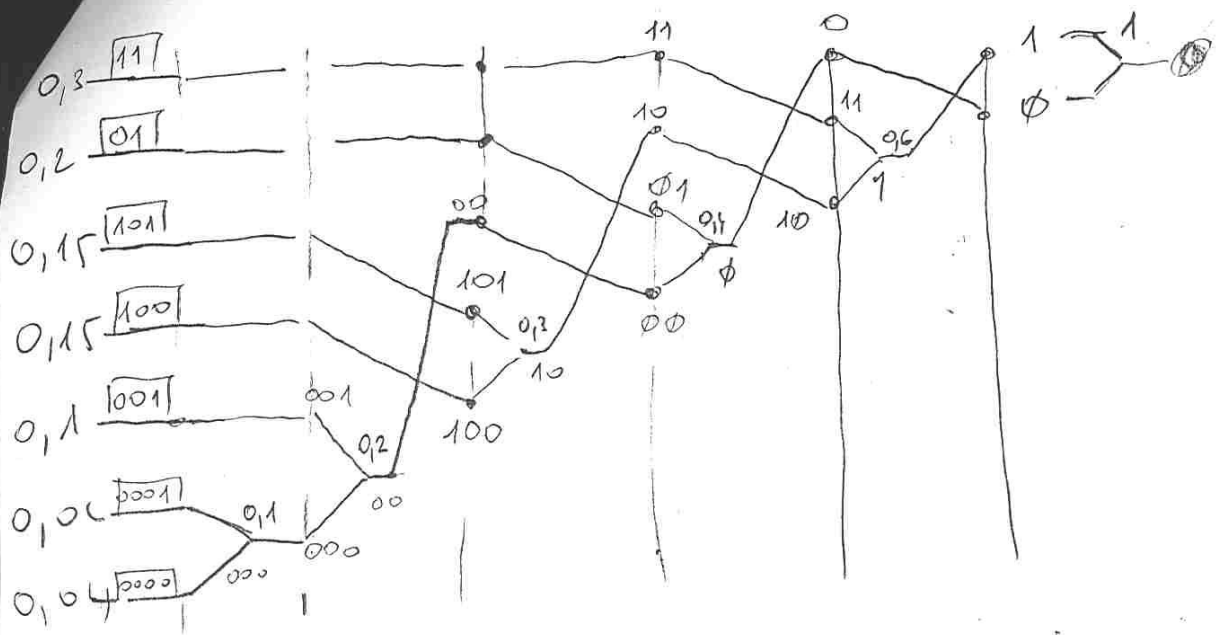
0,3	0,2	0,15	0,15	0,1	0,06	0,04
0		1				
00	01	10		11		
		100	101	110	111	
					1110	1111
00	01	100	101	110	1110	1111
2	2	3	3	3	4	4



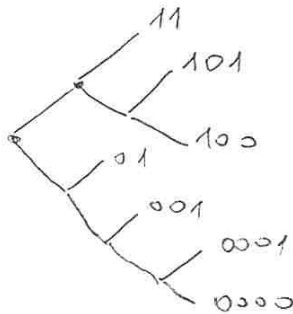
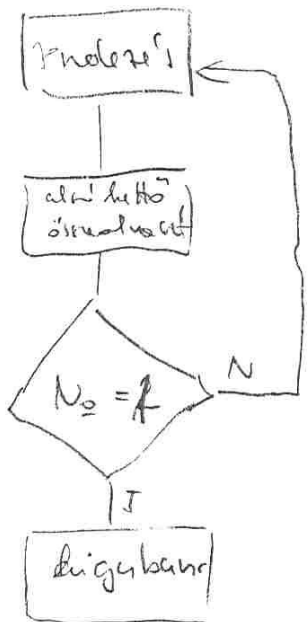
a legkisebb kódszám
 / kódszám /

$$g = \sum l_i p_i = 2,6$$

Wahl (optimal) / nevojzid - 2 lyubebat /



↓ lyubancolva a la
+ eflogas lyubebat
 $2^6 = 64$ (na. mit
a Fano...)



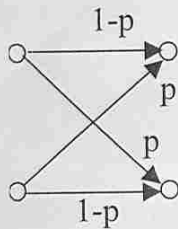
getuold a. felerdat
 Adalt $P = \{0,13 \ 0,24 \ 0,15 \ 0,15 \ 0,1 \ 0,06 \ 0,04\}$

Vergezz el a :
 - Shannon
 - Fano
 - Huffman
 nicht!

kih. kérdés 14²² v2-6/9.

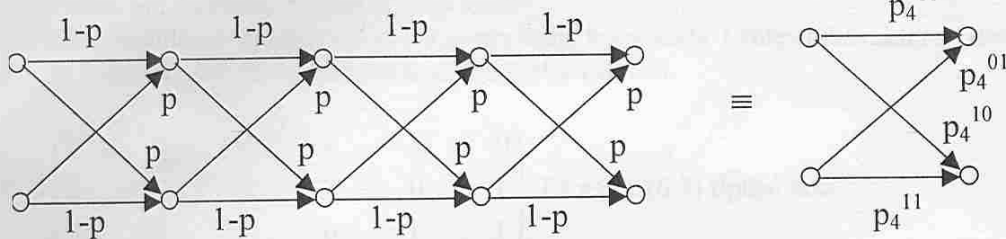


Adott egy bináris szimmetrikus csatorna állapot átmeneti valószínűségeivel.



ahol $p=0.1$

Négy ilyen csatornát kaskád módon összekapcsolunk.



- Az ilyen módon keletkező eredő csatorna BSC-e? (6 pont)
- Határozza meg az eredő csatorna állapot átmeneti valószínűségeit. (10 pont)
- Határozza meg a C_1 és C_4 csatorna kapacitásokat az eredeti ill. az eredő csatornára. (7 pont)
- Határozza meg a C_4 és C_8 közötti relációt. (4 pont)

a. Az alap csatorna BSC. Mivel nem alkalmaztunk aszimmetrikus műveletet, az eredő csatorna is BSC lesz.

b. Az összes lehetséges tévesztési utakat megvizsgálva a 0-1 hibázás valószínűsége:

$$p_4^{01} = 4p(1-p)^3 + 4p^3(1-p) = 0,2952$$

ugyanekkora az 1-0 tévesztés vsz-e.

Ezután

$$p_4^{00} = p_4^{11} = 1 - p_4^{01} = 1 - (4p(1-p)^3 + 4p^3(1-p)) = 0,7048$$

$$c. p_4^{01} = 0.4 \cdot 0.9^3 + 0.004 \cdot 0.9 = 0.2952$$

$$H(p) = \sum p_i \log \frac{1}{p_i}$$

$$1 - p_4^{01} = 0.7048$$

$$H_1(p) = 0.1 \log 10 + 0.9 \log 0.9 = 0.47 \quad C_1 = 0.53$$

$$H_4(p) = 0.2952 \log(1/0.2952) + 0.7048 \log(1/0.7048) = 0.87 \quad C_4 = 0.13$$

d. $C_8 < C_4$, mert $p_8 > p_4$

Egy lineáris kód paritásmátrixa:

$$H = \begin{pmatrix} 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$O = \left(\begin{array}{c|c} I_{k \times k} & B_{k \times (n-k)} \\ \hline & \end{array} \right)$$

$$H = \left[-B^T \mid I_{n-k} \right]$$

$$-1 = +1 \pmod{2}$$

$$He^T = 0 \rightarrow \text{ha } e^T = 0$$

$$= - \sum T \quad s = eH^T$$

a) Számítsuk ki a kód generátormátrixát.

b) Szisztematikus-e ez a kód? Miért?

c) Számítsuk ki a kódszavakat.

d) Hány hibát tud érzékelni és javítani ez a kód?

e) A szindrómatáblázat felírása nélkül határozza meg, hogy mely 1 bites hibavektorok tartoznak a csak 1 db 1-est tartalmazó szindrómákhoz. Indokolja választát.

a) $G = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 1 \end{pmatrix}$. Ez egy C(6,3) típusú kód.

b) Igen, mert a generátormátrix első almatrixa a 3. rendű egységmátrix, mellyel az információs biteket megszorozva olyan kódszavakhoz jutunk, amelyeknek első bitjei megegyeznek az információs bitekkel.

c)

c_0	=	0	0	0	0	0	0
c_1	=	0	0	1	0	1	1
c_2	=	0	1	0	1	0	1
c_3	=	0	1	1	1	1	0
c_4	=	1	0	0	1	1	0
c_5	=	1	0	1	1	0	1
c_6	=	1	1	0	0	1	1
c_7	=	1	1	1	0	0	0

d) Kódszavak közti Hamming távolságok:

	c_0	c_1	c_2	c_3	c_4	c_5	c_6	c_7
c_0	0	3	3	4	3	3	4	3
c_1		0	4	3	4	3	3	4
c_2			0	3	4	3	3	4
c_3				0	3	4	4	3
c_4					0	3	3	4
c_5						0	4	3
c_6							0	3
c_7								0

$d_{\min}=3$, vagyis $d_{\min}-1=2$ hibát érzékel, $(d_{\min}-1) \div 2 = 1$ hibát javít.

e) A szindrómák 3 bitesek. Az 1 db 1-est tartalmazó szindrómák rendre a (1 0 0), (0 1 0) és a (0 0 1). Ezekhez a (0 0 0 1 0 0), (0 0 0 0 1 0) és a (0 0 0 0 0 1) 1 hibás hibavektorok tartoznak. Ez annak a következménye, hogy a kód szisztematikus, tehát a szindrómák kiszámításakor a H^T mátrix alsó részmátrixa az egységmátrix, vagyis a szindróma akkor tartalmaz 1 db 1-est, ha a hibavektor utolsó n-k bitjéből valamelyik hibásodik meg (ezek szorozódnak az egységmátrix oszlopaival).

Egy (7,3) szisztematikus lineáris kód lineárisan független kódszavai

$$\mathbf{c}_1 = (0010111), \quad \mathbf{c}_2 = (1100101), \quad \mathbf{c}_3 = (1011100).$$

- Határozza meg a kód generátormátrixát! (5 pont)
- Határozza meg a kód paritásellenőrző mátrixát! (5 pont)
- Hány hiba javítására és hány hiba jelzésére alkalmas ez a kód? (5 pont)
- A vevő dekódolójába a $\mathbf{v} = (1111001)$ vektor érkezett. Határozza meg a szindrómát és ennek alapján döntse el, hogy mi volt az eredeti üzenet! (5 pont)

- a) A generátormátrix sorai rendre a $\mathbf{v}_1 = \mathbf{c}_3 + \mathbf{c}_1$, $\mathbf{v}_2 = \mathbf{c}_1 + \mathbf{c}_2 + \mathbf{c}_3$, $\mathbf{v}_3 = \mathbf{c}_1$ kódszavak lesznek:

$$\mathbf{G} = \begin{bmatrix} \mathbf{v}_1 \\ \mathbf{v}_2 \\ \mathbf{v}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 1 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

- b) A kód paritásellenőrző mátrixa:

$$\mathbf{H} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (\mathbf{H}^T \text{ is elfogadható})$$

- c) Az érvényes kódszavak:

$$\begin{array}{ll} \mathbf{c}_0 = (0000000), & w=0; & \mathbf{c}_4 = (1001011), & w=4; \\ \mathbf{c}_1 = (0010111), & w=4; & \mathbf{c}_5 = (1011100), & w=4; \\ \mathbf{c}_2 = (0101110), & w=4; & \mathbf{c}_6 = (1100101), & w=4; \\ \mathbf{c}_3 = (0111001), & w=4; & \mathbf{c}_7 = (1110010), & w=4; \end{array}$$

$d_{\min} = w_{\min} = 4, \Rightarrow 1$ hiba javítható és 3 hiba jelezhető.

- d) $\mathbf{v} = (1111001) \rightarrow \mathbf{s} = \mathbf{v}\mathbf{H}^T = (1011)$, ami éppen \mathbf{H} első oszlopával egyezik meg, vagyis a vett kódszó első bitje hibásodott meg. Így az eredeti üzenet: $\mathbf{t} = (011)$.

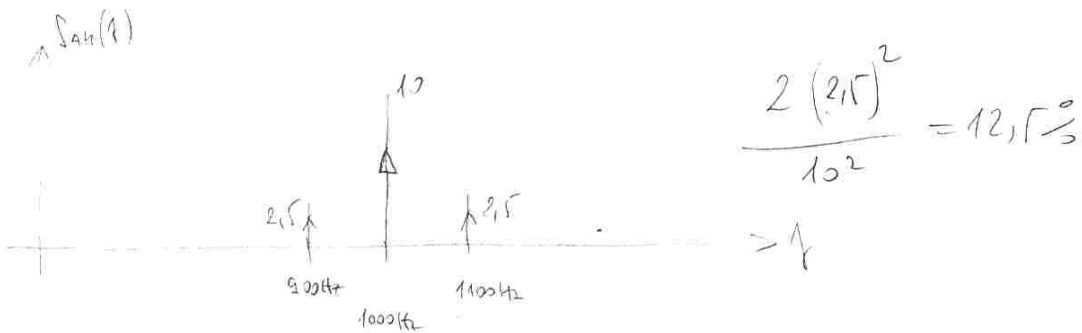


1. AM modulátor kimenő jele:

$$s_{AM}(t) = 5 \cos(1800\pi t) + 20 \cos(2000\pi t) + 5 \cos(2200\pi t)$$

Határozza meg

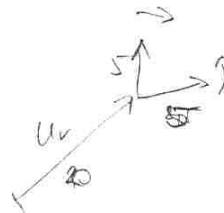
- Melyik típusú AM, *AM-DSB*
- $s_m(t)$ moduláló jelet, \checkmark
- f_v vivőfrekvenciát, $f_v = 1000\text{Hz}$
- $s_{AM}(t)$ maximális és minimális értékét, $U_{max} = 30$ $U_{min} = 10$
- modulációs mélységet, $m = 1/2$
- a modulált jel spektrumát, \checkmark
- a vivőfrekvenciás komponensben és az összes oldalsávokban lévő teljesítmények arányát. $12,5\%$



$s_m(t) = ?$

$a(t) = U_v + s_m(t) = 20 + 10 \cos 2000\pi t$

$s_m(t) = 10 \cos 2000\pi t$



$m_{AM} = \frac{U_{ms}}{U_v} = \frac{10}{20} = \frac{1}{2}$

2. feladat: Mekkora az FM jel sávszélessége $m_f=15$ esetén, egyetlen szinuszos moduláló jellel ($f_v=10$ MHz, $f_m=20$ kHz)?

Egy szinuszos moduláló jel esetén az FM jel spektruma leírható az alábbi Fourier-sorral:

$$U_{FM}(t) = U_v \left[J_0(m_f) \cos \omega_v t + \sum_{n=1}^{\infty} J_{2n}(m_f) \{ \cos(\omega_v + 2n\omega_m)t + \cos(\omega_v - 2n\omega_m)t \} + \sum_{n=1}^{\infty} J_{2n-1}(m_f) \{ \cos(\omega_v + (2n-1)\omega_m)t + \cos(\omega_v - (2n-1)\omega_m)t \} \right]$$

Megegyezés szerint az FM jel elvileg végtelen spektrumából csak azt a szeletet vesszük figyelembe, amelynek koefficiensei a vivőnek legalább egy százalékát eléri (ezek számát α jelöli).

Így a sávszélesség: $f_B = 2\alpha f_m$

FM térligez

Ez a könyv (11.32) egyenlete szerint $\alpha=15$, $m_f=15$ esetén, amiből a kívánt sávszélesség 600 kHz.

- $\alpha \cong 1$, ha $m_f < 0,1$
- $\alpha \cong m_f$, ha $m_f > 10$
- $\alpha \cong 1 + m_f + \sqrt{m_f}$, egyébként

$\alpha = \frac{k_{FM} U_m}{f_m} = \frac{10^6}{20} = 50000$

Comment: Egyéb szükséges képletek és definíciók a 133. oldalon.

- Narrow Band FM (NBFM): $f_B = 2f_m$, $m_f < 0,1$
- Wide Band FM (WBFM): $f_B = 2f_D$, $m_f > 10$

Carson formula: $B_{RF} = 2(\Delta F + f_{mod}) = 2(m_f f_{mod} + f_{mod}) = 2(15 \cdot 20 + 20) = 640$ kHz

$f_p = k_{FM} s_m(t) + f_v$; $s_m(t) = U_m \cos(2\pi f_m t)$; $s_{FM}(t) = U_{FM} \cos(\omega_v t + \frac{k_{FM} U_m}{f_m} \sin \omega_m t)$

\uparrow 10 MHz \uparrow 20 kHz

3. feladat: Ha egy $s_v(t) = U_v \cos \omega_v t$ vivőt egy $s_m(t) = U_m \cos \omega_m t$ függvénnyel fázismodulálunk, mekkora lesz a maximális fázislöklet, és m_p értéke?
 $U_v = 1 \text{ V}$, $\omega_v = 2\pi \cdot 10^6 \text{ rad/sec}$, $c = 0.1 \text{ rad/V}$, $U_m = 1 \text{ V}$, $\omega_m = 2\pi \cdot 10^3 \text{ rad/sec}$.

Megoldás: Mivel a fázismodulált jel időfüggvénye:

$$s_{PM}(t) = U_v \cos(\omega_v t + c U_m \cos \omega_m t)$$

alakú, ezért m_p értékét a következők alapján számolhatjuk ki:

$$m_p = c \cdot U_m = 0.1 \cdot 1 = 0.1 \text{ rad}$$

A modulált jel pillanatnyi fázisingadozása $c U_m \cos \omega_m t$, amelynek maximális értéke szintén $c \cdot U_m$. Ezért a maximális fázislöklet szintén 0.1 rad értékű.

Commentek:

Ha $s(t) = A \cos[\omega_c t + \phi + \beta(t)]$,

a jel fázisa: $\omega_c t + \phi + \beta(t)$ ha az utolsó tag a moduláló jellel arányos, akkor beszélünk fázismodulációról;

a jel pillanatnyi frekvenciája: $\frac{1}{2\pi} \left(\omega_c + \frac{d\beta}{dt} \right)$ ha az utolsó tag a moduláló jellel

arányos, akkor beszélünk frekvenciamodulációról.

PM: $\beta(t) = \Delta\phi \cdot s_m(t)$, ahol $\Delta\phi$ a fázislöklet

FM: $\beta(t) = \Delta\Omega \int_{\text{hat.ian}}^t s_m(t) dt$, itt $\Delta F = \frac{\Delta\Omega}{2\pi}$ a frekvencialöklet.

$$s_{PM}(t) = U_v \cos(\omega_v t + k_{PM} s_m(t))$$

$$m_p = k_{PM} \cdot U_m$$