

Amplitúdómodulált adóberendezések eredő hatásfokának meghatározása

ETO 621.376.2:621.396.712.017.8

Napjainkban a középhullámú műsorszórásban egyre nagyobb teljesítményű berendezéseket használnak. A néhány száz kw-os adóteljesítmény már kicsinek számít.

A növekvő adóteljesítmény előtérbe helyezte és egyre élesebben veti fel az adóberendezések eredő hatásfokának kérdését. Ennek vizsgálata a gyártó és üzemeltető szempontjából egyaránt fontos.

Az adóberendezés hatásfoka a moduláló jel amplitúdójától és az alakjától függ. Vizsgálójelnek egy állandó amplitúdójú szinusz hullámot szoktak használni.

Két különböző áramköri megoldást használó adóberendezés hatásfokának összehasonlításakor attól függően ítéljük jobbnak az egyik vagy a másik berendezést, hogy milyen modulációs mélységnél mért hatásfokadatokat vetünk össze. Rendszerint a teljes kimodulálásnál mért hatásfokot tekintik az összehasonlítás alapjának. Ez azonban több szempontból is rossz:

- a tényleges moduláló programnak viszonylag kicsi az átlagos modulációs mélysége, így a teljes kimodulálásnál mért adatokból rossz becslést kapunk a berendezés tényleges üzemi jellemzőire;
- mivel az, hogy milyen modulációs mélységnél kapjuk a legjobb hatásfokot, befolyásolható az áramköri paraméterekkel, a teljes kimodulálást alapul vevő szemlélet helytelenül arra ösztönzi a gyártókat, hogy olyan megoldásokat keressenek, ahol a teljes kivezérlésnél optimális a hatásfok.

Nem lenne helyes az sem, ha az átlagos modulációs mélységnél mért hatásfokot tekintenénk eredő hatásfoknak, mivel ekkor egyáltalán nem vennék figyelembe nagy kivezérlésnél a hatásfok alakulását.

A következőkben a hangjellel modulált AM-adók eredő hatásfokának meghatározásához egy egyszerű kifejezést javasolunk. A javasolt egyenlet levezetése kissé hosszadalmas, ezért a levezetés részleteit a függelékben találjuk meg. A függelékeket úgy szerkesztettük meg, hogy azok önállóan is olvashatók legyenek.

Az eredő hatásfok definíciója:

$$\eta_e = \frac{\overline{P_n(m)}}{\overline{P_0(m)}} \quad (1)$$

ahol a fölülhúzás az átlagolást jelenti.

m a pillanatnyi modulációs mélység,

P_n az adó kimeneti teljesítménye (hasznos teljesítmény),

P_0 a tápegységből felvett teljesítmény.

Az eredő hatásfok amplitúdómodulált adók esetén a következő egyenletből határozható meg:

$$\frac{1}{\eta_e} = \frac{1}{1+m^2} \left[\frac{1+m^2}{\eta(m)} \right] \quad (2)$$

ahol: $\eta(m)$ az adóberendezés hatásfoka akkor, ha

1:1 kitöltési tényezőjű négyszögjellel modulálunk, amelynek a modulációs mélysége: m .

Ez az egyenlet az eredő hatásfok legáltalánosabb kifejezése, levezetését az A függelék tartalmazza.

A moduláló programjel statisztikus tulajdonságai az átlagoláson keresztül érvényesülnek az alapegyenletben.

A további számításokban feltételeztük, hogy a moduláló jel az idő felében gamma eloszlással közelíthető. Ez reprezentálja a zenei programot. A műsoridő másik felében a beszédjel modulál, amiről feltételeztük, hogy kétoldalas exponenciális eloszlással közelíthető, továbbá aktivitási tényezője: 50%. Feltételeztük még, hogy a fenti moduláló jel legfeljebb az idő 1%-ában hoz létre túlmodulálást. A feltételezett jel részletes leírása a B függelékben található.

Az eredő hatásfok általános kifejezésének és a programjel statisztikájának felhasználásával a C függelékben részletezett módon levezethető a következő egyszerű kifejezés:

$$\frac{1}{\eta_e} = \frac{0,519}{\eta(0\%)} + \frac{0,26}{\eta(20\%)} + \frac{0,112}{\eta(40\%)} + \frac{0,0541}{\eta(60\%)} + \frac{0,0278}{\eta(80\%)} + \frac{0,0276}{\eta(100\%)} \quad (3)$$

ahol: $\eta(0\%)$ moduláció nélkül mért hatásfok,
 $\eta(20\%)$ 20%-os négyszögmodulációhoz tartozó hatásfok,
 $\eta(40\%)$ 40%-os négyszögmodulációhoz tartozó hatásfok ... és így tovább.

A (3) egyenlet levezetésénél a megadott pontok között lineáris interpolációt alkalmaztunk.

Az η mérésénél a következő nehézségek lépnek fel:

- a négyszögjel jobban igénybe veszi az adót, mint a szokásos szinusz hullámú vizsgálójel;
- a négyszögjel olyan meredek éleket tartalmaz, amelyek a tényleges programjelben nincsenek. Ezért a négyszögjeles mérésnél olyan dinamikus veszteségeket is figyelembe veszünk, amelyek a

programjellel történő moduláció esetén nem jelentkeznek;

- az AM adók nagy részét nem tervezték impulzusátvitelre, ezért a négyszögjelet csak nagy torzítással viszik át.

A fentiekből levonhatjuk azt a következtetést, hogy η -át gyakorlatilag nem tudjuk mérésrel meghatározni. Jól használható viszont a (3) kifejezés az elméleti számításoknál, ugyanis elméletileg sokkal könnyebb meghatározni a hatásfokot, ha négyszögjellel modulálunk, mint más jelalak esetén. Az elvi számításnál a mérést korlátozó okokat egyszerűen figyelmen kívül hagyhatjuk.

A gyakorlati mérés szinuszjellel történik. A szinusz hullámú modulációnál mérhető hatásfokadatokból a D függelékben vezettük le az eredő hatásfok kifejezését.

A levezetésben az eredő hatásfok általános kifejezésén kívül a (3) egyenletet is felhasználtuk. A levezetés végeredménye:

$$\frac{1}{\eta_e} = \frac{0,387}{\eta_s(0\%)} + \frac{0,266}{\eta_s(20\%)} + \frac{0,154}{\eta_s(40\%)} + \frac{0,0941}{\eta_s(60\%)} + \frac{0,0195}{\eta_s(80\%)} + \frac{0,0793}{\eta_s(100\%)} \quad (4)$$

ahol: η_s az adott modulációs mélységű szinuszos modulációhoz tartozó hatásfok.

A gyakorlatban $\eta_s(100\%)$ helyére a megengedett maximális modulációs mélységhez tartozó hatásfokadatot kell behelyettesíteni.

A szerző javasolja, hogy a jövőben a (4) kifejezéssel megadott hatásfokot tekintsék az amplitúdómodulált adóberendezés „eredő hatásfok”-ának.

A függelék

Az eredő hatásfok elméleti meghatározása

Az amplitúdómodulált adóberendezést moduláló hangjel sztohasztikus folyamat. Feltételezzük, hogy ez a folyamat ergodik, ami azt jelenti, hogy a halmaz és időátlag 1 valószínűséggel azonos.

Mivel a kétféle átlag azonos, a továbbiakban egyszerűen csak átlagról beszélünk, amit föléhúzással fogunk jelölni.

Az eredő hatásfok:

$$\eta_e = \frac{\overline{P_h(m)}}{\overline{P_o(m)}} \quad (A-1)$$

ahol P_h az egy rádiófrekvenciás (RF) periódusra átlagolt hasznos (kimeneti) teljesítmény,

P_o az egy RF periódusra átlagolt felvett teljesítmény,

m a pillanatnyi modulációs index.

A hasznos teljesítmény

$$P_h = P_v(1+m)^2 \quad (A-2)$$

ahol P_v a vivőtjel teljesítmény.

A hasznos teljesítmény átlaga:

$$P_h = \overline{P_v(1+m)^2} = \overline{P_v(1+2m+m^2)} = P_v(1+\overline{m^2}) \quad (A-3)$$

ahol felhasználtuk, hogy az átlagképzés lineáris művelet, valamint azt, hogy az adóban nincs egyenszint-átvitel, ezért a modulációs index átlaga zérus.

A felvett teljesítmény:

$$P_o = \frac{P_h(m)}{\eta_p(m)} \quad (A-4)$$

ahol η_p az adott modulációs mélységhez tartozó pillanatnyi hatásfok.

A felvett átlagteljesítmény:

$$\overline{P_o} = \frac{\overline{P_h(m)}}{\overline{\eta_p(m)}} \quad (A-5)$$

Az (A-2) kifejezés figyelembevételével:

$$\overline{P_o} = P_v \frac{\overline{(1+m)^2}}{\overline{\eta_p(m)}} \quad (A-6)$$

Az eredő hatásfokot (A-3) és (A-6) egyenletek (A-1)-be helyettesítéssel kaphatjuk meg:

$$\eta_e = \frac{\overline{P_h}}{\overline{P_o}} = \frac{1+\overline{m^2}}{\overline{\eta_p(m)}} \quad (A-7)$$

Átalakítva:

$$\frac{1+\overline{m^2}}{\eta_e} = \overline{\left[\frac{(1+m)^2}{\eta_p(m)} \right]} \quad (A-8)$$

Nézzük meg az eredő hatásfokot, ha a modulációs mélység csak két értéket vehet fel egyenlő valószínűséggel.

Tehát:

$$m = \begin{cases} +M \frac{1}{2} & \text{valószínűséggel} \\ -M \frac{1}{2} & \text{valószínűséggel} \end{cases}$$

Az átlagképzés ebben az esetben nagyon egyszerű:

$$\overline{y(m)} = \frac{1}{2} [y(M) + y(-M)] \quad (A-9)$$

ahol $y(m)$ a modulációs index tetszőleges függvénye.

Ennél a jelnél az eredő hatásfokra az $\eta(M)$ jelölést használjuk. (A-9) és (A-8) felhasználásával:

$$\frac{1+M^2}{\eta(M)} = \frac{1}{2} \left[\frac{(1+M)^2}{\eta_p(M)} + \frac{(1-M)^2}{\eta_p(-M)} \right] \quad (A-10)$$

Térjünk vissza az eredő hatásfok általános (A-8) kifejezéséhez. Feltételezzük, hogy a modulációs index eloszlása szimmetrikus és ekkor:

$$\overline{y(m)} = \overline{y(-m)} \quad (A-11)$$

Az átlag a következőképpen is kifejezhető (A-11) alapján:

$$\overline{y(m)} = \frac{1}{2} [\overline{y(m)} + \overline{y(-m)}] \quad (A-12)$$

Alkalmazzuk (A-12)-t (A-8) egyenlet jobb oldalára:

$$\frac{1+m^2}{\eta_e} = \frac{1}{2} \left[\frac{(1+m)^2}{\eta_p(m)} + \frac{(1-m)^2}{\eta_p(-m)} \right] \quad (A-13)$$

A jobb oldalon az átlag alatti kifejezés

$$M = m$$

helyettesítéssel azonos (A-10) jobb oldalával, tehát:

$$\frac{1+m^2}{\eta_e} = \left[\frac{1+m^2}{\eta(m)} \right] \quad (A-14)$$

B függelék

A programjel leírása

Az előzőekben levezetett hatásfok-kifejezés átlagolást tartalmaz, aminek az elvégzéséhez szükségünk lesz a programjel sűrűségfüggvényére.

A programjel beszéd és zene részekből áll. A további számításainkban feltételezzük, hogy a beszéd-zene arány 1:1. A beszédidő egy részében a jel nagysága elhanyagolhatóan kicsi. Az aktív időben a jel jó közelítéssel kétoldalas gamma eloszlásának tekintjük. Az aktív idő és a teljes beszédidő arányát kifejező aktivitási tényezőről feltételezzük, hogy értéke 0,5.

A kétoldalas gamma eloszlás sűrűségfüggvénye:

$$f(x) = \frac{1}{2\beta^\alpha \Gamma(\alpha)} |x|^{\alpha-1} e^{-\frac{|x|}{\beta}} \quad (B-1)$$

ahol α és β az eloszlás állandói

$\Gamma(\alpha)$ a gamma függvény, amelynek definíciója:

$$\Gamma(\alpha) = \int_0^\infty x^{\alpha-1} e^{-x} dx \quad (B-2)$$

Az abszolútérték-átlag és a négyzetátlag az eloszlás paramétereivel kifejezve:

$$\overline{|y|} = \beta \alpha \quad (B-3)$$

$$\overline{y^2} = \beta^2 \alpha (\alpha + 1) \quad (B-4)$$

ahol y -nal jelöltük a valószínűségi változót.

A modulációs mélység mindig kisebb 1-nél.

$$m \leq 1 \quad (B-5)$$

Az eredeti valószínűségi változó (a stúdióból az adóhoz érkező programjel) túl nagy értékeit az adó limíterei eltávolítják. Az adó gyorslimiterét ideális vágónak tekintjük, tehát:

$$m = \begin{cases} +1 & \text{ha } \xi > 1 \\ \xi & \text{ha } |\xi| \leq 1 \\ -1 & \text{ha } \xi < -1 \end{cases} \quad (B-6)$$

Feltételezzük, hogy az adót úgy szintezték, hogy a gyorslimiter az idő 1%-ában vág, ami matematikai-

lag azt jelenti, hogy:

$$P(|\xi| > 1) = \frac{1}{100}. \quad (B-7)$$

Ebből a feltételből már meghatározhatók az eloszlás paraméterei. Jó minőségű mikrofon esetén a beszédjel eloszlása $\alpha=0,5$ paraméterű gamma eloszlást követ.

A sűrűségfüggvényt (B-2)-ből kapjuk $\alpha=0,5$ helyettesítéssel:

$$f(x) = \frac{1}{2\sqrt{\pi\beta}} \frac{1}{\sqrt{x}} e^{-\frac{|x|}{\beta}} \quad (B-8)$$

Mivel az eloszlás szimmetrikus:

$$P(|\xi| > 1) = 2P(\xi > 1) = 2 \int_1^\infty f(x) dx \quad (B-9)$$

Behelyettesítve (B-8)-at

$$P(|\xi| > 1) = \frac{1}{\sqrt{\pi\beta}} \int_1^\infty \frac{1}{\sqrt{x}} e^{-\frac{x}{\beta}} dx \quad (B-10)$$

amely a

$$\frac{x}{\beta} = \frac{z}{2} \quad (B-11)$$

helyettesítéssel a következő alakba írható:

$$P(|\xi| > 1) = \int_{\frac{2}{\beta}}^\infty \frac{1}{\sqrt{2\pi z}} e^{-\frac{z}{2}} dz \quad (B-12)$$

A fenti kifejezés megegyezik a matematikai statisztikában kiterjedten használt χ^2 eloszlással, ha a szabadságfok 1. Tehát

$$P(|\xi| > 1) = P\left(\chi^2 > \frac{2}{\beta}\right) \quad (B-13)$$

Mivel a beszéd csak az idő felében aktív, az eredő 1%-os túllépéséhez az aktív időre vonatkoztatott 2%-os túllépés tartozik. A chi-négyzet táblázatban azt találjuk, hogy 1 szabadságfok esetén

$$P(\chi^2 > 5,412) = 0,02 \quad (B-14)$$

amelyet (B-13)-mal összevetve:

$$\beta = 0,3695 \quad (B-15)$$

m eloszlása a (B-6) egyenlettel definiált vágás miatt nem egyezik meg teljesen az eredeti gamma eloszlással, de a momentumok értékét ez a kismértékű vágás gyakorlatilag nem befolyásolja. Így felhasználva (B-13)-at és (B-4)-et

$$\overline{m_{\text{beszéd}}^2} \approx \frac{1}{2} \overline{\xi^2} = \frac{1}{2} \beta^2 \alpha (\alpha + 1) = 0,0512 \quad (B-16)$$

$$\overline{|m_{\text{beszéd}}|} \approx \overline{|\xi|} = \frac{1}{2} \beta \alpha = 0,0924 \quad (B-17)$$

Az $\frac{1}{2}$ -es szorzótényező azért szerepel az előbbi képletekben, mert a beszéd csak az idő felében

aktív, tehát a teljes időre vett átlag az aktív időre vett átlag fele lett.

A modulációs mélység sűrűségfüggvénye beszédjel esetén:

$$f_{\text{beszéd}}(x) = \frac{1}{2} \delta(x) + \frac{1}{200} \delta(x-1) + \frac{1}{200} \delta(x+1) + \begin{cases} \frac{1}{4\sqrt{\pi\beta x}} e^{-\frac{|x|}{\beta}} & \text{ha } |x| \leq 1 \\ 0 & \text{ha } |x| > 1 \end{cases} \quad (\text{B-18})$$

Ahol a három Dirac δ -val vettük figyelembe, hogy a beszédjel esetén a modulációs mélység véges valószínűséggel vesz fel három diszkrét értéket $P(m=0) = 50\%$; $P(m=1) = 0,5\%$; $P(m=-1) = -0,5\%$.

Zene esetén az eloszlás a Laplace (kétoldalas exponenciális) eloszlással közelíthető. Sűrűségfüggvénye:

$$f(x) = \frac{\lambda}{2} e^{-\lambda|x|} \quad (\text{B-19})$$

A túllépés valószínűsége

$$P(|\xi| > 1) = 2 \int_1^{\infty} f(x) dx = 2 \int_1^{\infty} \frac{\lambda}{2} e^{-\lambda x} dx = e^{-\lambda} \quad (\text{B-20})$$

Tehát:

$$e^{-\lambda} = \frac{1}{100} \quad (\text{B-21})$$

$$\lambda = 4,605 \quad (\text{B-22})$$

Mivel a Laplace-eloszlás a gamma eloszlás speciális esete (ha a gamma eloszlás paraméterei: $\alpha=1$ és $\alpha=1/\lambda$), a momentumok meghatározására itt is használhatjuk a 3.3 és 3.4 összefüggéseket. A végeredmény:

$$\overline{m_{\text{zene}}^2} = 0,0943 \quad (\text{B-23})$$

$$\overline{m_{\text{zene}}} = 0,217 \quad (\text{B-24})$$

A modulációs mélység sűrűségfüggvénye zene esetén:

$$f_{\text{zene}}(x) = \frac{1}{200} \delta(x-1) + \frac{1}{200} \delta(x+1) + \begin{cases} \frac{\lambda}{2} e^{-\lambda|x|} & \text{ha } |x| \leq 1 \\ 0 & \text{ha } |x| > 1 \end{cases} \quad (\text{B-25})$$

Mivel feltevésünk szerint a programjelenben a zene is és a beszéd is 50%-os valószínűséggel fordul elő, az eredő sűrűségfüggvény a beszéd és zene sűrűségfüggvényeinek számtani közepe

$$f(x) = \frac{1}{2} [f_{\text{beszéd}}(x) + f_{\text{zene}}(x)] \quad (\text{B-26})$$

$$f(x) = \frac{1}{4} \delta(x) + \frac{1}{200} \delta(x-1) + \frac{1}{200} \delta(x+1) + \begin{cases} \frac{\lambda}{4} e^{-\lambda|x|} + \frac{1}{8\sqrt{\pi\beta x}} e^{-\frac{|x|}{\beta}} & \text{ha } |x| \leq 1 \\ 0 & \text{ha } |x| > 1 \end{cases} \quad (\text{B-27})$$

C függelék

Az eredő hatások meghatározása a négyszögmodulációhoz tartozó hatásokfüggvényből

Mint már az A függelékben levezettük, az eredő hatások általános kifejezése:

$$\frac{1+m^2}{\eta_e} = \left[\frac{1+m^2}{\eta(m)} \right] \quad (\text{C-1})$$

Átvive a bal oldal számlálóját a jobb oldalra:

$$\frac{1}{\eta_e} = \frac{1}{1+m^2} \left[\frac{1+m^2}{\eta(m)} \right] \quad (\text{C-2})$$

Egyelőre tételizzük fel, hogy ismerjük az $\eta(m)$ függvényt. Ennek a függvénynek néhány konkrét pontjából akarjuk meghatározni közelítően az eredő hatásfokot. (C-2) kifejezés lineáris az $1/\eta(m)$ függvényre nézve, tehát erre a függvényre érvényes a szuperpozíció tétele. A továbbiakban feltesszük $\eta(m)$ függvényt 20%-os lépésközönként ismerjük, a közbenső értékeket pedig lineárisan közelítjük.

Mivel $1/\eta_e$ és $1/\eta(m)$ között a kapcsolat lineáris, a hatások közelítő kifejezése:

$$\frac{1}{\eta_e} = \sum_{k=0}^5 a_k \frac{1}{\eta(0,2k)} \quad (\text{C-3})$$

Az egyes együtthatókat olyan függvény felhasználásával határozhatjuk meg, amelyek értéke a meghatározandó együttható sorszámának megfelelő helyen egységnyi, a többi diszkrét pontban zérus. A függvények matematikai kifejezése:

$$\frac{1}{\eta_0(m)} = \begin{cases} -5m+1 & \text{ha } 0 \leq m \leq 0,2 \\ 0 & \text{ha } 0,2 \leq m \leq 1 \end{cases} \quad (\text{C-4})$$

$$\frac{1}{\eta_k(m)} =$$

$$= \begin{cases} 0 & \text{ha } 0 \leq m \leq 0,2k-1 \\ 5m-k+1 & \text{ha } 0,2k-1 \leq m \leq 0,2k \\ -5m+k+1 & \text{ha } 0,2k \leq m \leq 0,2k+1 \\ 0 & \text{ha } 0,2k+1 \leq m \leq 1 \end{cases} \quad (\text{C-5})$$

$$\frac{1}{\eta_5(m)} = \begin{cases} 0 & \text{ha } 0 \leq m \leq 0,8 \\ 5m-4 & \text{ha } 0,8 \leq m \leq 1 \end{cases} \quad (\text{C-6})$$

Pl. az utolsó együttható:

$$a_5 = \frac{1}{1+m_{\text{eff}}^2} \cdot (1+m)^2 \left[\frac{1}{\eta_5(m)} \right] \quad (\text{C-7})$$

Felhasználva a (B-29) kifejezést azt kapjuk, hogy

$$a_5 = \frac{1}{1+m_{\text{eff}}^2} \frac{1}{50} \int_{0,8}^1 (1+x^2)(5x-4) \cdot \left(\frac{\lambda}{2} e^{-\lambda x} + \frac{1}{4\sqrt{\pi\beta x}} e^{-\frac{x}{\beta}} \right) dx = 0,0276 \quad (\text{C-8})$$

Az integrálást numerikusan végeztük el a Simpson-féle parabolaformula segítségével 0,01-es lépésközzel. A leírt módon elvégezve a számításokat, a következő végeredményt kapjuk:

$$\frac{1}{\eta_e} = \frac{0,519}{\eta(0\%)} + \frac{0,26}{\eta(20\%)} + \frac{0,112}{\eta(40\%)} + \frac{0,0541}{\eta(60\%)} + \frac{0,0278}{\eta(80\%)} + \frac{0,0276}{\eta(100\%)} \quad (C-9)$$

D függelék

Az eredő hatások meghatározása a szinusz hullámú modulációnál mért hatásokból

Mint már kifejtettük a gyakorlati mérés elsősorban szinuszjellel történik. A következőkben megkeressük a hatások kifejezését szinuszos vizsgálójel feltételezésével.

A szinusz hullám sűrűségfüggvénye, ha M az amplitúdó:

$$f(x) = \begin{cases} \frac{1}{\pi\sqrt{M^2-x^2}} & \text{ha } |x| < M \\ 0 & \text{ha } |x| \cong M \end{cases} \quad (D-1)$$

A hatásokot szinusz hullám esetén η_s -el jelöljük. Az általános hatások kifejezését felhasználva

$$\frac{1}{\eta_s(M)} = \frac{1}{1+\frac{M^2}{2}} 2 \int_0^M \frac{1+x^2}{\eta(x)} \frac{1}{\pi\sqrt{M^2-x^2}} dx \quad (D-2)$$

Bevezetve a

$$z = \frac{x}{M} \quad (D-3)$$

új változót, (D-2) átírható a következő alakba:

$$\frac{1}{\eta_s(M)} = \frac{1}{1+\frac{M^2}{2}} \frac{2}{\pi} \int_0^1 \frac{1+(Mz)^2}{\eta(Mz)} \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} dz \quad (D-4)$$

A következőkben $\eta_s(M)$ függvényt is csak 20%-os lépésköznként tekintjük adottnak.

Vezessük be a következő jelöléseket:

$$\eta_s^{(k)} = \eta_s(0,2k) \quad (D-5)$$

$$\eta^{(k)} = \eta(0,2k) \quad (D-6)$$

(D-4) szerint $1/\eta_s$ és $1/\eta$ között lineáris a kapcsolat. Ez azt jelenti, hogy $1/\eta_s^{(k)}$ és $1/\eta^{(k)}$ közötti kapcsolat leírható egy lineáris egyenletrendszerrel:

$$\frac{1}{\eta_s^{(0)}} = \frac{1}{\eta^{(0)}}$$

$$\frac{1}{\eta_s^{(1)}} = b_{10} \frac{1}{\eta^{(0)}} + b_{11} \frac{1}{\eta^{(1)}}$$

$$\frac{1}{\eta_s^{(2)}} = b_{20} \frac{1}{\eta^{(0)}} + b_{21} \frac{1}{\eta^{(1)}} + b_{22} \frac{1}{\eta^{(2)}} \quad (D-7)$$

⋮

$$\frac{1}{\eta_s^{(5)}} = b_{50} \frac{1}{\eta^{(0)}} + b_{51} \frac{1}{\eta^{(1)}} + \dots + b_{55} \frac{1}{\eta^{(5)}}$$

Ahol már figyelembe vettük, hogy $\eta_s(M)$ az $\eta^{(m)}$ függvénynek csak zérus és M közé eső értékeitől függ.

$\{b_{nk}\}$ mátrixot az a_k együtthatók meghatározásánál használt módszerekkel határozhatjuk meg:

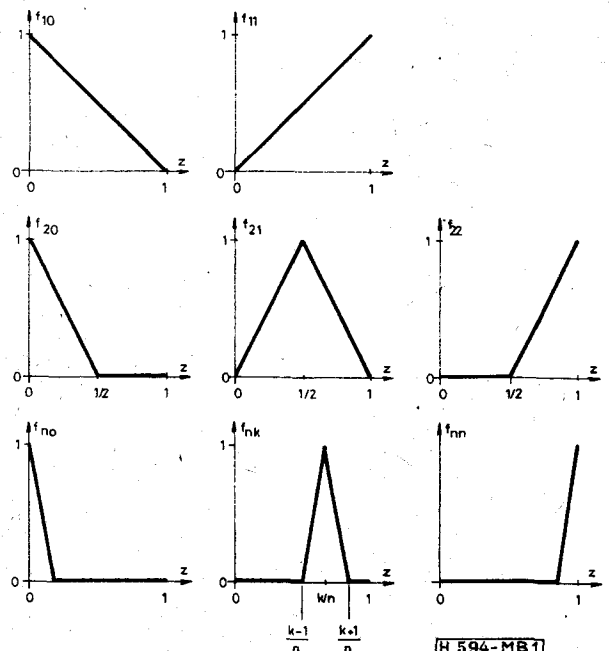
$$b_{nk} = \frac{1}{\eta_s^{(n)}} \left| \frac{1}{\eta^{(j)}} = \begin{cases} 1 & \text{ha } j=k \\ 0 & \text{ha } j \neq k \end{cases} \right. \quad (D-8)$$

Figyelembe véve (D-4) egyenletet

$$b_{nk} = \frac{2}{\pi} \frac{1}{1+\frac{M^2}{2}} \int_0^1 f_{nk}(z) [1+(Mz)^2] \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} dz \quad (D-9)$$

Ahol az f_{nk} segédfüggvényeket az 1. ábra mutatja Pl. a b_{21} mátrixelem:

$$b_{21} = \frac{2}{\pi} \frac{1}{1+\frac{0,4^2}{2}} \int_0^{\frac{1}{2}} 2z[1+(0,4z)^2] \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} dz + \int_{\frac{1}{2}}^1 (2-2z)[1+(0,4z)^2] \frac{1}{\sqrt{1-z^2}} dz = 0,392. \quad (D-10)$$



1. ábra

Mivel az $f_{nk}(z)$ függvények szakaszonként lineárisak, az integráljel után harmadfokú polinom adódik a gyökös kifejezés szorzataként, amely zárt alakban integrálható:

$$\int (A_0 + A_1z + A_2z^2 + A_3z^3) \frac{1}{1-z^2} dz =$$

$$= A_0 \operatorname{arsin} z - A_1 \sqrt{1-z^2} + \frac{A_2}{2} (\operatorname{arsin} z - z \sqrt{1-z^2} +$$

$$+ \frac{A_3}{3} (1-z^2)^{\frac{3}{2}} - A_3 \sqrt{1-z^2}). \quad (D-11)$$

A fentiek szerint határoztuk meg az egyes mátrixelemeket. A számítás végeredményét a (D-1) táblázat mutatja.

n	k	0	1	2	3	4	5
0		1					
1		0,359	0,641				
2		0,152	0,392	0,456			
3		0,0914	0,203	0,313	0,393		
4		0,0610	0,131	0,166	0,279	0,364	
5		0,0429	0,0911	0,109	0,148	0,261	0,348

(D-1) táblázat (b_{nk}) mátrix

A C-függelékben bebizonyítottuk, hogy

$$\frac{1}{\eta_e} = \underline{b^*} \begin{bmatrix} \frac{1}{\eta(0\%)} \\ \frac{1}{\eta(20\%)} \\ \vdots \\ \frac{1}{\eta(100\%)} \end{bmatrix} = \underline{b^*} \underline{\varepsilon}. \quad (D-12)$$

A csillag a transzponálást jelenti. A b vektor elemeit a (C-9)-es egyenletből olvashatjuk ki.

A (D-7)-es egyenlet mátrix alakban:

$$\underline{\varepsilon}_s = \underline{B} \underline{\varepsilon}. \quad (D-13)$$

Ebből az egyenletből kifejezve az ε vektort és behelyettesítve a (D-12) kifejezésbe az eredő hatásfokra a következőt kapjuk:

$$\frac{1}{\eta_e} = \underline{b^*} \underline{B}^{-1} \underline{\varepsilon}_s. \quad (D-14)$$

A numerikus adatok behelyettesítése után a következő végeredményt kapjuk:

$$\frac{1}{\eta_e} = \frac{0,387}{\eta_s^{(0)}} + \frac{0,266}{\eta_s^{(1)}} + \frac{0,154}{\eta_s^{(2)}} + \frac{0,0941}{\eta_s^{(3)}} +$$

$$+ \frac{0,0195}{\eta_s^{(4)}} + \frac{0,0793}{\eta_s^{(5)}}. \quad (D-15)$$

KÖNYVISMERTETÉS

ZWEI ELEKTRO-EINKAUFSFÜHRER 1978. Verlag W. Sachon, Mindelheim, NSZK, 1978. 6. kiadás.

Ez a kiadvány német, angol, francia és spanyol nyelven kapható. A ZWEI rövidítés: Zentralverband der Elektrotechnischen Industrie E. V. A kiadvány a hannoveri vásárra jelent meg. 12 főrészből, 61 gyártmánycsoport 2730 féle termékét tartalmazza több mint 15 000 gyártónak és forgalmazónak. A könyv 2700 cég és lerakat címét, valamint védjegyét adja meg.

Annak ellenére, hogy a jegyzékek csak az NSZK-ra vonatkoznak és még e tekintetben sem teljesek, mégis igen hasznos a kiadvány mindazoknak, akik nyersanyagok, elektronikai alkatrészek, elektromos berendezések beszerzésével vagy értékesítésével kapcsolatos tevékenységet fejtenek ki.

B. Gy.

Ferenc Kovács: Hochfrequenzanwendungen von Halbleiter-Bauelementen. Akadémiai Kiadó, Budapest 1978. 476 oldal.

A könyv a szerzőnek „Félvezetők nagyfrekvenciás alkalmazása” címen a Műszaki Könyvkiadónál megjelent művének német nyelvű átdolgozása. Az átdolgozást Dipl.-Ing. Ernst Golpel végezte.

Miután a könyv lapunk olvasói előtt nyilván jól ismert, ez alkalommal csak arra szeretnénk rámutatni, hogy a német kiadás mind nyelvi, mind nyomdatechnikai szempontból kifogástalan. A nyomást az Akadémiai Nyomda végezte.

Ez a könyv az Akadémiai Kiadó és a Franzis-Verlag, München, NSZK közös kiadása.

B. Gy.



Híradástechnikai és műszeripari termékekhez rajz alapján 0,1–2 mm húzálmérő-tartományban húzó, nyomó és torziós rugók gyártását vállaljuk rövid határidőre, korszerű automata gépen.

Kívánságra hőkezelést is végzünk. Megrendeléseket „Puskás Tivadar” Műszer- és Gépipari Szövetkezet 1388 Bp. Pf. 62. várjuk. Tel.: 338-540

