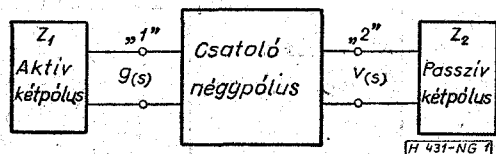


Induktív transzformátor nélküli aszimmetrikus csatoló négy-pólusok számítógépes szintézise

ETO 621.372.512.24.011.73:681.32.06

A lineáris hálózatok csatoló négy-pólusaihoz fogjuk nevezni azokat a négy-pólusokat, amelyeket a Z_1 operátor-impedanciájú, ismert aktív kétpólus és az előre megadott, Z_2 operátor-impedanciájú passzív négy-pólus közé kell iktatni azért, hogy az 1. ábra 2-es kapcsoláshoz tartozó Laplace-transzformált $v(s)$ vá-

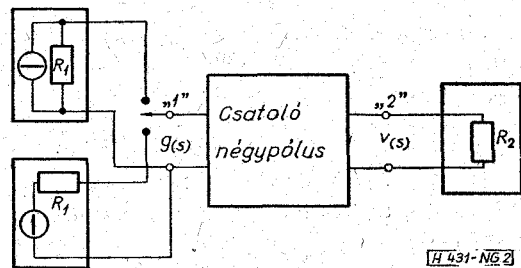


1. ábra

laszfüggvény az előírt értékű legyen. Az 1-es kapcsoláshoz tartozó $g(s)$ gerjesztő függvényt felhasználva definiálhatjuk a csatoló négy-pólus átviteli függvényét

$$F(s) = \frac{v(s)}{g(s)}$$

Ebben a dolgozatban elsősorban a csatoló négy-pólusoknak azon igen gyakran használt speciális esetével kívánunk foglalkozni, amelyeknél az aktív kétpólus, ohmos belső ellenállású áram-, illetve feszültség-generátor, a passzív kétpólus pedig ohmos ellenállás (2a, 2b ábra).



2. ábra

Az előírt $v(s)$ válaszfüggvény ilyenkor a 2-es kapcsoláshoz tartozó feszültség- vagy teljesítményfüggvény Laplace-transzformáltja. Sok esetben az 1. ábrán látható elrendezést a 2. ábrán felrajzolt speciális elrendezésre alakíthatjuk át úgy, hogy a Z_1 , illetve Z_2 impedanciák egy részét a csatoló négy-pólusokhoz tartozónak tételezzük fel. Később utalni fogunk arra, hogyan végezhető el a csatoló négy-pólus szintézise, ha az előbb említett átalakítás nem hajtható végre. Helyhiány miatt nem térhetünk ki az 1. ábrának arra a speciális esetére, amikor például az aktív kétpólus

impulzusgenerátor, és az előírt függvény a 2-es kapcsolásokon megjelenő feszültségidő függvény.

Jelöljük a 2. ábra R_2 ellenállásán megjelenő Laplace-transzformált teljesítményt P_2 -vel, P_1 -gyel pedig az aktív kétpólus által leadott teljesítményt. Vezessük be a $G(s) = \sqrt{P_2/P_1}$, illetve $\Gamma(s) = \sqrt{P_1/P_2}$ átviteli függvényeket. A $|G(j\omega)|$ -t amplitúdó-karakterisztikának, az $\arg G(j\omega)$ -t fázis-karakterisztikának nevezzük. A 2-es kapcsoláshoz tartozó $v(s)$ függvény úgy adódik, hogy előírjuk az amplitúdó-karakterisztika (illetve fázis-karakterisztika) tulajdonságait. Tehát az induktív transzformátor nélküli csatoló négy-pólusok szintézisét úgy kívánjuk elvégezni, hogy adott R_1 és R_2 ellenállásokhoz megkeressük azt az LC csatoló négy-pólust, amely az előírt amplitúdó-, illetve fázis-karakterisztikát eredményezi. Dolgozatunk az alábbi fejezeteket tartalmazza:

L A transzformáló I és J osztályú négy-pólusok című fejezetben választ adunk arra, hogy mi a feltétele annak, hogy maximális számú ω_i körfrekvencián jöjjön létre reflexiómentes illesztés:

$$|\Gamma(j\omega_i)| = i$$

Természetesen az ω körfrekvenciákon a csatoló négy-pólusnak, amely nem tartalmaz induktív transzformátort, impedancia transzformátormációt is kell végeznie.

2. Illesztő négy-pólusok és azok osztályozása című fejezetünkben az illesztő négy-pólusokat a csatoló négy-pólusok részhalmazaként definiáljuk, és a bővített karakterisztikus függvény zérus-pólus helyei alapján osztályozzuk.

3. A számítógépes szintézis című fejezetben ALGOL programjaink könnyebb megírása érdekében új számítási módszert vezetünk be: a kapcsolási paraméterek relatív értékeit a karakterisztikus függvény zérushelyeivel fejezzük ki. Ezenkívül az iterációs eljárásokat felhasználó programjainkat az általunk bevezetett új fogalomra az *illesztési helygömbre* építjük [4].

4. A tranzistoros erősítő fokozatok csatolásánál nem feltétlenül szükséges az illesztés, hiszen az elillesztésből származó teljesítményveszteségeket az erősítéstartalékból pótolhatjuk. Elillesztés csatoló négy-pólussal című fejezetünkben azt vizsgáljuk, mi a feltétele annak, hogy a szelektív erősítőknél az amplitúdó-karakterisztika ingadozása adott frekvencia-tartományban előírt értékek között maradjon. Ilyenkor nem lesz olyan frekvencia, amelyhez zérus reflexió tartozik, de viszonylag nagy sávzélesség érhető el, az amplitúdó karakterisztika oldalfal meredeksége kis értékre süllyeszthető, és megfelelő stabilitás biztosítható.

Végül a miniaturizálás és integrálás érdekében válaszolnunk kell arra a kérdésre, hogyan lehet a passzív LC csatoló négy-pólusokat aktív áramkörökkel szimulálni. Erre a kérdésre az [5] irodalomban a részletes választ megadtuk, így erre most nem térünk ki.

1. Transzformáló I és J osztályú négy-pólusok

Számításainkban az a, b, c, d láncparamétereiből és a $\varphi(s)$ karakterisztikus függvényből indulunk ki. Ismeretesek az alábbi összefüggések:

$$\Gamma(s) = \frac{H(s)}{N(s)}, \quad \varphi(s) = \frac{h(s)}{N(s)}, \quad r(s) = \frac{h(s)}{H(s)},$$

ahol $r(s)$ a reflexió polinom, $H(s)$ Hurwitz-polinom és $|\Gamma| = \sqrt{1 + |\varphi|^2}$.

Az R_1 és R_2 lezárással bővített LC csatoló négy-pólus karakterisztikus függvénye:

$$\varphi(s) = 0,5 \left[a\ddot{u} - \frac{d}{\ddot{u}} + cR - \frac{b}{R} \right] \quad (1)$$

ahol

$$\ddot{u} = \sqrt{R_2/R_1}, \quad R = \sqrt{R_1 R_2}.$$

A fenti összefüggésekből következik, hogy reflexiómentes frekvenciák csak akkor lesznek, ha a $h(s)$ függvény zérushelyei a képzetes tengelyre esnek. Azokat az LC csatoló négy-pólusokat, amelyeknél $h(s)$ zérushelyei mind a képzetes tengelyre esnek, I osztályú négy-pólusoknak neveztük el. Azokat a négy-pólusokat, amelyeknél $\varphi(s)$ pólushelyei mind a képzetes tengelyre esnek, J osztályú négy-pólusoknak fogjuk hívni [4].

Annak szükséges feltétele, hogy a $h(s)=0$ egyenletnek csak képzetes gyökei legyenek az, hogy az s változóan csak páros hatványkitevői legyenek. Mivel az origó is rajta van a képzetes tengelyen, ezért az I osztályú négy-pólusok karakterisztikus függvényének a számlálója $s^n h_p(s)$ alakú is lehet, ahol n pozitív egész szám és a $h_p(s)$ polinom hatványkitevői csak páros számok lehetnek. Az I osztályhoz tartozás elégséges feltételét a következőképpen fogalmazhatjuk meg: az a négy-pólus I osztályú, amelynél a $h(s)=0$ egyenletbe $s=j\omega$ -t helyettesítve az $x=\omega^2$ redukcióval kapott egyenlet gyökei mind pozitív valós számok. Ismeretes, hogy a pozitív gyökök léte a Descartes-jelszabállyal eldönthető.

Az (1) összefüggésből látszik, hogy a karakterisztikus függvény kifejezése az alábbi két feltétellel rövidíthető:

a) $a\ddot{u} - d/\ddot{u} = 0$, vagyis $R_2/R_1 = d/a$, ilyenkor $\varphi(s) = cR - b/R$, (2)

b) $cR - b/R = 0$, vagyis $R_2 R_1 = b/c$, ilyenkor $\varphi(s) = a\ddot{u} - d/\ddot{u}$. (3)

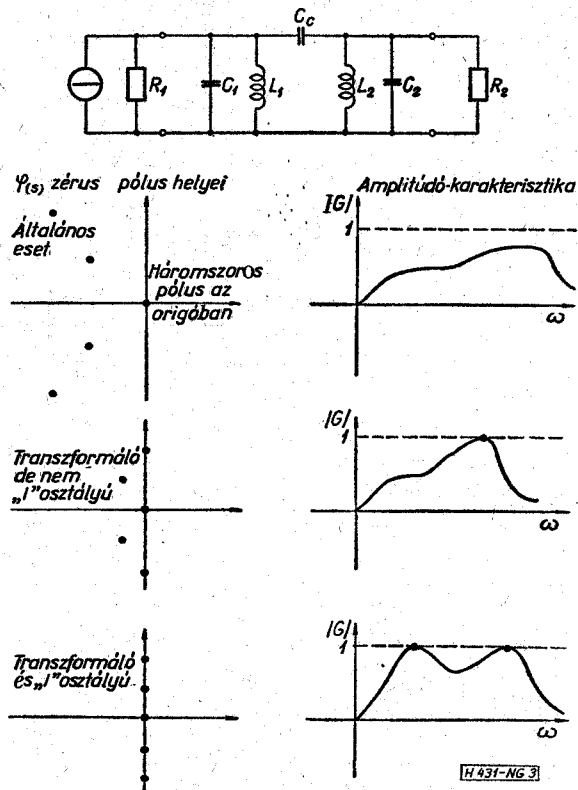
A (2) feltétel teljesülésekor a szimmetrikus felépítésű és szimmetrikus lezárású szűrőkével azonos karakterisztikus függvényt kapunk. Ekkor ugyanis $R_2 = R_1$ és $a = d$. A (3) feltétel teljesülésekor viszont a karakterisztikus függvény az antimetrikus szűrők karakterisztikus függvényével egyezik meg.

Mivel a d/a hányados a szekunder (Z_{2h}) és primer

(Z_{1h}) hullámellenállás hányadosát adja, ezért a (2) feltételt így is írhatjuk: $R_2/R_1 = Z_{2h}/Z_{1h}$.

Ekkor tehát a hullámellenállások hányadosa frekvenciafüggetlen, és az ohmos lezáró ellenállások hányadosával egyezik meg. Az ilyen négy-pólusokat transzformáló négy-pólusoknak neveztük [4].

Az I és a nem I osztályú transzformáló négy-pólusok előnyösen használhatók fel csatoló négy-pólusként. Példák: 1. Transzformáló I osztályú négy-pólus a 3. ábrán felvázolt felső kapacitív csatolású sávszűrő.



3. ábra

Abban az esetben, ha $L_2(C_1 + C_c) = L_1(C_2 + C_c)$ és $\ddot{u}^2 = L_2/L_1$, akkor a négy-pólus transzformáló lesz. Határfrekvenciák:

$$\frac{\sqrt{1/L_1(C_1 + C_c)}, \quad \sqrt{1/L_2(C_2 + C_c)}}{\sqrt{i/[C_1 + C_c(i - \ddot{u})]L_1}}$$

Látjuk, a transzformáló négy-pólus esetén az első két határfrekvencia egybeesik. A transzformáló négy-pólus karakterisztikus függvényében nem szerepelnek már páratlan hatványkitevők:

$$\begin{aligned} \varphi(s) = & \frac{1}{2s^3} \left[s^4 \sqrt{R_1 R_2} \left(\frac{C_1 C_2}{C_c} + C_1 + C_2 \right) + \right. \\ & + s^2 \left\{ \frac{\sqrt{R_1 R_2}}{L_2} \left(\frac{C_1}{C_c} + 1 \right) - \frac{1}{C_c \sqrt{R_1 R_2}} + \right. \\ & \left. \left. + \frac{\sqrt{R_1 R_2}}{L_1} \left(\frac{C_2}{C_c} + 1 \right) \right\} + \frac{\sqrt{R_1 R_2}}{L_2 L_1 C_c} \right]. \end{aligned}$$

Az I osztályba tartozás szükséges feltételét így megkaptuk. Az I osztályba tartozás elégséges feltétele azt követeli meg, hogy az s^2 -es tag együtthatója pozitív legyen. Látjuk, ez az időállandók között jelent kapcsolatot.

2. A nem I osztályú transzformáló négy pólusra példát a 4. ábrán látunk. A transzformáló négy pólushoz tartozás feltételei:

$$C_4 = C_2 + \frac{C_4 C_5}{C_4 + C_5} \quad \text{és} \quad \frac{R_6}{R_1} = \frac{C_2}{C_4 + C_5}.$$

A transzformálót tett négy pólus karakterisztikus függvényében most sem szerepelnek páratlan hatványkitevők, azonban a konstans tag negatív előjele miatt nem lehet az összes gyök képzetes, így nem kaphatunk I osztályú négy pólust:

$$\varphi(s) = 0,5 \frac{s^4 L_3 C_2 C_5 C_4 R^2 + s^2 [R^2 (C_2 C_4 + C_4 C_5) - L_3 (C_4 + C_5)] - i}{s^3 L_3 C_2 C_4 R},$$

ahol $R = \sqrt{R_1 R_6}$.

2. Illesztő négy pólusok osztályozása

Az illesztő négy pólusokat a következőképpen definiáljuk: azok a négy pólusok az illesztő négy pólusok, amelyeknek a lezárásukkal bővített karakterisztikus függvényük olyan, hogy zérushelyek csak az S sík tengelyeire (képzetes vagy valós) esnek. Még azt is kikötjük, hogy a képzetes tengelyen annyi zérushelypárnak kell lennie, ahány LC párt tartalmaz az illesztő négy pólus. A párnélküli induktivitások, és kondenzátorok illesztő négy pólus esetében csak valós tengelyen hozhatnak létre zérus helyeket, illetve újabb pólushelyeket. Mivel nem építhetünk ideális elemekből LC illesztő négy pólusokat, ezért azt is meg kell engednünk, hogy a karakterisztikus függvény zérushelyei a tengelyek körül felvett e_v és e_k szélességű sávba essenek.

Számítógépes szintéziseinket ideális kapcsolási elemekre végeztük el, és számítógépes analízissel vizsgáltuk meg a nem ideális kapcsolási elemek veszteségeinek hatását [4].

A fentiek szerint definiált illesztő négy pólusokat aszerint osztályoztuk, hogy milyen a karakterisztikus függvényük zérus-pólus elrendezése. Helyhiány miatt táblázatunkból csak részleteket közlünk.

Példa II.

1. A $h(s)$ és $N(s)$ másodfokú eset lehetséges megvalósítását az 5a ábrán láthatjuk.

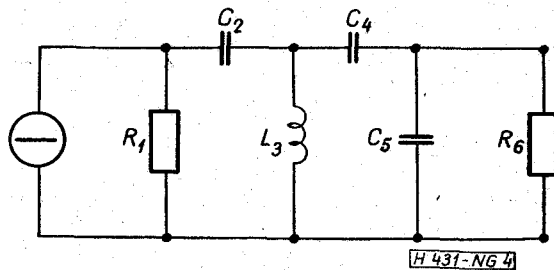
Az illesztő négy pólushoz tartozás feltételei:

$$C_2 \sqrt{R_1 R_4} = \frac{L_3}{\sqrt{R_1 R_4}} \quad \text{és} \quad \ddot{u} = \sqrt{\frac{R_4}{R_1}} > 1.$$

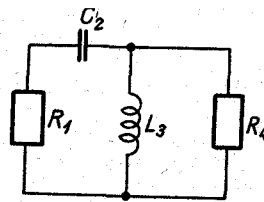
Az illesztési körfrekvencia:

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{\ddot{u}^2}{(\ddot{u}^2 - 1) L_3 C_2}}.$$

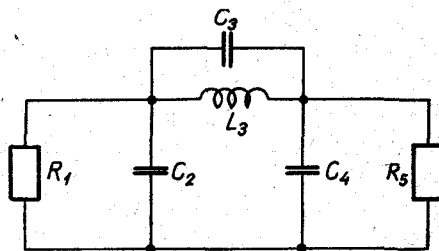
$$\varphi(s) = 0,5 \frac{s^3 R L_2 (C_1 C_3 + C_2 C_1 + C_2 C_3) + s^2 L_2 \left[\ddot{u} (C_2 + C_3) - \frac{1}{\ddot{u}} (C_2 + C_1) \right] + s R (C_2 + C_3) - s L_2 / R + \ddot{u} - 1 / \ddot{u}}{1 + s^2 L_2 C_2}$$



4. ábra



a)



b)

H 431-NG5

5. ábra

Az I osztályú négy pólus karakterisztikus függvénye:

$$\varphi(s) = 0,5 \frac{s^2 L_3 C_2 (\ddot{u}^2 - 1) + \ddot{u}^2}{\ddot{u} s^2 L_3 C_2}.$$

2. A $h(s)$ harmadfokú és $N(s)$ másodfokú eset lehetséges megvalósítását az 5b ábrán láthatjuk.

A képzetes zérushelypárt $\pm j\omega_1$ -vel jelöljük. Az illesztési körfrekvencia:

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{C_2 + C_3}{L_2 (C_2 C_3 + C_2 C_3 + C_2 C_4)} - \frac{1}{R^2 (C_2 C_3 + C_2 C_1 + C_2 C_3)}}$$

A valós zérushely:

$$z = \ddot{u} \frac{C_2 + C_3}{R (C_2 C_3 + C_2 C_3 + C_2 C_3)} - \frac{1}{\ddot{u}} \frac{C_2 + C_1}{R (C_1 C_3 + C_2 C_3 + C_2 C_3)},$$

ahol $R = \sqrt{R_1 R_5}$.

A karakterisztikus függvény:

$\varphi(s) = \frac{h(s)}{N(s)}$	Illesztő négy-pólushoz tartozás feltételei	$\varphi(s)$ zérus-pólus elrendezése	Megvalósítási lehetőség min. induktivitás számmal
$h(s) = As^2 + Bs + C$ $N(s) = K$ $N(s) = Ks^2$	$A > 0 \quad C > 0 \quad B = 0$ (I osztályú) (J osztályú)	Zérus helypár a képzetes tengelyen. Pólushely a végtelenben. Pólushely az origóban.	Egy induktivitás és egy kapacitás.
$h(s) = As^3 + Bs^2 + Cs + D$ $N(s) = K$ $N(s) = Ks$ $N(s) = Ks^2$ $N(s) = K + Rs^2$	$A > 0$ és $C/A = D/B > 0$ $K > 0, \quad B > 0$ (J osztályú)	Zérushelypár a képzetes tengelyen, zérushely a valós tengelyen. Pólushely a végtelenben. Pólushely az origóban. Pólushelypár a képzetes tengelyen.	Egy induktivitás és két kapacitás. Egy induktivitás és három kapacitás.
$h(s) = As^4 + Bs^3 + Cs^2 + Ds + E$	$B = 0, \quad D = 0$ (Transzformáló, de nem „I” osztályú)	Egy zérushelypár a képzetes tengelyen, egy zérushelypár a valós tengelyen.	Egy induktivitás és három kapacitás.
$N(s) = K$ $N(s) = Ks$ $N(s) = Ks^3$ $N(s) = Ks(t + s^2R)$	$A > 0$ és $E > 0,$ $B = 0, \quad D = 0$ (I osztályú) $K > 0, \quad R > 0$ (J osztályú)	Két zérushelypár a képzetes tengelyen. Pólushely a végtelenben. Pólushely az origóban. Pólushelypár a képzetes tengelyen.	Két induktivitás és két kapacitás (Puskás-szűrő). Két induktivitás és 3 kapacitás. (Felső kapacitív csatolású szűrő).
$h(s) = As^5 + Bs^4 + Cs^3 + Ds^2 + Es + F$ $N(s) = K$	$\frac{F}{D} = \frac{E}{C} > 0$ és $\frac{D}{B} = \frac{C}{A} > 0$	Két zérushelypár a képzetes tengelyen, egy zérushely a valós tengelyen.	Két induktivitás és három kapacitás (Alsó kapacitív csatolású sávszűrő).

Az illesztő négy-pólushoz tartozás feltétele:

$$z \cdot \omega_1^2 = \frac{\ddot{u}^2 - 1}{\ddot{u}} \frac{1}{RL_2(C_1C_3 + C_2C_3 + C_2C_5)}$$

A pólushelyhez tartozó körfrekvencia:

$$\omega_p = \sqrt{\frac{1}{L_2C_2}}$$

3. A negyedfokú $h(s)$ megvalósítható egy induktivitással és két induktivitással is. Egy induktivitás esetében egy, két induktivitás esetében két illesztési frekvencia lehet. Egyetlen induktivitást tartalmazó lehetséges megvalósítást a 4. ábrán láthatunk. A transzformáló, de nem I osztályú négy-pólus két valós zérushelyének az abszolút értékét egyformának vettük $\{h(s)\}$ -nek lehet zérushelye a jobb félsíkban is].

A valós zérushely:

$$z = \sqrt{\frac{1}{C_2C_5R^2}}$$

Az illesztési körfrekvencia:

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{C_4 + C_5}{L_3C_4C_5} - \frac{1}{R^2C_4C_5}}$$

Az illesztő négy-pólushoz tartozás feltételei most a transzformáló négy-pólushoz tartozás feltételeivel megegyeznek (Lásd: 1/2. példa).

A negyedfokú $h(s)$ megvalósítására két induktivitással ad egy lehetséges példát a 3. ábrán felrajzolt I osztályú, felső kapacitív csatolású sávszűrő. Ebben az esetben az illesztő négy-pólushoz tartozás feltételei az I osztályhoz tartozás feltételeivel megegyeznek.

Az ötödfokú $h(s)$ -re példa az alsó kapacitív csatolású sávszűrő, amit a [3] irodalomban már ismertettünk.

3. A számítógépes szintézis

A csatoló négy-pólusok számítógépes szintézisének a megkönnyítésére több, az irodalomban eddig még nem szereplő, új fogalmat vezettünk be.

A négy-pólusokat az átviteli függvény zérus-pólus elrendezésével szokás jellemezni. Az előző fejezetben láttuk, hogy az illesztő négy-pólusokat a karakterisztikus függvény zérus-pólus elrendezése alapján definiáltuk és osztályoztuk. Nyilvánvaló, hogy a karakterisztikus függvény zérus-pólus elrendezése és az átviteli függvény zérus-pólus elrendezése között szoros kapcsolat van. Az illesztő négy-pólus karakterisztikus függvényének zérusai és pólusai, definícióink szerint csak a tengelyeken (valós, illetve képzetes) helyezkedhetnek el. Az illesztő négy-pólusok ezen zérus-, ill. pólushelyeinek tengelymenti mozgásakor az átviteli függvény zérus-, ill. pólushelyei helygörbéket írnak le a komplex S síkon. Ezeket a helygörbéket *illesztési helygörbéknek* neveztük el. Az iterációs

eljárásaink során gépidő-megtakarítást jelentett az, hogy a megoldást adó átviteli függvény zérus-pólus elrendezést csupán az illesztési helygörbéken kell a számítógépnek megkeresnie. A futási idő további csökkenését érték el azáltal, hogy a kapcsolási paraméterek relatív értékeit a karakterisztikus függvény zérus-, illetve pólushelyeivel fejeztük ki. Amint a számítógép megtalálta a karakterisztikus függvénynek azt a zérus-pólus elrendezését, amelyhez az átviteli függvénynek a megoldást adó zérus-pólus elrendezése tartozik, a kapcsolási paraméterek relatív értékei a karakterisztikus függvény zérus-pólus helyeiből azonnal adódnak.

Példa III.

1. Jelöljük a karakterisztikus függvény képzetes zérushelypár relatív értékét $\pm jy$ -nal. A 4. ábrán felvázolt illesztő négy-pólus kapcsolási paramétereit a következőképpen számíthatjuk ki:

$$C_4 = \frac{\ddot{u}^2 + 1 - y^2}{(1 - \ddot{u}^2)(1 - y^2)}; \quad C_5 = \frac{1}{C_4(i - y^2)};$$

$$C_2 = \ddot{u}^2(C_4 + C_5); \quad L_3 = C_4.$$

A C és L betűk most relatív értékeket jelentenek, és kiszámításuk azzal a feltétellel történt, hogy a valós zérushelyek abszolút értéke egyforma. A valós zérushely abszolút értéke a frekvenciaegység kiválasztásakor kiadódik. A számítógéppel így csak y értékét kell zérus és egy között változtatni, és a legmegfelelőbb érték kiválasztása után a kapcsolási paraméterek azonnal adódnak.

2. A 3. ábrán felvázolt I osztályú négy-pólus zérus-helyeinek relatív értékeit $\pm jy_1 \pm jy_2$ -vel jelöljük. A kapcsolási paraméterek:

$$L_1 = \frac{1}{\ddot{u}} \frac{\sqrt{(1 - y_1^2)(1 - y_2^2)}}{y_1 y_2}; \quad L_2 = \ddot{u} \frac{\sqrt{(i - y_1^2)(i - y_2^2)}}{y_1 y_2};$$

$$C_1 = \frac{(\ddot{u} - 1) + (1 + \ddot{u})y_1^2 y_2^2}{2y_1 y_2 \sqrt{(i - y_1^2)(i - y_2^2)}};$$

$$C_2 = \frac{1 - \ddot{u} + (1 + \ddot{u})y_1^2 y_2^2}{2y_1 y_2 \ddot{u} \sqrt{(1 - y_2^2)(1 - y_1^2)}};$$

$$C_c = \frac{1}{2} \frac{1 - y_1^2 y_2^2}{y_1 y_2 \sqrt{(i - y_2^2)(i - y_1^2)}}.$$

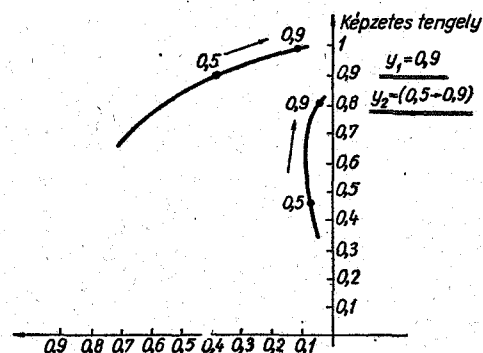
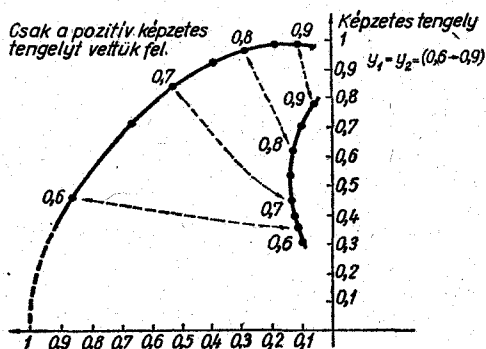
A megvalósítás feltétele:

$$y_1^2 y_2^2 > \frac{1 - \ddot{u}}{1 + \ddot{u}}.$$

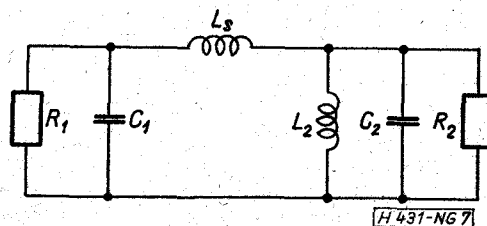
A 6. ábrán az illesztési helygörbéket látjuk. Ha \ddot{u} kicsi (R_1 és R_2 nagyon különböző), akkor az illesztési helygörbének azon részei passzív áramkörökkel, nem valósíthatók meg, amelyekhez nagyobb sáv-szélesség tartozik.

A transzformáló I osztályú négy-pólus karakterisztikus függvénye olyan, mint szimmetrikus esetben, vagyis ha $L_1 = C_1$, $L_2 = C_2$ és $R_1 = R_2$, akkor:

$$\varphi(s) = \frac{y_1 y_2}{(i - y_1^2 y_2^2) \sqrt{(i - y_1^2)(i - y_2^2)}} \cdot \frac{(s^2 + y_1^2)(s^2 + y_2^2)}{s^3}.$$



6. ábra



7. ábra

3. A két képzetes zérushelypárral rendelkező illesztő négy-pólusok közül a legkevesebb eleme és legnagyobb sáv-szélessége a 7. ábrán felvázolt Puskás-szűrőnek van. A [3] irodalomban még a nem I osztályú Puskás-szűrő amplitúdó-karakterisztikáit közöltük, látjuk csak egyetlen frekvencián történt illesztés. A két frekvencián történő illesztés, vagyis az I osztályba tartozás feltételei:

$$\frac{L_2}{L_s} = \frac{\ddot{u}^2}{1 - \ddot{u}^2}, \quad C_1 = \ddot{u}^2 C_2.$$

A kapcsolási paraméterek:

$$L = \sqrt{\frac{1 + \ddot{u}}{\ddot{u}^2} [(i - y_1^2) + (i - y_2^2) - \ddot{u}(y_1^2 + y_2^2)]},$$

$$L_2 = L_s \frac{\ddot{u}^2}{1 - \ddot{u}^2}, \quad C_2 = \frac{1}{L_s} \cdot \frac{1 + \ddot{u}}{\ddot{u}^2}, \quad C_1 = \ddot{u}^2 C_2.$$

Látjuk, hogy az y_1 és y_2 értékét nem választhatjuk meg egymástól függetlenül, mint ahogy azt az előbbi példánkban tettük.

Megjegyzés: Amennyiben I és J osztályú négypólusokat kívánunk szintetizálni a képzetes tengelyen levő pólushelyek abszolút értékét a képzetes tengelyen levő zérushelyek abszolút értékének a reciprokával tettük egyenlővé, és így a kapcsolási paraméterek relatív értékei a zérushelyek relatív értékeivel kifejezhetők ebben az esetben is.

ALGOL nyelven írt számítógépprogramjaink bemenő adatai:

- R_1 és R_2 lezáró ellenállások értékei,
- az áteresztési sáv és az ott megengedhető maximális reflexiós tényező,
- a zárási tartomány és az ott megengedhető minimális reflexiós tényező.

Kimenő adatok a kapcsolási paraméterek számértékei. Kiegészítő információként közölni kell azt, hogy hány frekvencián kívánunk reflexiómentesen illeszteni.

4. Elillesztés csatoló négypólussal

Az elillesztés problémáját csupán másodfokú $h(s)$ -re kívánjuk bemutatni. Az itt elmondottak természetesen magasabb fokú $h(s)$ -re is értelemszerűen alkalmazhatók.

Említettük már, hogy a $h(s) = As^2 + Bs + C$ másodfokú egyenletnek tiszta képzetes gyökei vannak, ha $B=0$, $A > 0$ és $C > 0$. Használjunk relatív értékeket és jelöljük a képzetes gyököket $\pm jy_1$ -vel, akkor a gyökök valós része zérus: $t=0$. Amennyiben a fenti I osztályba tartozás feltétele nem teljesül, a komplex gyökpár jelölése: $t \pm jy$. Az I osztályú négypólus amplitúdó-karakterisztikájának az y_1 frekvencián szélső értéke van; amennyiben a gyök komplex, a szélső érték eltolódik és nem lesz egyenlő a gyök képzetes részével. A gyök képzetes részét y -nal, a szélső értékhez tartozó relatív frekvenciaértéket y_m -mel jelölve a következő összefüggéseket kapjuk:

$$y = \sqrt{y_1^2 - t^2}, \quad y_m = \sqrt{y^2 - t^2}, \quad y_m = \sqrt{y_1^2 - 2t^2}.$$

A 8. ábrán felrajzoltuk a $h(s)$ függvény zérushelyeit, valamint felírtuk $h(s)$ abszolút értékeit is. $N(s)$ -t konstansnak feltételezve felvázoltuk az amplitúdó-karakterisztikákat, paraméter a gyök valós része (t). A 8. ábrán látjuk, hogy t növelésével növekszik a csillapítás és a sáv szélesség, és csökken az oldalfal-merekség. Ha a szintézis során túl nagy sáv szélesség-

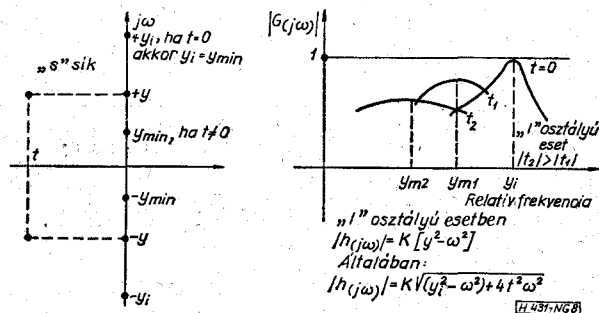
get írunk elő, akkor lehet, hogy az nem valósítható meg illesztő négypólussal. Ekkor programjaink alapján a számítógép t értékét mindaddig növeli, amíg az előírt sáv szélességet meg nem kapjuk. Ezután a gép a kapcsolási paraméterek értékei mellett a $\max |G|$ értékét is kinyomtatja.

A magasabb fokú karakterisztikus függvényeknél arra kell vigyázni, hogy a sok zérushely elhelyezkedése olyan legyen, hogy az amplitúdó-karakterisztika ingadozása az áteresztési tartományban ne legyen az előírtnál nagyobb, az amplitúdó-karakterisztika függvénygörbéje bent maradjon az előírt sávban. Ezért a csatoló négypólusok szintézisét az illesztő négypólusok szintézisével kezdjük, a tengelyeken beállítjuk a zérus-pólus helyeket, majd a valós tengellyel párhuzamosan eltoljuk a karakterisztikus függvény zérus-pólus elrendezését olyan mértékben, hogy a szükséges sáv szélességet vagy a stabilitás miatt előírt kis oldalfal-merekséget elérjük.

Az általunk ismertetett, számítógép által támogatott csatoló négypólus szintézis jól kézben tartható és viszonylag rövid futási idejű.

I R O D A L O M

- [1] Géher K.: Lineáris hálózatok. Műszaki Könyvkiadó
- [2] Nemesszeghy Gy.: Aluláteresztő tulajdonság szemléltetése pólusmozgással. Híradástechnika, 1969. szeptember.
- [3] Nemesszeghy Gy.: Aszimmetrikus illesztő négypólusok számítógépes szimulációja. Híradástechnika, 1972. szeptember.
- [4] Nemesszeghy Gy.: Számítógépes módszerek hatványszűrők és aszimmetrikus csatoló négypólusok szintéziséhez. KTMF Tudományos Ülésszak kiadványa, Győr, 1975. április.
- [5] Nemesszeghy Gy.: LG négypólusok szimulálása aktív áramkörökkel. Híradástechnika, 1975. augusztus.
- [6] Nemesszeghy Gy.: Gazdaságosság az áramkörtervezésben. Operációkutatás a gyakorlatban '72. Előadásgyűjtemény, Pécs, 1972.
- [7] Nemesszeghy Gy.: Rechnergestützte Synthese von passiven und aktiven Filtern ohne Transformatoren. A drezdai „Friedrich List” Főiskola 10. Tudományos Napok-on német nyelven elhangzott előadás.



8. ábra