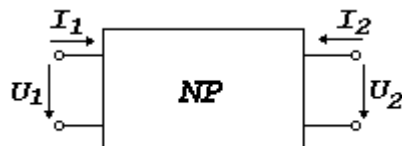


Négy-pólusok

Négy-pólusok a telekommunikációs hálózatok leggyakoribb és legfontosabb áramköreihez tartoznak.

A négy-pólusok *megegyezés szerinti* pozitív áram és feszültség mérőirányai láthatók az alábbi ábrán:



Négy-pólus paraméterek:

$$\begin{aligned} U_1 &= Z_{11}I_1 + Z_{12}I_2 \\ U_2 &= Z_{21}I_1 + Z_{22}I_2 \end{aligned} \quad U = ZI \quad \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{bmatrix}$$

A paraméterek megkaphatók:

- A szekunder oldal lezárása szakadással, azaz $I_2 = 0$

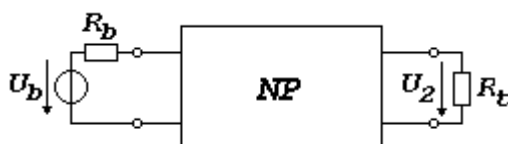
$$Z_{11} = \left. \frac{U_1}{I_1} \right|_{I_2=0} \quad \text{és} \quad Z_{21} = \left. \frac{U_2}{I_1} \right|_{I_2=0}$$

- a primer oldal lezárása szakadással, azaz $I_1 = 0$

$$Z_{12} = \left. \frac{U_1}{I_2} \right|_{I_1=0} \quad \text{és} \quad Z_{22} = \left. \frac{U_2}{I_2} \right|_{I_1=0}$$

Négy-pólus valóságos lezárásai

A gyakorlatban a négy-pólusok véges értékű ellenállásokkal vannak lezárva.



Hullámimpedancia

A hullámimpedancia definíciója:

$Z_{01} = \sqrt{Z_{1\bar{u}}Z_{1r}}$ és $Z_{02} = \sqrt{Z_{2\bar{u}}Z_{2r}}$ ahol \bar{u} és r indexek az négypólus üresjárási és rövidzárási lezárásaira utalnak.

Reflexiómentes illesztés feltétele: a négypólus szekunder oldalát Z_{02} impedanciával kell lezárni, míg a primer oldali generátor belső impedanciájának Z_{01} értékűnek kell lennie.

Hullámcsillapítás

Az átviteli tényező általában komplex, és a logaritmusát, a *hullámátvitelt* szokás használni:

$$g = \ln \Gamma = \ln |\Gamma| e^{jb} = a + jb$$

ahol:

$$a(\omega) = \ln |\Gamma| \quad \text{csillapítás Np-ben,} \quad \text{és} \quad b(\omega) = \text{arc} |\Gamma| \quad \text{a forgatás rad-ban}$$

$$\Gamma(s) = \frac{(Z_{11} + R_b)(Z_{22} + R_t) - Z_{12}Z_{21}}{2Z_{21}\sqrt{R_b R_t}}$$

Szimmetrikus négypólus $R_b = R_t = R$ lezárásokkal:

$$\Gamma(s) = \frac{(Z_I + R)(Z_{II} + R)}{R(Z_{II} - Z_I)}$$

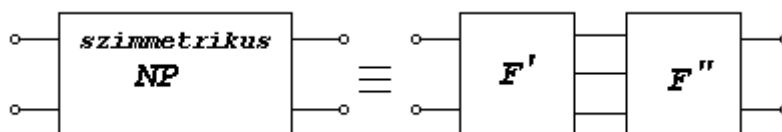
Szimmetrikus négypólusok

A négypólus akkor szimmetrikus villamosan, ha a primer és szekunder kapcsokat felcserélve, a négypólus-paraméterek nem változnak.

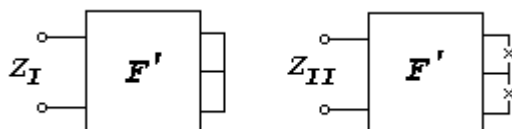
$Z_{11} = Z_{22}$ és $Z_{12} = Z_{21}$ Tehát a szimmetrikus négypólusok jellemzésére két paraméter is elegendő.

A geometrikusan szimmetrikus négypólusok villamosan is mindig szimmetrikusak.

Bartlett –tétel: a geometrikusan szimmetrikus négypólusok megfelelezhetők



A fél négypólussal is ellemezhető az eredeti szimmetrikus négypólus:



- a fél NP rövidzárral való lezárásával $Z_I = \frac{U}{I} = Z_{11} - Z_{12}$ kapható meg.
- a fél NP üresjárással való lezárásával $Z_{II} = \frac{U}{I} = Z_{11} + Z_{12}$ kapható meg.

Szimmetrikus négypólus esetén: $Z_0 = Z_{01} = Z_{02}$, tehát mindkét lezárásnak Z_0 értékűnek kell lenni a reflexió mentességhez.

Így a hullámimpedancia:

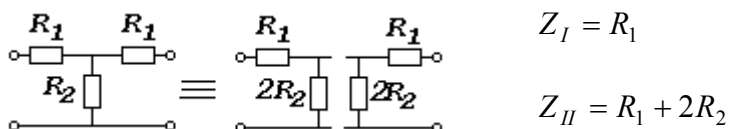
$$Z_{01} = \sqrt{Z_I Z_{II}}$$

És a hullámcsillapítás:

$$a_0 = \ln \left| \frac{1 + \sqrt{\frac{Z_I}{Z_{II}}}}{1 - \sqrt{\frac{Z_I}{Z_{II}}}} \right| \text{ Néper} \quad (1 \text{ dB} = 8.7 \text{ Néper})$$

1. Példa

Szimmetrikus T-tagra alkalmazva a Bartlett-tételt:



$$Z_0 = \sqrt{Z_I Z_{II}} = \sqrt{R_1^2 + 2R_1 R_2}$$

$$a_0 = \ln \left| \frac{1 + \sqrt{\frac{Z_I}{Z_{II}}}}{1 - \sqrt{\frac{Z_I}{Z_{II}}}} \right| = \ln \left| \frac{1 + \sqrt{\frac{R_1}{R_1 + 2R_2}}}{1 - \sqrt{\frac{R_1}{R_1 + 2R_2}}} \right|$$

Négyfókus *tervezése* hullámimpedancia és hullámcsillapítás ismeretében:

Megoldás T-tagra:

$$R_1 = Z_0 \operatorname{th} \frac{a_0}{2}, \quad \text{és} \quad R_2 = \frac{Z_0}{\operatorname{sh} a_0}$$

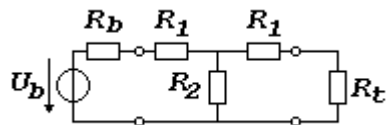
Megoldás Π -tagra:

$$R_1 = Z_0 \operatorname{sh} a_0, \quad \text{és} \quad R_2 = \frac{Z_0}{\operatorname{th} \frac{a_0}{2}}$$

2. példa:

Tervezzünk $R_0=100 \Omega$ -os hullámellenállással működő 10-es osztó T-tagot.

$$R_0 = R_b = R_t = 100 \Omega \quad a_0 = \ln 10 = 2,3 \text{ Np}$$



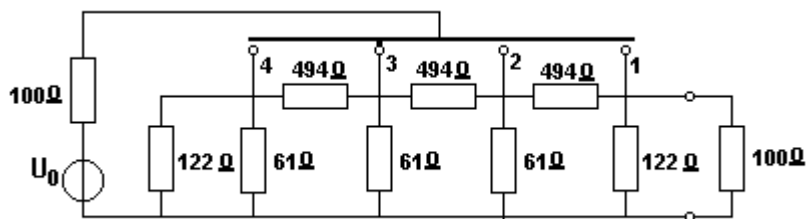
$$R_1 = Z_0 \operatorname{th} \frac{a_0}{2} = 100 \operatorname{th} \frac{2,3}{2} = 100 * 0,817 = 81,7 \Omega$$

$$R_2 = \frac{Z_0}{\operatorname{sh} a_0} = \frac{100}{\operatorname{sh} 2,3} = \frac{100}{4,94} = 20,3 \Omega$$

$$\text{Ellenőrzés: } R_0 = \sqrt{R_u R_r} = \sqrt{82 * 123} = 100 \Omega$$

3. példa:

Egy négy dekádós kimentő osztó (attenuátor) kapcsolása:

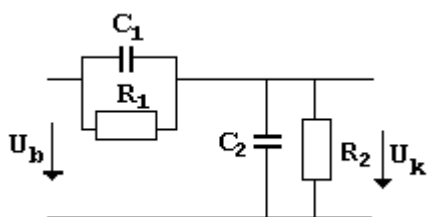


Ahol:

- 1-es állás: 0 dB
- 2-es állás: -20 dB
- 3-as állás: -40 dB
- 4-es állás: -60 dB

4. példa:

Műszer bementi impedanciájának frekvencia függetlenné hangolása:



$$H(s) = \frac{R_2 \times \frac{1}{sC_2}}{R_1 \times \frac{1}{sC_1} + R_2 \times \frac{1}{sC_2}} = \frac{\frac{R_2}{1 + sR_2C_2}}{\frac{R_1}{1 + sR_1C_1} + \frac{R_2}{1 + sR_2C_2}} =$$

$$= \frac{R_2(1 + sR_1C_1)}{R_1(1 + sR_2C_2) + R_2(1 + sR_1C_1)} = \frac{R_2(1 + sR_1C_1)}{R_1 + R_2 + sR_1R_2(C_1 + C_2)} = \frac{R_1}{R_1 + R_2} \frac{(1 + sR_1C_1)}{1 + s \frac{R_1R_2(C_1 + C_2)}{R_1 + R_2}}$$

ha $\frac{1}{R_1C_1} = \frac{R_1 + R_2}{R_1R_2(C_1 + C_2)}$ akkor $H(s) = \frac{R_2}{R_1 + R_2}$ frekvenciafüggetlen osztó,

ahol C_1 a hangoló kapacitás.