

# Hurokárámok módszere nullátort és norátort tartalmazó hálózatokra

HOLLÓS EDIT  
BME Elméleti  
Villamosságtan Tanszék

Nullátorok és norátorok hálózati modellekben való felhasználásával a csatolt kétpólusokat, kétkapukat (pl. vezérelt generátort, girátort, ideális transzformátort, negatív impedancia konvertert) tartalmazó hálózatok csatolás nélküli kétpólusokból álló kapcsolás alapján számíthatók [1, 2, 3, 4]. Az ilyen — impedanciákból, független forrásokból, független generátorokból, nullátorokból, norátorokból álló — lineáris hálózatok számítására több módszer ismert [1, 5, 6]. Az impedanciákat és független generátorokat tartalmazó lineáris hálózat analízisére egyik ismert számítás a hurokárámok módszere [1]. Ez a módszer feltételezi, hogy a hálózat minden egyes ágának van véges vagy végtelen impedanciája. Mint-hogy sem a nullátornak (1a ábra:  $U=0, I=0$ ), sem a norátornak (1b ábra:  $U, I$  tetszőleges értékű) nem tulajdonítható impedancia, ilyen kétpólusokat is tartalmazó hálózatokra a hurokárámok egyenlete az irodalomból ismert módon nem írható fel. Ebben a cikkben a hurokárámok módszerének olyan hálózatokra történő alkalmazását mutatjuk be, amely nullátorokat és norátorokat is tartalmaz. Az egyenleteket olyan hálózatra írjuk fel, amelyben az ágak követhető kétféle csoportosítása lehetséges úgy, hogy mindkét csoportosításnál a 3. csoportba ugyanazok az ágak kerüljenek [1].

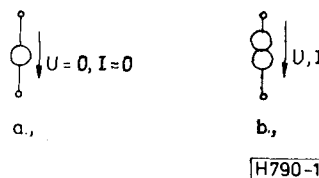
## I. csoportosítás

1. áramforrások (kötőágak);
2. norátorok (kötőágak);
3. impedanciák (kötőágak);
4. impedanciák (faágak);
5. nullátorok (faágak);
6. feszültségforrások (faágak).

## II. csoportosítás

1. áramforrások (kötőágak);
2. nullátorok (kötőágak);
3. impedanciák (kötőágak);
4. impedanciák (faágak);
5. norátorok (faágak);
6. feszültségforrások (faágak).

A csoportosításnál és az ismertetésre kerülő számítási módszernél a zérus admittanciájú ágat zérus forrás-áramú áramforrásként, a zérus impedanciájú ágat



1. ábra

zérus forrásfeszültségű feszültségforrásként vesszük figyelembe.

A hurokárámok módszere a hurokárámok  $J$  oszlop mátrixának a

$$Z_B J = B(Z I_g - U_g) \quad (1)$$

egyenlet alapján történő meghatározását jelenti, ahol

$$Z_B = B Z B^+ \quad (2)$$

a hurokimpedancia mátrix,  $B$  a hálózat redukált hurokmátrixa,  $B^+$  ennek transzponáltja,  $Z$  a hálózat ágimpedancia mátrixa,  $I_g$  a forrásáramok,  $U_g$  a forrásfeszültségek oszlop mátrixa. A mátrixok az ágak ugyanolyan sorrendje szerint vannak rendezve. Mint ismeretes, a  $J$  hurokárámokból az ágak áramának  $I$  oszlop mátrixa az

$$I = B^+ J \quad (3)$$

összefüggéssel, azaz a hurokárámok szuperpozíciójával állítható elő. Az impedanciák értékének ismeretében az ágáramokból a feszültségek kiszámíthatók.

Nullátorokat és norátorokat is tartalmazó hálózat  $Z$  ágimpedancia mátrixa és — ezzel együtt — a  $Z_B$  hurokimpedancia mátrixa nem értelmezhető. Ennek áthidalása a feladatunk a következőkben.

A hálózat egy-egy ágának tekintünk egy impedanciát, egy Thevenin-generátort, egy Norton-generátort, egy (zérus belső impedanciájú) feszültségforrást, egy (zérus belső admittanciájú) áramforrást, egy nullátort, egy norátort. Célszerű természetesen az ágak számának lehetséges csökkentése pl. azzal, hogy nullátor és norátor soros kapcsolása szakadással, párhuzamos kapcsolása rövidzárral, norátor és áramforrás soros kapcsolása áramforrással egyenértékű s i. t. [1].

Mielőtt a hálózat ágait sorszámmal látjuk el, válasszunk a hálózat gráfiájának olyan fáját, amelyben minden egyes norátor faágnak, minden nullátor és áramforrás kötőágnak felel meg. Soroljuk ezután a

hálózat ágait négy csoportba és lássuk el sorszámmal. Az ágak első csoportjába tartozzanak az áramforrások és sorszámmal legyen  $1, 2, \dots, b_1$ . A második csoportba soroljuk a nullátorokat  $b_1+1, b_1+2, \dots, b_1+b_2$  sorszámmal. A harmadik csoportba tartozzanak a további, de norátort nem tartalmazó ágak  $b_1+b_2+1, b_1+b_2+2, \dots, b_1+b_2+b_3$  sorszámmal. Végül a negyedik csoportba soroljuk a norátorokat és sorszámmal  $b_1+b_2+b_3+1, \dots, b_1+2b_2+b_3$ .

A számításához a választott fa által generált hurokrendszert használjuk fel. A hurkok sorszámmát a megfelelő kötőágak sorszámmával vegyük azonosnak és az első  $b_1$  számú hurok irányítása egyezzen meg a forrásáram irányával. A további hurkok irányítása tetszőleges. A norátorok – egyelőre ismeretlen – feszültségének és áramának vonatkozási irányát is jelöljük.

A hálózatot jellemző mátrixokat az ágak, ill. hurkok számozása sorrendjében rendezzük. Így a hurokáramok oszlopmátrixa

$$J = \begin{bmatrix} I_{g1} \\ 0 \\ J_e \end{bmatrix} \quad (4)$$

alakban írható, ahol  $I_{g1}$  az áramforrások forrásáramából,  $0$  a nullátorok áramából képzett oszlopmátrix és  $J_e$  az ismeretlen hurokáramok oszlopmátrixa. A forrásáramok  $I_g$  és a forrásfeszültségek  $U_g$  oszlopmátrixán kívül képezzük a nullátorok és a norátorok feszültségéből az  $U_n$  oszlopmátrixot:

$$I_g = \begin{bmatrix} I_{g1} \\ 0 \\ I_{g3} \\ 0 \end{bmatrix}; \quad U_g = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ U_{g3} \\ 0 \end{bmatrix}; \quad U_n = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ U_{n4} \end{bmatrix} \quad (5)$$

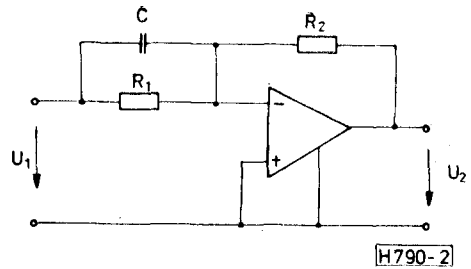
A hálózat  $Z$  ágimpedancia mátrixában az áramforrásoknak megfelelő első  $b_1$  számú sor és oszlop nem értelmezhető. A mátrixot úgy írjuk fel, hogy a nullátorok és a norátorok impedanciája helyébe  $0$ -t írunk. A harmadik csoportba sorolt ágak impedanciájából képzett blokkot  $Z_3$ -mal jelöljük. A  $B$  hurokmátrixot az ágak négy és a hurokáramok három csoportjának megfelelően particionáljuk:

$$B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & B_{11} & B_{12} \\ 0 & 1 & B_{21} & B_{22} \\ 0 & 0 & B_{31} & B_{32} \end{bmatrix} \quad (6)$$

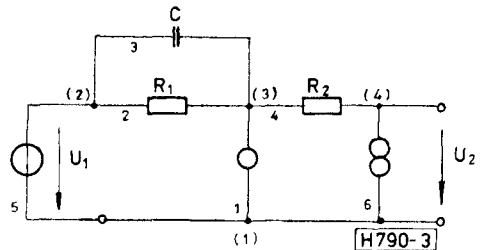
A hurokáramok egyenletében a nullátorok és a norátorok feszültségét az  $U_n$  oszlopmátrixszal vesszük figyelembe. A  $BZB^+$  mátrix első  $b_1$ -edrendű blokkja és a  $ZI_g$  mátrix első  $b_1$  számú eleme nem értelmezhető, a hurokáramok egyenletében az ezeket tartalmazó első  $b_1$  számú sort elhagyjuk. A

$$BZB^+ = \begin{bmatrix} Z_{11} & Z_{12} & Z_{13} \\ Z_{21} & Z_{22} & Z_{23} \\ Z_{31} & Z_{32} & Z_{33} \end{bmatrix} \quad (7)$$

jelöléssel, ahol  $Z_{11}$   $b_1$ -edrendű,  $Z_{22}$   $b_2$ -edrendű kvadratikuss blokk, a hurokáramok egyenlete:



2. ábra



3. ábra

$$\begin{bmatrix} Z_{21} & Z_{22} & Z_{23} \\ Z_{31} & Z_{32} & Z_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_{g1} \\ 0 \\ J_e \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & B_{21} & B_{22} \\ 0 & B_{31} & B_{32} \end{bmatrix} \left\{ \begin{bmatrix} 0 \\ Z_3 I_{g3} \\ 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ U_{g3} \\ U_{n4} \end{bmatrix} \right\} \quad (8)$$

Ebből az egyenletből  $J_e$  és  $U_{n4}$  meghatározható.

Amennyiben  $Z_{33}$  és  $B_{22} - Z_{23}Z_{33}^{-1}B_{32}$  invertálható, a megoldást a következőképpen is megkaphatjuk. (8)-ből:

$$Z_{23}J_e = B_{21}(Z_3 I_{g3} - U_{g3}) - Z_{21}I_{g1} - B_{22}U_{n4} \quad (9)$$

$$Z_{33}J_e = B_{31}(Z_3 I_{g3} - U_{g3}) - Z_{31}I_{g1} - B_{32}U_{n4} \quad (10)$$

Ezekből

$$J_e = Z_{33}^{-1}B_{31}(Z_3 I_{g3} - U_{g3}) - Z_{33}^{-1}Z_{31}I_{g1} - Z_{33}^{-1}B_{32}U_{n4} \quad (11)$$

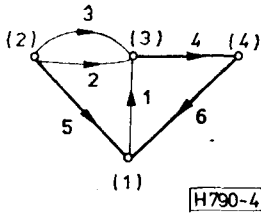
és

$$U_{n4} = [B_{22} - Z_{23}Z_{33}^{-1}B_{32}]^{-1} \{ (B_{21} - Z_{23}Z_{33}^{-1}B_{31})(Z_3 I_{g3} - U_{g3}) + (Z_{23}Z_{33}^{-1}Z_{31} - Z_{21})I_{g1} \} \quad (12)$$

A norátorok feszültségét és a hurokáramokat ezzel meghatároztuk. A hurokáramokból pedig az ágak árama – így a norátorok árama is – az ismert módon kiszámítható.

A hurokáramok módszerének alkalmazását egy egyszerű példán mutatjuk be. A 2. ábrán vázolt hálózat  $U_2/U_1$  komplex átviteli függvényének az  $\omega$  körfrekvencia függvényében való meghatározásához a 3. ábrán feltüntetett helyettesítő kapcsolást használjuk fel. Minthogy ebben a keresett  $U_2$  egy norátor feszültsége, a hurokáramok (8) egyenletéből (12) szerint kifejezhető.

A hálózat gráfjában (4. ábra) vastagabb vonalak



4. ábra

jelöljük a számításhoz választott fa ágait. Így a hurok-áramok egyenlete:

$$\left[ \begin{array}{c|cc} R_2 & R_2 & R_2 \\ \hline R_2 & R_1 + R_2 & R_2 \\ R_2 & R_2 & R_2 + 1/j\omega C \end{array} \right] \begin{bmatrix} 0 \\ J_1 \\ J_2 \end{bmatrix} =$$

$$= \left[ \begin{array}{ccc|cc|c} 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 \\ \hline 0 & 1 & 0 & 1 & -1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 1 & -1 & 1 \end{array} \right] \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -U_1 \\ -U_2 \end{bmatrix}$$

vagyis

$$B_{21} = [0 \ 0 \ 1 \ 0]; \quad B_{22} = 1; \quad Z_{23} = [R_2 \ R_2];$$

$$B_{31} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & -1 \\ 0 & 1 & 1 & -1 \end{bmatrix}; \quad B_{32} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix};$$

$$Z_{33} = \begin{bmatrix} R_1 + R_2 & R_2 \\ R_2 & R_2 + \frac{1}{j\omega C} \end{bmatrix}$$

Ezekből (12) alapján:

$$U_{n4} = U_2 = \left( 1 + \frac{R_2}{R_1} + j\omega CR_2 \right) \frac{R_2 + j\omega CR_1 R_2}{R_1 + R_2 + j\omega CR_1 R_2} (-U_1)$$

és így

$$\frac{U_2}{U_1} = - \left( \frac{R_2}{R_1} + j\omega CR_2 \right)$$

a keresett átviteli függvény.

## I R O D A L O M

- [1] Vágó I.: A gráfelmélet alkalmazása villamos hálózatok számításában. Műszaki Könyvkiadó, Budapest, 1976.
- [2] Davies A. C.: Nullator-norator equivalent networks for controlled sources. Proc. of IEEE, 1957. p. 722–723.
- [3] Vágó I.—Hollós E.: Kétkapu modellezése nullátor és norátor felhasználásával. Híradástechnika XXIV. évf. (1973) p. 236–239.
- [4] Hollós E.: Nullátort és norátort tartalmazó kétkapu modellek. Híradástechnika XXXIII. évf. (1982) p. 493–496.
- [5] Davies A. C.: Matrix analysis of networks containing nullators and norators. Electronics Letters, 1966. Vol. 2. p. 48–49.
- [6] Vágó I.: Nullátorokat és norátorokat tartalmazó hálózati modellek számítása. Híradástechnika XXIV. évf. (1973) p. 265–268.