

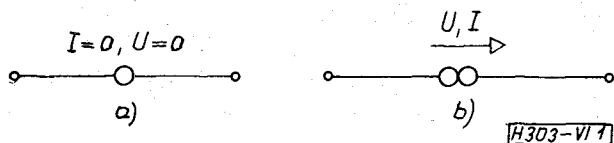
Lineáris hálózatok állapotegyenleteinek felírása nullátor-norátor modellek felhasználásával

ETO 519.14: 621.372.5.001.57

Ismeretesek olyan kapcsolások [1, 2], amelyekkel adott paraméterű kétkapuk modellezhetők nullátorokat, norátorokat és impedanciákat tartalmazó hálózatokkal. Ezek a modellek extrém paraméterű — így pl. ideális transzformátor, negatív impedancia konverter, girátor, áram- vagy feszültségvezérelt áram- és feszültségforrás — esetén is alkalmazhatók. Az ilyen modelleket tartalmazó hálózatok stacionárius állapotának analizésére számítási módszerek is rendelkezésünkre állnak [3, 4, 5, 6, 7]. E cikk a számítási módszereket kívánja teljesebbé tenni azért, hogy az említett modellek állapotegyenletének felírására mutat be egy módszert.

Kétkapú modellezése nullátor és norátor felhasználásával

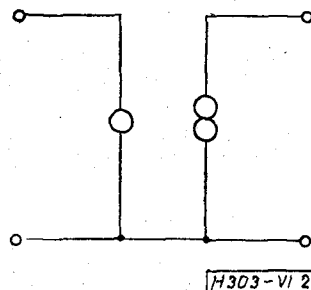
A nullátor olyan kétpólus, amelynek árama és feszültsége zérus. Jelölését az 1a ábrán tüntettük fel. A norátor árama és feszültsége között semmiféle megkötés nincs. Jelölése az 1b ábrán látható. Egy hálózatanalízis feladat egyértelműen megoldható, ha a hálózatot alkotó kétpólusok áramára és feszültségére egy összefüggés adható meg. A nullátor két megkötést jelent, a norátor pedig egyet sem. Ezért az egyenletek egyértelmű megoldhatóságához szükséges, hogy a hálózatban a nullátorok és norátorok száma egyenlő legyen.



1. ábra

Nullátornak és norátornak a 2. ábra szerinti összekapcsolásával nullort kapunk. A nullor olyan kétkapú, amelynek primer oldala nullátorhoz, szekunder oldal norátorhoz kapcsolódik. A nullor a műveleti erősítő modelljének tekinthető.

Ismeretes olyan általános eljárás, amellyel impedancia-, admittancia- vagy hibrid paramétereivel adott kétkapú nullátorokat, norátorokat és impedanciákat tartalmazó hálózati modellje megadható. Ennek részletes tárgyalását mellőzve a 3. ábrán bemutatjuk vezérelt források, a 4. ábrán impedancia,



2. ábra

admittancia vagy hibrid paramétereivel adott kétkapú egy-egy lehetséges modelljét.

A továbbiakban azt vizsgáljuk, hogy impedanciákból, nullátorokból és norátorokból álló hálózat állapotegyenletei hogyan írhatók fel.

Az állapotváltozók kiválasztása

A hálózat x állapotvektora olyan minimális elemszámú oszlopmátrix, amelynek elemei a hálózat állapotváltozói. Az állapotvektor eleget tesz az

$$\dot{x} = Ax + Bz \quad (1)$$

állapotegyenletnek, és ismeretében a hálózat valamennyi árama és feszültsége meghatározható. Az (1)-ben szereplő z jelöli a gerjesztőáramok, feszültségek időfüggvényének oszlopmátrixát, A és B a hálózat passzív elemeinek jellemzőitől és a hálózat felépítésétől függ, lineáris hálózat esetén a gerjesztő jelektől és az időtől független.

A villamos hálózatok állapotváltozója lehet a kondenzátorok töltése és a tekercsek fluxusa. Lineáris hálózatokban célszerű kondenzátorok feszültségét és tekercsek áramát állapotváltozónak választani.

Ha a hálózatban van olyan hurok, amely kizárólag kondenzátorokból, feszültségforrásokból és nullátorokból áll (kapacitív hurok), akkor a hurok egyik kondenzátorának feszültsége a hurkot alkotó többi elem feszültségével kifejezhető, vagyis ennek a kondenzátornak a feszültsége nem állapotváltozó.

Ha a hálózatban van olyan vágat, amely kizárólag induktívításokból, áramforrásokból és nullátorokból áll (induktív vágat), akkor a vágat egy induktívításának árama a vágat többi ágának áramával kifejezhető, tehát ennek az induktívításnak az árama nem állapotváltozó.

Megnevezés	Jellemző egyenlet	Helyettesítő kapcsolások
Feszültségvezérelt áramforrás	$\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \frac{1}{Z} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix}$	
Feszültségvezérelt feszültségforrás	$\begin{bmatrix} I_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 + \alpha & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$ $\begin{bmatrix} I_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \alpha & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$	
Áramvezérelt áramforrás	$\begin{bmatrix} U_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \mu & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ U_2 \end{bmatrix}$ $\begin{bmatrix} U_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \mu & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ U_2 \end{bmatrix}$	
Áramvezérelt feszültségforrás	$\begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ Z & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$	

H303-VI 3

3. ábra

A kétkapot jellemző egyenlet

Jellemző egyenlet	Helyettesítő kapcsolás
$\begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix}$	$\begin{aligned} z_{11} &= Z_a \\ z_{12} &= Z_1 \\ z_{21} &= Z_2 \\ z_{22} &= Z_b \end{aligned}$
$\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y_{11} & y_{12} \\ y_{21} & y_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix}$	$\begin{aligned} y_{11} &= Y_a \\ y_{12} &= Y_1 \\ y_{21} &= Y_2 \\ y_{22} &= Y_b \end{aligned}$
$\begin{bmatrix} U_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} h_{11} & h_{12} \\ h_{21} & h_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ U_2 \end{bmatrix}$	$\begin{aligned} h_{11} &= Z_a \\ h_{12} &= \frac{Z_1}{Z_2} \\ h_{21} &= \frac{Z_3}{Z_4} \\ h_{22} &= \frac{1}{Z_b} \end{aligned}$

H303-VI 4

4. ábra

Az állapotváltozók száma a kapacitív hurkok és induktív vágatok számának összegével kisebb a hálózat kondenzátorainak és induktivitásainak együttes számánál.

Megemlítjük, hogy egyes esetekben rejtett kapacitív hurkok vagy induktív vágatok lehetnek a hálózatban (pl. negatív impedanciakonverter a szekunder oldali induktivitást a primer oldalra kapacitásnak transzformál, ami további kondenzátorokkal vagy feszültségforrással kapacitív hurkot alkothat). Ezzel a kérdéssel részletesebben nem foglalkozunk, mindössze a figyelmet kívántuk erre felhívni.

A továbbiakban olyan lineáris hálózatok vizsgálatára szorítkozunk, amelyekben kapacitív hurkok és induktív vágatok nincsenek, és ennek megfelelően az állapotváltozók a kondenzátorok feszültsége és az induktivitások árama.

A hálózat egyenleteinek felírása

A hálózat hurok- és vágategyenleteinek felírásához a hálózat gráfjában minden egyes ideális feszültség- vagy áramforrásnak, ellenállásnak, induktitásnak, kapacitásnak, nullátornak, norátornak külön ág feleljen meg. Válasszuk a hálózat gráfjának fáját a következő módon. A feszültségforrást, nullátort vagy kondenzátort tartalmazó ág faág, az áramforrást, norátort vagy induktivitást tartalmazó ág kötőág legyen. Az ellenállást tartalmazó ágak részben faágak, részben kötőágak legyenek úgy, hogy a faágak a hálózat egy fáját alkossák. Ha a hálózat nem tartalmaz sem kapacitív hurkot, sem induktív vágatot, akkor az ágak fenti csoportosítása mindig lehetséges. Ennek alapján a hálózat ágait nyolc csoportba soroljuk:

1. ideális áramforrást tartalmazó kötőágak, számuk b_1 ;
2. norátort tartalmazó kötőágak, számuk b_2 ;
3. induktivitást tartalmazó kötőágak, számuk b_3 ;
4. ellenállást tartalmazó kötőágak, számuk b_4 ;
5. ellenállást tartalmazó faágak, számuk b_5 ;
6. kondenzátort tartalmazó faágak, számuk b_6 ;
7. nullátort tartalmazó faágak, számuk b_7 ;
8. ideális feszültségforrást tartalmazó faágak, számuk b_8 .

A nullátorok és a norátorok száma egyenlő, tehát $b_2 = b_7$. Sorszámozzuk az ágakat úgy, hogy az 1. csoportba tartozó ágak sorszáma legyen 1, 2, ..., b_1 , a 2. csoportba tartozóké $b_1 + 1, b_1 + 2, \dots, b_1 + b_2$, és így tovább a csoportok sorrendjében. A kötőágak által generált hurkok számozása egyezzen meg a megfelelő kötőágak számával, a vágatok pedig a generáló faágak sorszámanak sorrendjében kapják a számozást.

A hálózat független hurokegyenletei

$$\mathbf{B}u = 0 \quad (2)$$

alakban írhatók fel, ahol \mathbf{B} a hálózat hurokmátrixa, u pedig az ágfeszültségek oszlop mátrixa. Particionáljuk \mathbf{B} -t és u -t az ágak nyolc csoportjának megfe-

lelően:

$$\begin{matrix} b_1 & b_2 & b_3 & b_4 & b_5 & b_6 & b_7 & b_8 \\ \begin{matrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \\ b_4 \end{matrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & F_{11} & F_{12} & F_{13} & F_{14} \\ 0 & 1 & 0 & 0 & F_{21} & F_{22} & F_{23} & F_{24} \\ 0 & 0 & 1 & 0 & F_{31} & F_{32} & F_{33} & F_{34} \\ 0 & 0 & 0 & 1 & F_{41} & F_{42} & F_{43} & F_{44} \end{bmatrix} \begin{matrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ u_4 \\ u_5 \\ u_6 \\ 0 \\ u_8 \end{matrix} \end{matrix} = 0. \quad (3)$$

Fent, ill. bal oldalon feltüntetjük az egyes mátrixblokkok oszlopainak számát.

Figyelembe véve, hogy $u_8 = u_0$ a feszültségforrások forrásfeszültségéből alkotott oszlop mátrix, az előbbi egyenletet a következő négy mátrixegyenlet alakjában írhatjuk fel:

$$u_1 + F_{11}u_5 + F_{12}u_6 + F_{14}u_0 = 0, \quad (4)$$

$$u_2 + F_{21}u_5 + F_{22}u_6 + F_{24}u_0 = 0, \quad (5)$$

$$u_3 + F_{31}u_5 + F_{32}u_6 + F_{34}u_0 = 0, \quad (6)$$

$$u_4 + F_{41}u_5 + F_{42}u_6 + F_{44}u_0 = 0. \quad (7)$$

A vágategyenletek

$$\mathbf{Q}i = 0 \quad (8)$$

alakban írhatók, ahol \mathbf{Q} a hálózat vágatmátrixa, i pedig az ágáramokból alkotott oszlop mátrix. Particionáljuk ezeket is az ágak nyolc csoportjának megfelelően. Vegyük figyelembe, hogy az ágak, hurkok és vágatok előbbieket szerint sorszámozása esetén

$$\mathbf{B} = [\mathbf{I} \ \mathbf{F}] \quad \mathbf{Q} = [-\mathbf{F}^+ \ \mathbf{1}] \quad (9)$$

alakú, ahol \mathbf{F}^+ az \mathbf{F} mátrix transzponáltja, $\mathbf{1}$ pedig egység mátrixot jelent. Így (8) a következőképpen írható:

$$\begin{matrix} b_1 & b_2 & b_3 & b_4 & b_5 & b_6 & b_7 & b_8 \\ \begin{matrix} b_5 \\ b_6 \\ b_7 \\ b_8 \end{matrix} \begin{bmatrix} -F_{11}^+ & -F_{21}^+ & -F_{31}^+ & -F_{41}^+ & 1 & 0 & 0 & 0 \\ -F_{12}^+ & -F_{22}^+ & -F_{32}^+ & -F_{42}^+ & 0 & 1 & 0 & 0 \\ -F_{13}^+ & -F_{23}^+ & -F_{33}^+ & -F_{43}^+ & 0 & 0 & 1 & 0 \\ -F_{14}^+ & -F_{24}^+ & -F_{34}^+ & -F_{44}^+ & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{matrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \\ i_4 \\ i_5 \\ i_6 \\ 0 \\ i_8 \end{matrix} \end{matrix} = 0, \quad (10)$$

ahol $i_1 = i_0$ az áramforrások forrásáramából alkotott oszlop mátrix. (10)-ből a következő egyenleteket írhatjuk fel:

$$-F_{11}^+ i_0 - F_{21}^+ i_2 - F_{31}^+ i_3 - F_{41}^+ i_4 + i_5 = 0, \quad (11)$$

$$-F_{12}^+ i_0 - F_{22}^+ i_2 - F_{32}^+ i_3 - F_{42}^+ i_4 + i_6 = 0, \quad (12)$$

$$-F_{13}^+ i_0 - F_{23}^+ i_2 - F_{33}^+ i_3 - F_{43}^+ i_4 = 0, \quad (13)$$

$$-F_{14}^+ i_0 - F_{24}^+ i_2 - F_{34}^+ i_3 - F_{44}^+ i_4 + i_8 = 0. \quad (14)$$

A (4)–(7), (11)–(14) egyenletek a hálózat Kirchhoff-egyenletei.

Az állapotegyenletek felírása

Az állapotegyenletek felírásához ki kell küszöbölni a Kirchhoff-egyenletekből azokat az áramokat és feszültségeket, amelyek nem állapotváltozók.

Első lépésben fejezzük ki a norátorok i_2 áramát (13)-ból. F_{23} kvadratikus, mivel a nullátorok és norátorok száma egymással megegyezik. Ha F_{23} nem szinguláris, akkor

$$i_2 = -F_{23}^{+1} F_{33}^+ i_3 - F_{23}^{+1} F_{43}^+ i_4 - F_{23}^{+1} F_{13}^+ i_0. \quad (15)$$

Helyettesítsük ezt (11)-be és (12)-be:

$$\begin{aligned} (F_{21}^+ F_{21}^{+1} F_{33}^+ - F_{31}^+) i_3 + (F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+ - F_{41}^+) i_4 + i_5 = \\ = (F_{11}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+) i_0, \end{aligned} \quad (16)$$

$$\begin{aligned} (F_{22}^+ F_{23}^{+1} - F_{33}^+) i_3 + (F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+ - F_{42}^+) i_4 + i_6 = \\ = (F_{12}^+ - F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+) i_0. \end{aligned} \quad (17)$$

u_4 és i_4 , ill. u_5 és i_5 között az alábbi összefüggés írható fel:

$$u_4 = R i_4, \quad \text{ill.} \quad i_5 = G u_5, \quad (18)$$

ahol R és G diagonálmátrix. R főátlójában a 4. csoportba tartozó ágak ellenállása, G főátlójában az 5. csoportba tartozó ágak vezetése található. A (6), (7), (16), (17) egyenletről (18) felhasználásával i_4 kifejezhető:

$$\begin{aligned} i_4 = [R + F_{41} G^{-1} (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+)]^{-1} \cdot \\ \cdot [F_{41} G^{-1} \{ (F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+ - F_{11}^+) i_0 + \\ + F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{33}^+ - F_{31}^+ \} i_3 - F_{44} u_0 - F_{42} u_6]. \end{aligned} \quad (19)$$

Hasonlóképpen

$$\begin{aligned} u_5 = [(F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} F_{41} + G]^{-1} \cdot \\ \cdot [(F_{31}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{33}^+) i_3 + (F_{11}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+) i_0 - \\ - (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} (F_{42} u_6 + F_{44} u_0)]. \end{aligned} \quad (20)$$

Az állapotváltozókat i_3 és u_6 tartalmazza. Ezekre az

$$u_3 = L \dot{i}_3 = L \dot{i}_L \quad (21)$$

$$i_6 = C \dot{u}_6 = C \dot{u}_C \quad (22)$$

összefüggés írható fel, ahol a betű feletti pont az idő szerinti deriváltat jelöli, L és C diagonálmátrix. L főátlójában az indukció-együtthatók, C főátlójában a kapacitások szerepelnek.

(19), (20), (21), (22), (4), (5), (16) és (17) alapján a hálózat állapotegyenlete:

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \dot{i} \\ \dot{u} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L^{-1} & 0 \\ 0 & C^{-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} D_{11} & D_{12} \\ D_{21} & D_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_L \\ u_C \end{bmatrix} + \\ + \begin{bmatrix} L^{-1} & 0 \\ 0 & C^{-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_{11} & E_{12} \\ E_{21} & E_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_0 \\ u_0 \end{bmatrix}, \end{aligned} \quad (23)$$

ahol

$$\begin{aligned} D_{11} = -F_{31} [(F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} F_{41} + G]^{-1} \cdot \\ \cdot [F_{31}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+], \end{aligned} \quad (24)$$

$$\begin{aligned} D_{12} = -F_{32} + F_{31} [(F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} F_{41} + G]^{-1} \cdot \\ \cdot [F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+] R^{-1} F_{42}, \end{aligned} \quad (25)$$

$$\begin{aligned} D_{21} = F_{32}^+ - F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{33}^+ - (F_{42}^+ - \\ - F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) [F_{41} G^{-1} (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) + \\ + R]^{-1} F_{41} G^{-1} (F_{31}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{33}^+), \end{aligned} \quad (26)$$

$$\begin{aligned} D_{22} = (F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+ - F_{42}^+) [F_{41} G^{-1} (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) + \\ + R]^{-1} F_{42}. \end{aligned} \quad (27)$$

$$\begin{aligned} E_{11} = F_{31} (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} F_{41} + \\ + G]^{-1} [F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+ - F_{11}^+]. \end{aligned} \quad (28)$$

$$\begin{aligned} E_{12} = F_{31} [(F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} F_{41} + \\ + G]^{-1} (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) R^{-1} F_{44} - F_{34}. \end{aligned} \quad (29)$$

$$\begin{aligned} E_{21} = (F_{42}^+ - F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) [F_{41} G^{-1} (F_{41}^+ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) + \\ + R]^{-1} F_{41} G^{-1} (F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+ - F_{11}^+) + F_{12}^+ - F_{22}^+ F_{23}^{+1} F_{13}^+, \end{aligned} \quad (30)$$

$$\begin{aligned} E_{22} = (F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+ - F_{42}^+) [F_{41} G^{-1} (F_{41}^+ - \\ - F_{21}^+ F_{23}^{+1} F_{43}^+) + R]^{-1} F_{44}. \end{aligned} \quad (31)$$

Ezzel a hálózat állapotegyenleteit felírtuk. Az állapotváltozók meghatározása után a (19) egyenletről a 4. csoportba tartozó ágak árama, (20)-ból az 5. csoport ágainak feszültsége, továbbá (18) alapján ezen ágak feszültsége és árama kiszámítható.

IRODALOM

- [1] Vágó I.—Hollós E.: Kétkapu modellezés nullátor és norátor felhasználásával. Híradástechnika XXIV. (1973) 236—239 p.
- [2] Davies A. C.: Nullator-norator equivalent networks for controlled sources. Proc. of IEEE, 1957, 722—723 p.
- [3] Vágó I.: Nullátorokat és norátorokat tartalmazó hálózati modellek számítása. Híradástechnika XXIV. (1973) 265—268 p.
- [4] Davies A. C.: Matrix analysis of networks containing nullators and norators. Electronics Letters, 1966, Vol. 2. No. 2. 48—49 p.
- [5] Fodor Gy.: The analysis of linear networks containing two-ports and coupled two-poles. Per. Polytechnica El. Eng. Vol. 17. (1973) No. 4. 321—332 p.
- [6] Mitra S. K.: Analysis and synthesis of linear active networks. New York, Wiley, 1969.
- [7] Fodor Gy.—Vágó I.: Villamosságtan 6. füzet. Bp. Tankönyvkiadó, 1973. (egyetemi jegyzet).
- [8] Fodor Gy.: The state equation of linear networks containing two-ports and coupled two-poles. Per. Polytechnica El. Eng. Vol. 17. (1973) No. 4. 333—340 p.
- [9] Desoer Ch. A.—Kuh E. S.: Basic circuit theory. New York, McGraw-Hill, 1969.