

### 等価回路決定の一方法(2)

NAKAMURA, Kenichi / 中村, 顕一

---

(出版者 / Publisher)

法政大学工学部

(雑誌名 / Journal or Publication Title)

Bulletin of the Faculty of Engineering, Hosei University / 法政大学工学部  
研究集報

(巻 / Volume)

14

(開始ページ / Start Page)

33

(終了ページ / End Page)

39

(発行年 / Year)

1978-03

(URL)

<https://doi.org/10.15002/00004175>

# “等価回路決定の一方法” (その2)

中 村 頭 一\*

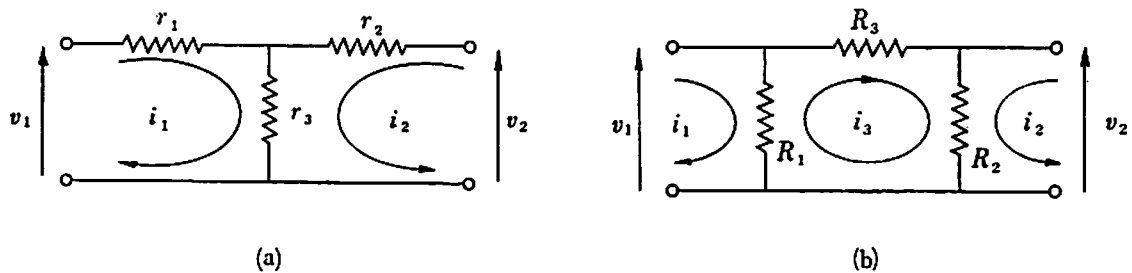
## §1. 緒 言

同じ題名の論文<sup>1)</sup>を書いてから、十年以上たっているのに気付いて全く驚いた。その時の“むすび”における約束を果すのが目的である。

前論文では2端子回路についてのみ実例を挙げて論じたが、その理論を4端子回路に拡張してみよう。

## §2. 4端子回路の等価

先づよく知られている等価関係を取扱って、この理論の正当性を確かめて見たい。



第1図の(a)と(b)が等価であるための必要かつ充分条件を求めることである。

(a)図と(b)図の回路が等価であるためには、同じ  $v_1, v_2$  に対して、同じ  $i_1, i_2$  が流れればよい。

先づ図1(a)では

$$\begin{bmatrix} r_1+r_3 & r_3 \\ r_3 & r_2+r_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix} \quad (1)$$

である。

図1(b)では

$$\begin{bmatrix} R_1 & 0 & -R_1 \\ 0 & R_2 & R_2 \\ -R_1 & R_2 & R_1+R_2+R_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (2)$$

となる。(1)と(2)の差を求めるため(1)を書きなおすと

$$\begin{bmatrix} r_1+r_3 & r_3 & 0 \\ r_3 & r_2+r_3 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ 0 \end{bmatrix} \quad (1)'$$

\* 電気工学科

(2) - (1)' を求めると

$$\begin{bmatrix} R_1 - (r_1 + r_3) & -r_3 & -R_1 \\ -r_3 & R_2 - (r_2 + r_3) & R_2 \\ -R_1 & R_2 & R_1 + R_2 + R_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{bmatrix} = 0 \quad (3)$$

したがって、 $i_1, i_2$  および  $i_3$  が有限な解 (全部が零でない解) を有するためには

$$\begin{vmatrix} R_1 - (r_1 + r_3) & -r_3 & -R_1 \\ -r_3 & R_2 - (r_2 + r_3) & R_2 \\ -R_1 & R_2 & R_1 + R_2 + R_3 \end{vmatrix} = 0 \quad (4)$$

が必要である。ところで2端子回路の場合には、これらの電流の自由度が1であったから、即ち入力電圧  $v_1$  が定まれば、 $i_1, i_2, i_3$  等は定まったわけであるから、(4)は充分条件でもある。したがって2端子回路の場合には(4)式即ち

$$\Delta = 0 \quad (4)'$$

が、等価関係の必要かつ充分条件であったわけである。

このことはよく知られているが、念のためその証明をして見よう。

マトリックスは三次として(3)式のマトリックスを一般化すると

$$\begin{bmatrix} R_{11} & R_{12} & R_{13} \\ R_{21} & R_{22} & R_{23} \\ R_{31} & R_{32} & R_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{bmatrix} = 0 \quad (5)$$

となる。(5)式のマトリックスを次に示す手順で変形する。

先づ各行を第1列要素で割算すると

$$\begin{bmatrix} 1 & R_{12}^{(1)} & R_{13}^{(1)} \\ 1 & R_{22}^{(1)} & R_{23}^{(1)} \\ 1 & R_{32}^{(1)} & R_{33}^{(1)} \end{bmatrix} \quad \text{但し} \quad \begin{aligned} R_{12}^{(1)} &= \frac{R_{12}}{R_{11}}, & R_{13}^{(1)} &= \frac{R_{13}}{R_{11}} \\ R_{22}^{(1)} &= \frac{R_{22}}{R_{21}}, & R_{23}^{(1)} &= \frac{R_{23}}{R_{21}} \\ R_{32}^{(1)} &= \frac{R_{32}}{R_{31}}, & R_{33}^{(1)} &= \frac{R_{33}}{R_{31}} \end{aligned} \quad (6)$$

(6)式のマトリックスを変形して次の形とする。即ち

$$\begin{bmatrix} 1 & R_{12}^{(1)} & R_{13}^{(1)} \\ 0 & R_{22}^{(2)} & R_{23}^{(2)} \\ 0 & R_{32}^{(2)} & R_{33}^{(2)} \end{bmatrix} \quad \text{但し} \quad \begin{aligned} R_{22}^{(2)} &= R_{22}^{(1)} - R_{12}^{(1)} \\ R_{23}^{(2)} &= R_{23}^{(1)} - R_{13}^{(1)} \\ R_{32}^{(2)} &= R_{32}^{(1)} - R_{12}^{(1)} \\ R_{33}^{(2)} &= R_{33}^{(1)} - R_{13}^{(1)} \end{aligned} \quad (7)$$

(7)を次の形に変形する

$$\begin{bmatrix} 1 & R_{12}^{(1)} & R_{13}^{(1)} \\ 0 & 1 & R_{23}^{(3)} \\ 0 & 1 & R_{33}^{(3)} \end{bmatrix} \quad \text{但し} \quad \begin{aligned} R_{23}^{(3)} &= R_{23}^{(2)} / R_{22}^{(2)} \\ R_{33}^{(3)} &= R_{33}^{(2)} / R_{32}^{(2)} \end{aligned} \quad (8)$$

(8)をまた次の形にする。

$$\begin{pmatrix} 1 & R_{12}^{(1)} & R_{13}^{(1)} \\ 0 & 1 & R_{23}^{(3)} \\ 0 & 0 & R_{33}^{(4)} \end{pmatrix} \text{ 但し } R_{33}^{(4)} = R_{33}^{(3)} - R_{23}^{(3)} \quad (9)$$

(5)→(6)の変換は

$$\begin{pmatrix} R_{11}^{-1} & 0 & 0 \\ 0 & R_{21}^{-1} & 0 \\ 0 & 0 & R_{31}^{-1} \end{pmatrix} \quad (10)$$

であり, (6)→(7)の変換は

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (11)$$

(7)→(8)の変換は

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & R_{22}^{(2)-1} & 0 \\ 0 & 0 & R_{32}^{(2)-1} \end{pmatrix} \quad (12)$$

(8)→(9)の変換は

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \end{pmatrix} \quad (13)$$

である。式(9)のマトリックスの行列式は  $R_{33}^{(4)}$  であるから

$$R_{33}^{(4)} = R_{22}^{(2)-1} R_{32}^{(2)-1} R_{11}^{-1} R_{21}^{-1} R_{31}^{-1} \Delta \quad (14)$$

さて, (10), (11), (12), (13)の変換により(5)式は

$$\begin{pmatrix} 1 & R_{12}^{(1)} & R_{13}^{(1)} \\ 0 & 1 & R_{23}^{(3)} \\ 0 & 0 & R_{33}^{(4)} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{pmatrix} = 0 \quad (15)$$

となるが, これは先づ(15)式の最後の式は

$$R_{33}^{(4)} i_3 = 0 \quad (16)$$

であってこの式が任意の  $i_3$  に対して成立するためには(14)より

$$\Delta = 0 \quad (17)$$

が, 必要かつ充分である。 $i_3$  を任意に定めれば, (15)式の第2の式より

$$i_2 + R_{23}^{(3)} i_3 = 0 \quad (18)$$

となり,  $i_2$  が定まり, 第3の式, 即ち

$$i_1 + R_{12}^{(1)} i_2 + R_{13}^{(1)} i_3 = 0 \quad (19)$$

より,  $i_1$  が定まるのである。

以上は2端子回路の場合であったが, 4端子回路の場合には,  $i_1, i_2, i_3$  の自由度は2である。即ち  $i_1, i_2, i_3$  は  $v_1, v_2$  の函数であるからである。

このときは  $\Delta=0$  は必要条件であっても充分条件ではない。即ち(3)式あるいは(5)式を(7)式の形に変形すると

$$\begin{pmatrix} 1 & R_{12}^{(1)} & R_{13}^{(1)} \\ 0 & R_{22}^{(2)} & R_{23}^{(2)} \\ 0 & R_{32}^{(2)} & R_{33}^{(2)} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{pmatrix} = 0 \quad (20)$$

となる。即ち

$$\begin{pmatrix} R_{22}^{(2)} & R_{23}^{(2)} \\ R_{32}^{(2)} & R_{33}^{(2)} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_2 \\ i_3 \end{pmatrix} = 0 \quad (21)$$

である。任意の  $i_2, i_3$  に対して(21)が成立つためには

$$\begin{pmatrix} R_{22}^{(2)} & R_{23}^{(2)} \\ R_{32}^{(2)} & R_{33}^{(2)} \end{pmatrix} = 0 \quad (22)$$

でなければならない。逆に(22)式が成立てば、(20)式の第1の式により任意の  $i_2, i_3$  に対して(20)式が成立するように  $i_1$  を決定することが出来る。

$$R_{22}^{(2)}=0, R_{23}^{(2)}=R_{32}^{(2)}=0, R_{33}^{(2)}=0 \quad (23)$$

が、二つの4端子回路が等価のために必要かつ充分であることがわかる。この場合  $i_1$  は

$$i_1 + R_{12}^{(1)}i_2 + R_{13}^{(1)}i_3 = 0 \quad (24)$$

より、 $i_2$  および  $i_3$  の函数として定まるのである。(23)式を行列式の形で表すために次の計算をする。即ち

$$\begin{aligned} R_{22}^{(2)} &= R_{22}^{(1)} - R_{12}^{(1)} = \frac{R_{22}}{R_{31}} - \frac{R_{12}}{R_{11}} = \frac{R_{11}R_{22} - R_{12}R_{21}}{R_{21}R_{11}} = \frac{\Delta_{33}}{R_{21}R_{11}} \\ R_{23}^{(2)} &= R_{23}^{(1)} - R_{12}^{(1)} = \frac{R_{23}}{R_{21}} - \frac{R_{13}}{R_{11}} = \frac{-\Delta_{32}}{R_{21}R_{11}} \\ R_{32}^{(2)} &= R_{32}^{(1)} - R_{12}^{(1)} = \frac{R_{32}}{R_{31}} - \frac{R_{12}}{R_{11}} = \frac{-\Delta_{23}}{R_{31}R_{11}} \\ R_{33}^{(2)} &= R_{33}^{(1)} - R_{13}^{(1)} = \frac{R_{33}}{R_{31}} - \frac{R_{13}}{R_{11}} = \frac{\Delta_{22}}{R_{31}R_{11}} \end{aligned} \quad (25)$$

となるので、結局

$$\Delta_{33} = \Delta_{22} = \Delta_{32} = 0 \quad (26)$$

が、4端子回路の等価のための必要かつ充分条件となる。

さて(25)式を一般化することは簡単で、若し二つの回路の閉路電流の数の大きい方を  $n$  とすれば

$$\Delta_{nn} = \Delta_{n-1, n-1}, \Delta_{n, n-1} = 0 \quad (27)$$

となるわけである。

ところで電流の式(3)の式の列べ方の順序はいつでもよいから(25)の代わりに

$$\Delta_{11} = \Delta_{22} = \Delta_{12} = 0 \quad (28)$$

でもよいし、もっと一般に、 $1 \leq k < l \leq n$  として

$\Delta_{kk} = \Delta_{ii} = \Delta_{ki} = 0$  でもよいわけである。

さて変換(10)および(11)により(7)式が得られるので

$$\begin{vmatrix} R_{22}^{(2)} & R_{23}^{(2)} \\ R_{32}^{(2)} & R_{33}^{(2)} \end{vmatrix} = R_{11}^{-1} R_{21}^{-1} R_{31}^{-1} \Delta \quad (29)$$

となる。(25)と(29)から

$$\frac{\Delta_{33}\Delta_{22} - \Delta_{32}\Delta_{23}}{R_{11}} = \Delta \quad (30)$$

$$R_{11} = \Delta_{3322}$$

であるから、(30)は結局

$$\Delta_{33}\Delta_{22} - \Delta_{32}\Delta_{23} = \Delta_{3322} \cdot \Delta \quad (31)$$

となり、これは周知である。さてここで具体例である(4)式の左辺の行列式  $\Delta$  においては

$$\Delta_{11} = \begin{vmatrix} R_2 - (r_2 + r_3) & R_2 \\ R_2 & R_1 + R_2 + R_3 \end{vmatrix} = 0 \quad (32)$$

$$\Delta_{12} = \begin{vmatrix} -r_3 & R_2 \\ -R_1 & R_1 + R_2 + R_3 \end{vmatrix} = 0 \quad (33)$$

$$\Delta_{22} = \begin{vmatrix} R_1 - (r_1 + r_3) & -R_1 \\ -R_1 & R_1 + R_2 + R_3 \end{vmatrix} = 0 \quad (34)$$

が、等価のための必要かつ充分条件であるから

$$(32) \text{より} \quad (r_2 + r_3) = \frac{R_1 R_2 + R_2 R_3}{R_1 + R_2 + R_3} \quad (35)$$

$$(33) \text{より} \quad r_3 = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2 + R_3} \quad (36)$$

$$(34) \text{より} \quad r_1 + r_3 = \frac{R_1 R_2 + R_1 R_3}{R_1 + R_2 + R_3} \quad (37)$$

(35), (36), (37)より

$$\left. \begin{aligned} r_1 &= \frac{R_1 R_3}{R_1 + R_2 + R_3} \\ r_2 &= \frac{R_2 R_3}{R_1 + R_2 + R_3} \\ r_3 &= \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2 + R_3} \end{aligned} \right\} \quad (38)$$

という周知の  $\Delta$ -Y 変換の公式を得る。

次にもう一つの例題を解いて見よう。

第2図(a)の格子型回路と等価な(b)を考える。

図2(a)では

$$\begin{pmatrix} r_1 + r_2 & r_2 & r_1 + r_2 \\ r_2 & r_2 + r_4 & r_2 + r_4 \\ r_1 + r_2 & r_2 + r_4 & r_1 + r_2 + r_3 + r_4 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ 0 \end{pmatrix} \quad (39)$$

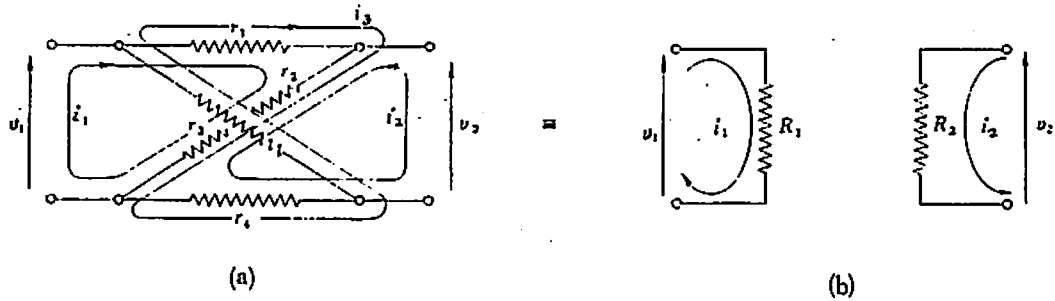


図 2 (b)では

$$\begin{pmatrix} R_1 & 0 & 0 \\ 0 & R_2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} v_1 \\ v_2 \\ 0 \end{pmatrix} \quad (40)$$

(39) - (40)より

$$\begin{pmatrix} r_1+r_2-R_1 & r_2 & r_1+r_2 \\ r_2 & r_2+r_4-R_2 & r_2+r_4 \\ r_1+r_2 & r_2+r_4 & r_1+r_2+r_3+r_4 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_1 \\ i_2 \\ i_3 \end{pmatrix} = 0 \quad (41)$$

$i_1, i_2, i_3$  の自由度は 2 であるから

式(41)の左辺のマトリックスの行列式  $\Delta$  において,

$$\Delta_{33} = \begin{vmatrix} r_1+r_2-R_1 & r_2 \\ r_2 & r_2+r_4-R_2 \end{vmatrix} = 0 \quad (42)$$

$$\Delta_{32} = \begin{vmatrix} r_1+r_2-R_1 & r_1+r_2 \\ r_2 & r_2+r_4 \end{vmatrix} = 0 \quad (43)$$

$$\Delta_{22} = \begin{vmatrix} r_1+r_2-R_1 & r_1+r_2 \\ r_1+r_2 & r_1+r_2+r_3+r_4 \end{vmatrix} = 0 \quad (44)$$

(42)より  $r_1 r_2 + r_1 r_4 + r_2 r_4 - R_1(r_2 + r_4) - R_2(r_1 + r_2) + R_1 R_2 = 0$  (45)

(43)より  $R_1 = \frac{r_4(r_1 + r_2)}{r_2 + r_4}$  (46)

(44)より  $R_1 = \frac{(r_1 + r_2)(r_3 + r_4)}{r_1 + r_2 + r_3 + r_4}$  (47)

(46)と(47)より  $R_1$  を消去すれば

$$r_1 r_4 = r_2 r_3 \quad (48)$$

として, ブリッジの平衡条件が得られた。

(45)と(43)から

$$R_2 = \frac{(r_2 + r_4)r_1}{r_1 + r_2} \quad (49)$$

(47), (48), (49)から

$$R_1 R_2 = r_1 r_4 = r_2 r_3 \quad (50)$$

という重要な結果が得られる。

### §3. 結 言

以上で一般に  $2n$  端子回路の等価の条件は得られた。

2 端子回路においては, (4)式のような

$$\Delta=0 \quad (51)$$

が必要かつ充分条件である。

4 端子回路においては,  $\Delta$  の cofactor に関して

$$\Delta_{11}=0, \Delta_{22}=0, \text{ および } \Delta_{12}=0 \quad (52)$$

が等価条件である。

6 端子回路においては

$$\begin{aligned} \Delta_{11}=0, \Delta_{22}=0, \Delta_{33}=0 \\ \Delta_{12}=0, \Delta_{13}=0, \Delta_{23}=0 \end{aligned} \quad (53)$$

となるわけである。

(昭53. 1. 25)

### 参 考 文 献

- 1) 中村頭一: 等価回路決定の一方法, 法政大学工学部研究集報, 第4号, 1967年3月。