

УДК 621.317.733

Л. П. БОРОВСКИХ  
(Москва)

ОБ ОДНОЗНАЧНОСТИ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ  
МНОГОЭЛЕМЕНТНЫХ ДВУХПОЛЮСНИКОВ  
МЕТОДОМ УРАВНОВЕШИВАНИЯ

В настоящее время большое внимание уделяется задаче автоматического измерения параметров комплексного сопротивления, представляемого двухэлементной схемой замещения. Однако представление объекта измерения двухэлементной схемой замещения далеко не всегда отражает в достаточной мере его сущность, а информации, получаемой при измерении параметров двухэлементной схемы, часто бывает недостаточно для полной его характеристики. Более полное описание объекта измерения можно получить, используя многоэлементную схему его замещения. Анализ научных и технических задач, требующих измерения параметров комплексного сопротивления, показывает, что во многих случаях объект измерения может быть представлен линейным электрическим многоэлементным двухполюсником.

Методы измерения параметров многоэлементных двухполюсников только начинают разрабатываться [1—3]. Одним из перспективных способов измерения параметров двухполюсников является способ, заключающийся в следующем: нулевую измерительную цепь, содержащую исследуемый двухполюсник и образцовый, набранный по идентичной схеме с исследуемым, уравновешивают путем регулировки параметров образцового двухполюсника одновременно на нескольких частотах. После уравновешивания цепи по значениям параметров образцового двухполюсника можно отсчитать величины измеряемых параметров. В случае простейших многоэлементных двухполюсников, например трехэлементных, нетрудно показать, что если уравновесить измерительную цепь на нескольких частотах, то в положении равновесия параметры образцового двухполюсника равны соответствующим параметрам исследуемого. Однако неясно, имеет ли место такое соответствие в случае более сложных двухполюсников и, вообще, позволяет ли данный способ однозначно измерять параметры любого двухполюсника. Решению этого вопроса и посвящено данное сообщение.

Рассмотрим сначала многоэлементные двухполюсники, состоящие из элементов  $R$  и  $C$ . Функция сопротивления такого двухполюсника имеет вид (см., например, [4])

$$Z(p) = \frac{a_n p^n + a_{n-1} p^{n-1} + \dots + a_1 p + a_0}{a_{2n} p^n + a_{2n-1} p^{n-1} + \dots + a_{n+1} p}, \quad (1)$$

где  $n$  — число независимых контуров схемы двухполюсника;  $|a| \neq a_{i_1}$  коэффициенты функции сопротивления двухполюсника. Поскольку независимыми являются только  $2n$  коэффициентов  $a_i$  (один из коэффициентов, например  $a_0$ , можно положить равным единице), то полное представление об  $RC$ -двуспольснике можно получить, уравновесив измерительную цепь на  $n$  различных частотах, что дает систему  $n$  векторных уравнений

$$\dot{Z}_x(j\omega_i) = \dot{Z}_0(j\omega_i) \quad (i = 1, 2, \dots, n) \quad (2)$$

или систему  $2n$  скалярных уравнений

$$\begin{aligned} \operatorname{Re} [\dot{Z}_x(j\omega_i) - Z_0(j\omega_i)] &= 0; \\ \operatorname{Im} [\dot{Z}_x(j\omega_i) - Z_0(j\omega_i)] &= 0 \quad (i = 1, 2, \dots, n). \end{aligned} \quad (3)$$

При определителе  $D$  системы (3), не равном нулю:

$$D \neq 0, \quad (4)$$

решение системы единствено и равно

$$a_i = b_i \quad (i = 1, 2, \dots, 2n),$$

где  $b_i$  — коэффициенты функции  $Z_0(p)$  образцового двухполюсника. В свою очередь, коэффициенты  $a_i$  являются в общем случае функциями всех  $m$  параметров двухполюсника. (Под параметрами понимаются величины сопротивлений (проводимостей) и емкостей элементов, из которых состоит данный двухполюсник.) Таким образом, относительно исключимых параметров  $x_1, x_2, \dots, x_m$  имеем следующую систему уравнений:

$$\begin{aligned} a_1 &= f_1(x_1, \dots, x_m); \\ &\dots \dots \dots \dots \\ a_{2n} &= f_{2n}(x_1, \dots, x_m). \end{aligned} \quad (5)$$

Поскольку  $f_i$  — непрерывно дифференцируемые функции (в этом можно убедиться, воспользовавшись для нахождения их вида теоремой об определителе суммы матриц [5, 6]), то на основании теоремы о непрерывно дифференцируемых отображениях можно утверждать, что  $2n$  параметров  $x_j$  определяются из (4) однозначно, если якобиан

$$\left| \frac{\partial (a_1, \dots, a_{2n})}{\partial (x_1, \dots, x_m)} \right| \neq 0 \quad (6)$$

во всей области значений параметров  $x_j$ , т. е. для любой точки  $x_{10}, x_{20}, \dots, x_{m0}$ ) положение равновесия измерительной цепи единствено. Поскольку образцовый двухполюсник выполнен по идентичной схеме с исследуемыми, то положение равновесия достигается при  $x_j = x_j^0$ , где  $x_j^0$  — параметры образцового двухполюсника, т. е. при соответственном равенстве параметров сравниваемых двухполюсников.

Таким образом, однозначно можно измерить параметры только таких двухполюсников, для которых число  $m$  элементов схемы замещения меньше или равно удвоенному числу  $2n$  независимых контуров и выполняются условия (4) и (6). Для этого измерительную цепь достаточно уравновесить на  $n$  различных частотах. Если же  $m > 2n$ , то параметры такого двухполюсника принципиально нельзя измерить однозначно.

Сделанный вывод справедлив и для  $RL$ -двуихполюсников. В этом случае функция сопротивления записывается так:

$$Z(p) = \frac{a_n p^n + a_{n-1} p^{n-1} + \dots + a_1 p + a_0}{a_{2n-1} p^{n-1} + \dots + a_{n+1} p + 1}$$

и все рассуждения, сделанные выше, остаются в силе.

Интересным, с практической точки зрения, является вопрос о возможности измерения параметров многоэлементных двухполюсников, содержащих элементы  $R$ ,  $C$  и так называемый импеданс Варбурга. Измерение параметров таких двухполюсников необходимо, например, в электрохимии при исследовании процессов, протекающих на границе электрод — электролит [7]. Импеданс Варбурга представляет собой импеданс полубесконечной  $RC$ -линии с распределенными параметрами. В стационарном режиме его можно рассматривать как элемент с входным импедансом  $z(p) = \frac{W}{Vp}$ ;  $W = \sqrt{\frac{r_0}{C_0}}$ , где  $r_0$  и  $C_0$  — величины сопротивления и емкости на единицу длины линии. Матрица импедансов двухполюсника, содержащего  $R$ ,  $C$  и  $W$ , состоит из элементов

$$z_{ij}(p) = R_{ij} + \frac{1}{pC_{ij}} + \frac{W_{ij}}{Vp}.$$

Функция сопротивления такого двухполюсника имеет вид

$$Z(p) = \frac{a_0 p^n + a_1 p^{n-\frac{1}{2}} + a_2 p^{n-1} + \dots + a_{2n-2} p + a_{2n-1} p^{1/2} + 1}{b_0 p^n + b_1 p^{n-\frac{1}{2}} + b_2 p^{n-1} + \dots + b_{2n-3} p^{3/2} + b_{2n-2} p}.$$

Здесь вектор коэффициентов функции сопротивления имеет  $4n - 1$  независимых компонент.

Путем рассуждений, аналогичных изложенным выше, можно прийти к выводу, что параметры двухполюсника, содержащего элементы  $R$ ,  $C$  и импедансы Варбурга, нельзя определить однозначно, если  $m < 4n - 1$ .

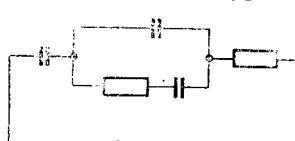


Рис. 1.

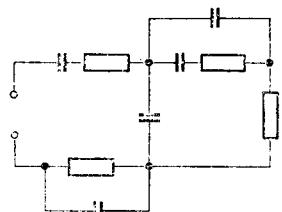


Рис. 2.

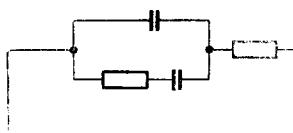


Рис. 3.

Для определения параметров при  $m \leq 4n - 1$  и условиях, аналогичных (4), (6), измерительную цепь необходимо уравновесить на  $2n$  различных частотах.

Рассмотрим несколько примеров. Двухполюсник рис. 1 имеет пять элементов ( $m=5$ ), два независимых контура ( $n=2$ ). Казалось бы, что для определения параметров такого двухполюсника достаточно уравновесить измерительную цепь на трех различных частотах и система (3) будет состоять из шести уравнений относительно пяти неизвестных. Однако какие бы пять уравнений этой системы мы ни взяли, они оказываются зависимыми и не позволяют определить искомые параметры. Дело в том, что для такого двухполюсника  $m > 2n$  и в соответствии с нашими выводами его параметры нельзя измерить однозначно. То же самое можно сказать о более сложном двухполюснике рис. 2. Для него  $m=9$ ,  $n=4$ .

Двухполюсник рис. 3 имеет 2 независимых контура и 4 элемента, т. е.  $m=2n$ . Если

записать условия (4) и (6), то можно убедиться, что они выполняются. Для определения параметров такого двухполюсника измерительную цепь достаточно уравновесить на двух частотах (число частот должно быть равно числу контуров).

Сделанные выводы позволяют судить о принципиальной возможности измерения параметров многоэлементных двухполюсников.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Б. Я. Красильщик, Ю. В. Фишер. Способ измерения комплексных сопротивлений. Авторское свидетельство № 158627.—БИ, 1963, № 22.
2. А. А. Чеснис. Способ измерения сложных комплексных сопротивлений. Авторское свидетельство № 200662.—ИОПТЗ, 1967, № 17.
3. К. М. Соболевский, С. М. Казаков, С. П. Новицкий. Способ измерения параметров нерезонансных пассивных трехэлементных двухполюсников. Авторское свидетельство № 234508.—ИПОТЗ, 1969, № 4.
4. Г. И. Атабеков. Теория линейных электрических цепей. М., «Советское радио», 1960.
5. Я. К. Трохименко. Обобщенный метод построения канонических схем пассивных двухэлементных двухполюсников.—ИВУЗ, Радиотехника, 1966, т. IX, № 3.
6. В. П. Сигорский. Теорема об определителе суммы матриц и ее применение для выражения коэффициентов полиномов функций электронной схемы.—Радиотехника, 1968, т. 23, № 10.
7. Д. И. Лейкис. Импеданс электрохимических систем с твердыми электродами как источник информации о свойствах этих систем.—Автореферат докт. дисс. М., 1967.

*Поступила в редакцию  
2 марта 1971 г.,  
окончательный вариант —  
11 июня 1971 г.*

---