

**Д О К Л А Д Ы**  
**АКАДЕМИИ НАУК СССР**

---

**1967**

**т. 177, № 2**

В. А. МАЛЫШЕВ

**ОЦЕНКА СЛОЖНОСТИ МОДЕЛИРОВАНИЯ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ  
ЛИНИЙ БЕЗ ПОТЕРЬ**

(Представлено академиком А. Н. Колмогоровым 23 I 1967)

Различные модификации определения сложности реализации дискретных функций кибернетическими управляющими системами хорошо известны. Однако вопрос о сложности некоторых кибернетических методов решения практических задач не укладывается в разработанные схемы. Так, на практике часто применяется метод электрического моделирования (2, 4). В данной заметке задача оценки сложности электрического моделирования формулируется как задача о приближении некоторым классом рациональных функций. Получены оценки сложности сверху и снизу.

1. Сложность электрических цепей с сосредоточенными параметрами. Под пассивной электрической цепью  $(A, \varphi)$  с сосредоточенными параметрами будем понимать связный неразделимый граф  $A$  вместе с функцией  $\varphi$ , сопоставляющей каждой паре ребер  $(b_i, b_j)$  этого графа число  $L_{ij}$ ,  $i \neq j$ , а каждому ребру  $b_i$  — три числа  $L_i, C_i, R_i \geq 0$  (1). Будем говорить о цепи без потерь, если все  $R_i$  равны нулю. Сложностью  $S(A, \varphi)$  цепи  $(A, \varphi)$  будем называть общее количество чисел  $L_{ij}, L_i, C_i, R_i$ , отличных от нуля.

Для любого целого  $n \geq 0$  введем класс  $W_n$  рациональных функций вида:

$$Z(\omega) = k_{\infty}p + \frac{k_0}{p} + \sum_{i=1}^n \frac{k_i p}{p^2 + \omega_i^2}, \quad p = i\omega,$$
$$k_0, k_{\infty} \geq 0, \quad k_i, \omega_i > 0.$$

Пусть  $W = \bigcup_{n=0}^{\infty} W_n$ . Если  $Z \in W_n$ , то положим  $v(Z) = n$ .

Известно, что каждому двухполюснику (цепь с двумя выделенными вершинами — полюсами)  $(A, \varphi)$  однозначно ставится в соответствие (будем обозначать это соответствие  $\Phi$ ) некоторая функция из класса  $W$ ;  $\Phi(A, \varphi) = Z(A, \varphi)$  — его входное сопротивление. При этом для любой функции  $Z(\omega)$  из класса  $W_n$  существует двухполюсник  $(A, \varphi)$  такой, что  $\Phi(A, \varphi) = Z(\omega)$  и что  $(A, \varphi)$  имеет число связности, равное  $n + 1$ ,  $n + 2$  ребра и сложность, не ббльшую  $2n + 2$ .

Лемма 1. Если  $N$  — число связности двухполюсника и  $\tilde{n}$  — число его ребер, то  $v(A, \varphi) \leq N \leq \tilde{n} \leq S(A, \varphi)$ . Отсюда

$$v(A, \varphi) \leq S(A, \varphi) \leq 2v(A, \varphi) + 2,$$
$$S(A, \varphi) / 2 - 1 \leq v(A, \varphi) \leq S(A, \varphi). \quad (1)$$

2. Класс функций  $\bar{W}$ . Пусть на интервале  $[0, l]$  вещественной оси задана система дифференциальных уравнений относительно функций  $U(x)$  и  $I(x)$

$$U'(x) = -i\omega L(x)I(x), \quad I'(x) = -i\omega C(x)U(x), \quad (2)$$

где  $\omega$  — произвольное комплексное число (частота). Функции  $L(x)$  и  $C(x)$  будем предполагать далее дважды непрерывно дифференцируемыми и

строго положительными на  $[0, l]$  (такие функции будем называть допустимыми).

Если граничное условие на конце  $x = l$  задается в одном из следующих видов: 1)  $I(l) = 0$ ; 2)  $U(l) = 0$ ; 3)  $U(l) = Z(\omega)I(l)$ ,  $Z(\omega) \in W$ , то для системы (2) однозначно определена функция  $\tilde{Z}(\omega) = U(0)/I(0)$ . Будем обозначать ее также  $\tilde{W}^i(l, C(x), L(x), \omega)$ ,  $i = 1, 2, 3$ .

Класс всевозможных функций  $\tilde{W}^i(l, C(x), L(x), \omega)$  для системы (2) при произвольных допустимых  $L(x)$  и  $C(x)$ , произвольном  $l$  и граничном условии  $i$  обозначим  $\tilde{W}^i$ . Пусть  $\tilde{W}_0^i$  — класс функций  $\tilde{Z}(\omega)$ , получающихся из систем (2) с граничным условием  $i$  и если  $L(x) = \text{const}$ ,  $C(x) = \text{const}$ . Положим  $\tilde{W} = \bigcup_{i=1}^3 \tilde{W}^i$ .

Как известно (3), класс функций  $\tilde{W}$  соответствует входным сопротивлениям неоднородных электрических линий с распределенными параметрами, ток  $I(x)$  и напряжение  $U(x)$  которых в установившемся режиме связаны уравнениями (2). Во многих случаях достаточно под моделированием линии с распределенными параметрами понимать приближение ее входного сопротивления функциями из класса  $\tilde{W}$ .

3. Сложность моделирования электрических линий с распределенными параметрами. Положим

$$\rho_{a,b}^1(\tilde{Z}, Z) = \max_{\omega \in [a,b]} |\tilde{Z}(\omega) - Z(\omega)|,$$

$$\rho_{a,b}^2(\tilde{Z}, Z) = \left( \int_b^a |\tilde{Z}(\omega) - Z(\omega)| d\omega \right)^{1/2}.$$

Лемма 2. Замыкание класса  $W$  в метрике  $\rho^i$ ,  $i = 1, 2$ , содержит класс  $\tilde{W}$ .

Сложностью  $S_{a,b}^i(\tilde{Z}, \varepsilon, V)$   $\varepsilon$ -моделирования на интервале  $[a, b]$  в метрике  $\rho^i$  функции  $\tilde{Z}(\omega) \in \tilde{W}$  будем называть минимум сложностей всевозможных цепей  $(A, \varphi)$  с сосредоточенными параметрами таких, что

$$\rho_{a,b}^i(\tilde{Z}(\omega), Z(A, \varphi)) \leq \varepsilon, \quad Z(A, \varphi) \in V \subset W. \quad (3)$$

Имея в виду формулы (1), введем  $v_{a,b}^i(\tilde{Z}, \varepsilon, V) = \min v(A, \varphi)$  по всем цепям  $(A, \varphi)$  таким, что имеет место (3). Эту величину в дальнейшем и будем оценивать. Заметим, что

$$\rho_{a,b}^i(\tilde{Z}, W_{v_{a,b}^i(\tilde{Z}, \varepsilon, V)}) \leq \varepsilon,$$

но  $\rho_{a,b}^i(\tilde{Z}, W_n) > \varepsilon$  при  $n < v_{a,b}^i(\tilde{Z}, \varepsilon, V)$ . Для нас будет представлять интерес задача о поведении  $v^i(\tilde{Z}, \varepsilon, W)$  для конкретных функций  $\tilde{Z}(\omega)$  при  $\varepsilon \rightarrow 0$ .

4. Оценки сверху. В давно известном и широко применяемом методе моделирования однородных линий (имеющих входными сопротивлениями функций из класса  $\tilde{W}_0$ ) применяются функции  $\tilde{Z}(\omega)$ , заданные в виде непрерывной дроби специального вида:

$$Z_n = Z_{n,1} = i\omega L' + \frac{1}{i\omega C' + 1/Z_{n,2}}, \quad Z_{n,2} = i\omega L' + \frac{1}{i\omega C' + 1/Z_{n,3}}, \dots$$

$$\dots Z_{n,n} = i\omega L' + \frac{1}{i\omega C'},$$

где  $L' = \text{const}$ ,  $C' = \text{const}$ . Класс таких функций обозначим  $V_0$ . Нетрудно убедиться в том, что  $Z_n \in W_n$ .

Лемма 3. Если  $Z \in \mathcal{W}_0^2$ , то

$$v_{0, \omega_0}^1(\tilde{Z}, \varepsilon, V_0) \sim C_1/\varepsilon^{1/2}, \text{ где } C_1 = \omega_0 l [L^{3/2} C^{1/2} \operatorname{tg}(\omega_0 l (LC)^{1/2})]^{1/2}.$$

Дальнейшие результаты показывают, что сложность  $\varepsilon$ -моделирования во всем классе  $\mathcal{W}$  значительно ниже.

Теорема 1. Если  $Z \in \mathcal{W}_0^1$ , то для любого  $k$  такого, что  $k \geq 4\omega_0 l (LC)^{1/2} / \pi$  имеет место

$$v_{0, \omega_0}^1(\tilde{Z}, \varepsilon, W) \leq k - 2 + \left[ \log_2 \frac{1}{\varepsilon} + \log_2 \left( \frac{2\omega_0 k}{\pi^2} \right) \left( \frac{L}{C} \right)^{1/2} \right] / 2 \log \left( \frac{k\pi}{2l\omega_0 (LC)^{1/2}} \right).$$

Следствие 1. В условиях теоремы 1

$$v_{0, \omega_0}^1(\tilde{Z}, \varepsilon, W) \leq \frac{4\omega_0 l (LC)^{1/2}}{\pi} + \frac{1}{2} \log_2 \frac{1}{\varepsilon} + \frac{1}{2} \log_2 \frac{l\omega_0 L}{\pi^3}.$$

Следствие 2. В условиях теоремы 1

$$v_{0, \omega_0}^1(\tilde{Z}, \varepsilon, W) \leq 1/2 \log \frac{1}{\varepsilon} / \log \log \frac{1}{\varepsilon}.$$

Для общего случая неоднородных линий также имеют место аналогичные результаты, например

Теорема 2. Пусть  $\tilde{Z}(\omega) \in \mathcal{W}^1$ . В связи с уравнениями (2) обозначим

$$\tau(x) = \int_0^x [L(\xi)C(\xi)]^{1/2} d\xi, \quad W(\tau) \leq \left[ \frac{L(x)}{C(x)} \right]^{1/2},$$

$$\psi(\tau) = \left( \frac{W'}{2W} \right)^2 + \left( \frac{W'}{2W} \right)', \quad b = \int_0^{\tau(l)} |\psi(t)| dt.$$

Пусть  $I_1(\tau)$  — решение уравнения  $I''(\tau) = \psi(\tau)I(\tau)$  с начальными условиями  $I_1(0) = 0$ ,  $I_1'(0) = 1$ . Тогда при любом  $k$  таком, что  $k \geq 4\omega_0 \tau(l) / \pi$ , и таком, что при любом  $n > k$  имеет место

$$1 \geq \frac{9b^2\tau^2(l)}{2n^2\pi^2} + \frac{2+3b}{n\pi} + \frac{(2b+5b^2)\tau(l)}{n\pi} + 2 \left| \int_0^{\tau(l)} \psi(t) \cos \frac{n\pi t}{\tau(l)} \cos \left[ n\pi \left( 1 - \frac{\tau}{\tau(l)} \right) \left( 1 - \frac{t}{\tau(l)} \right) \right] dt \right|,$$

имеет место

$$v_{0, \omega_0}^1(\tilde{Z}, \varepsilon, W) \leq k - 2 + \left\{ \log_2 \frac{1}{\varepsilon} - \log \left( 1 - \frac{\omega_0^2 \tau^2(l)}{\pi^2 (k + 1/2)^2} \right) \right\} + \log \left[ \frac{6\omega_0 (k - 1/2) \tau(l) (L(0))^{1/2}}{\pi I_1(\tau(l)) (C(0))^{1/2}} \right] / \left\{ 2 \log_2 \frac{\pi (k + 1/2)}{2\omega_0 \tau(l)} \right\}.$$

5. Оценки снизу. Следующие результаты показывают, что оценки сверху п. 4 по порядку не могут быть улучшены.

Теорема 3. В условиях теоремы 1 имеет место

$$v_{0, \omega_0}^1(\tilde{Z}, \varepsilon, W) \geq C \log \frac{1}{\varepsilon} / \log \log \frac{1}{\varepsilon}, \text{ где } C = 1/2e^{2\pi}.$$

Теорема 4. Для произвольной функции  $\tilde{Z}(\omega) \in \mathcal{W}$  имеет место

$$v_{a,b}^i(\tilde{Z}, \varepsilon, W) \asymp \log \frac{1}{\varepsilon} / \log \log \frac{1}{\varepsilon}, \quad i = 1, 2.$$

6. Совершенно аналогичные результаты могут быть получены для других граничных условий, для цепочки линий с распределенными параметрами и включенными нагрузками, для моделирования четырехполюсников и т. д.

Поступило  
23 I 1967

#### ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

<sup>1</sup> Л. Д. Кудрявцев, УМН, 3, 4 (1948). <sup>2</sup> В. А. Веняков, Теория подобия и моделирования, 1966. <sup>3</sup> О. Н. Литвиненко, В. И. Сошников, Теория неоднородных линий и их применение в радиотехнике, 1964. <sup>4</sup> Л. И. Гутенмахер, Электрические модели, 1949.