

## К ТЕОРИИ ПАРАМЕТРИЧЕСКИХ СИСТЕМ

В. М. ОСИПОВ

(Представлена научным семинаром кафедры ТОЭ)

Параметрические системы, т. е. системы с периодически изменяющимися параметрами, обладают целым рядом особых свойств, техническое использование которых представляет значительный интерес. В связи с этим в последние годы внимание к ним заметно возросло. Однако значительные математические трудности, встречающиеся при исследовании параметрических систем, естественно, затрудняют их анализ и использование. Поэтому создание удобной инженерной методики расчета и анализа таких систем продолжает оставаться актуальной задачей. Ниже, на примере сложной электрической цепи с одним периодически изменяющимся параметром, излагается метод расчета параметрических систем, допускающий различные обобщения.

## 1. Постановка задачи

Пусть многоконтурная электрическая цепь в одном из контуров содержит периодически изменяющуюся индуктивность или емкость. Будем для простоты считать, что в том же контуре, начиная с момента  $t = 0$ , действует напряжение  $U(t)$ . Выделим периодически изменяющийся элемент вместе с напряжением  $U(t)$ , а остальную часть цепи представим в виде пассивного двухполюсника.

Рассмотрим переходный процесс в этой цепи. В такой постановке задача была рассмотрена В. А. Тафтом (1958 г.), который дал по существу метод построения решения, основанный на применении интеграла Фурье и предусматривающий использование расчетного стола переменного тока [5, 6]. Ниже излагается метод аналитического решения задачи.

Будем предполагать, что

1.  $U(t)$  — кусочно-непрерывная функция, удовлетворяющая условию

$$\int_0^{\infty} U(t) e^{-at} dt < \infty; \quad a \geq 0,$$

т. е. преобразование Лапласа этой функции существует.

2. Индуктивность (емкость) меняется по простому гармоническому закону:

$$L(t) = L_0 [1 + m \cos(\Omega t + \alpha)], \quad (1,1)$$

где  $m$  — коэффициент модуляции ( $m < 1$ ).

3. Пассивный двухполюсник удовлетворяет условиям физической реализуемости, т. е. входное операторное сопротивление двухполюсника  $Z_{дв}(p)$  является положительной действительной функцией [2].

## 2. Интегральное уравнение цепи. Оператор сдвига

Поставленная задача сводится, очевидно, к интегрированию следующего дифференциального уравнения:

$$\frac{d[L(t) \cdot i(t)]}{dt} + U_{дв}(t) = U(t). \quad (2,1)$$

С учетом (1,1) уравнение приобретает вид

$$L_0 \frac{di}{dt} + L_0 m \frac{d[i(t) \cos(\Omega t + \alpha)]}{dt} + U_{дв}(t) = U(t).$$

Преобразуя последнее уравнение по Лапласу, получим

$$pL_0 I(p) + \frac{m}{2} pL_0 [I(p - j\Omega) e^{j\alpha} + I(p + j\Omega) e^{-j\alpha}] + Z_{дв}(p) I(p) = U(p), \quad (2,2)$$

где

$$Z_{дв}(p) I(p) = U_{дв}(p).$$

Введем обозначения

$$y_0(p) = \frac{1}{pL_0 + Z_{дв}(p)}, \quad (2,3)$$

$$I_0(p) = U(p) y_0(p). \quad (2,4)$$

Будем иметь следующее соотношение:

$$I(p) = I_0(p) - \frac{m}{2} pL_0 y_0(p) [I(p - j\Omega) e^{j\alpha} + I(p + j\Omega) e^{-j\alpha}]. \quad (2,5)$$

Перейдем теперь к оригиналам. Прежде заметим, что операторной проводимости  $y_0(p)$  соответствует импульсная характеристика исходной цепи при  $m = 0$ , которую мы обозначим через  $h(t)$ , т. е.

$$y_0(p) = \int_0^{\infty} h(t) e^{-pt} dt. \quad (2,6)$$

Применяя теорему свертывания, найдем

$$i(t) = i_0(t) - m \frac{d}{dt} L_0 \int_0^t h(t-x) i(x) \cos(\Omega x + \alpha) dx. \quad (2,7)$$

Приведем полученное интегральное уравнение к каноническому виду. Осуществляя дифференцирование, будем иметь

$$i(t) = i_0(t) - mL_0 h(0) i(t) \cos(\Omega t + \alpha) - mL_0 \int_0^t h'(t-x) i(x) \cos(\Omega x + \alpha) dx.$$

После элементарных преобразований получим:

$$i(t) = f_0(t) - m \int_0^t K(t, x) i(x) dx, \quad (2,8)$$

где обозначено

$$f_0(t) = \frac{i_0(t)}{1 + mL_0 h(0) \cos(\Omega t + \alpha)}, \quad (2,9)$$

$$K(t, x) = \frac{L_0 h'(t-x) \cos(\Omega x + \alpha)}{1 + mL_0 h(0) \cos(\Omega t + \alpha)}.$$

Мы пришли, таким образом, к интегральному уравнению Вольтерра второго рода со свободным членом  $f_0(t)$  и ядром  $K(t, x)$ . Это уравнение, как известно, будет иметь одно и только одно непрерывное решение, если свободный член  $f_0(t)$  и ядро  $K(t, x)$  являются ограниченными и непрерывными функциями при  $t > x$  [3]. Заметим, что решение будет единственным и при меньших ограничениях, а именно: достаточно потребовать квадратичную суммируемость  $f_0(t)$  и  $K(t, x)$  [4].

Покажем, что в нашем случае, при  $m \leq 1$ , как свободный член, так и ядро будут ограничены и непрерывны. Очевидно, функции  $i_0(t)$  и  $h'(t)$  непрерывны и ограничены, поэтому достаточно показать, что  $L_0 h(0) \leq 1$ . Известно, что значение функции при  $t = 0$  равно значению ее изображения по Лапласу, умноженному на  $p$  при  $p \rightarrow \infty$ , т. е.

$$\lim_{p \rightarrow \infty} L_0 p y_0(p) = L_0 h(0).$$

Из (2,8) видно, что поведение  $y_0(p)$  в бесконечно удаленной точке определяется поведением  $Z_{дв}(p)$  при  $p \rightarrow \infty$ . Для физически реализуемых пассивных двухполюсников возможны два случая.

1. Бесконечно удаленная точка есть особая точка и, в частности, нуль, т. е.

$$\lim_{p \rightarrow \infty} Z_{дв}(p) = \text{const (или нуль)}$$

и, следовательно,

$$\lim_{p \rightarrow \infty} p L_0 y_0(p) = \lim_{p \rightarrow \infty} \frac{p L_0}{p L_0 + Z_{дв}(p)} = 1 = L_0 h(0).$$

2. Бесконечно удаленная точка есть полюс, т. е.

$$\lim_{p \rightarrow \infty} Z_{дв}(p) = \infty,$$

причем для физически реализуемых двухполюсников порядок полюса не может быть больше единицы [2], т. е. стремление  $Z_{дв}(p)$  к бесконечности будет прischодить так же, как стремление к бесконечности выражения вида  $Lp$ , где  $L$  — некоторый положительный коэффициент. Имеем, следовательно:

$$\lim_{p \rightarrow \infty} p L_0 y_0(p) = \lim_{p \rightarrow \infty} \frac{p L_0}{p L_0 + p L} = \frac{L_0}{L_0 + L} < 1.$$

Таким образом, для реальных двухполюсников справедливо неравенство

$$L_0 h(0) \leq 1,$$

и следовательно, при  $m \leq 1$  интегральное уравнение (2,8) или (2,7) имеет единственное решение.

Заметим, что во втором случае можно рассуждать иначе.

Представим  $Z_{дв}(p)$  в виде суммы двух составляющих

$$Z_{дв}(p) = pL + Z'_{дв}(p),$$

причем  $Z'_{дв}(p)$  может иметь в бесконечности либо устранимую особую точку, либо нуль. Внесем операторное индуктивное сопротивление

$pL$  в активный контур, тогда вместо  $pL_0$  будем иметь  $p(L + L_0)$ . Коэффициент модуляции при этом изменится в  $\frac{L_0}{L_0 + L}$  раз и будет равен

$$m' = m \frac{L_0}{L_0 + L}.$$

Будем, следовательно, иметь

$$\lim_{p \rightarrow \infty} p(L_0 + L) y_0'(p) = \lim_{p \rightarrow \infty} \frac{p(L_0 + L)}{p(L_0 + L) + Z_{\text{дв}}(p)} = 1 = (L_0 + L) h(0).$$

Величина  $mL_0 h(0)$  остается неизменной, так как

$$m'(L_0 + L) h(0) = mL_0 h(0).$$

Поскольку в области изображений интегральному уравнению (2,7) соответствует операторное уравнение, то в силу единственности преобразования Лапласа последнее будет также иметь единственное решение. Прежде чем искать это решение, введем понятие об операторе сдвига. Смысл этого оператора определяется соотношением

$$I(p + j\Omega) = e^{j\Omega D} I(p), \quad (2,11)$$

которое формально возникает следующим образом. Разложение  $I(p + j\Omega)$  в ряд Тейлора дает

$$I(p + j\Omega) = I(p) + \frac{dI(p)}{dp} j\Omega + \frac{d^2 I(p)}{dp^2} \frac{(j\Omega)^2}{2!} + \dots$$

Этот ряд сходится для всех точек области определения функции  $I(p + j\Omega)$ , несовпадающих с полюсами. Введем оператор дифференцирования по переменной  $p$ .

$$\frac{d}{dp} = D; \quad \frac{d^2}{dp^2} = D^2; \quad \dots \quad \frac{d^n}{dp^n} = D^n.$$

Тогда

$$I(p + j\Omega) = \left[ 1 + \frac{j\Omega D}{1!} + \frac{(j\Omega D)^2}{2!} + \frac{(j\Omega D)^3}{3!} + \dots \right] I(p),$$

т. е.

$$I(p + j\Omega) = e^{j\Omega D} I(p), \quad (2,12)$$

$$I(p - j\Omega) = e^{-j\Omega D} I(p),$$

и основное свойство оператора сдвига состоит в следующем:

$$\begin{aligned} e^{\pm j\Omega D} [f(p) \cdot \varphi(p)] &= [e^{\pm j\Omega D} f(p)] [e^{\pm j\Omega D} \varphi(p)] = \\ &= f(p \pm j\Omega) \cdot \varphi(p \pm j\Omega). \end{aligned} \quad (2,13)$$

Оператор действует при умножении слева. Другие свойства этого оператора формально совпадают со свойствами обычной показательной функции.

С помощью оператора сдвига уравнение (2,5), решение которого мы ищем, запишется следующим образом:

$$\left\{ 1 + \frac{m}{2} pL_0 y_0(p) [e^{j(\Omega D - \alpha)} + e^{-j(\Omega D - \alpha)}] \right\} I(p) = I_0(p). \quad (2,14)$$

Обозначим

$$pL_0 y_0(p) = N(p), \quad (2,15)$$

$$1 + \frac{m}{2} N(p) [e^{j(\Omega D - \alpha)} + e^{-j(\Omega D - \alpha)}] = B(p, D). \quad (2,16)$$

Последнее выражение будем рассматривать как некоторый обобщенный оператор, тогда наше уравнение символически запишется в виде

$$B(d, D)I(p) = I_0(p) = U(p)y_0(p). \quad (2,17)$$

### 3. Обратный оператор и его реализация

Формально решение уравнения (2,17) имеет вид

$$I(p) = B(p, D)^{-1} I_0(p), \quad (3,1)$$

где  $B(p, D)^{-1}$  — оператор, обратный ранее введенному оператору  $B(p, D)$ . Очевидно,

$$B(p, D) \cdot B(p, D)^{-1} = 1. \quad (3,2)$$

Легко видеть, что

$$B(p, D)^{-1} = \frac{1}{1 + m \cos(\Omega D - \alpha)} = \frac{1}{B(p, D)}. \quad (3,3)$$

В такой форме, однако, использование обратного оператора затруднено, так как мы не знаем правила деления на обобщенный оператор. Необходимо представить его в форме, позволяющей осуществить реализацию.

Выражение (3,3) формально можно рассматривать как периодическую функцию аргумента  $\Omega D - \alpha$ , поэтому естественно искать представление обратного оператора в виде некоторого символического ряда Фурье, т. е.

$$B(p, D)^{-1} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) e^{jn(\Omega D - \alpha)}, \quad (3,4)$$

где  $F_n(p)$  — некоторые функции, подлежащие определению. Используя равенство (3,2), а также основное свойство оператора сдвига, получим

$$1 = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) e^{jn(\Omega D - \alpha)} + \frac{m}{2} N(p) \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p + j\Omega) e^{j(n+1)(\Omega D - \alpha)} + \frac{m}{2} N(p) \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p - j\Omega) e^{j(n-1)(\Omega D - \alpha)}. \quad (3,5)$$

Приравнивая коэффициенты при операторах сдвига одного порядка, будем иметь следующую систему рекуррентных уравнений

$$\left. \begin{aligned} &\dots\dots\dots \\ 0 &= F_{-\kappa}(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{-(\kappa+1)}(p + j\Omega) + F_{-(\kappa-1)}(p - j\Omega)]; \\ &\dots\dots\dots \\ 0 &= F_{-1}(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{-2}(p + j\Omega) + F_0(p - j\Omega)], \\ 1 &= F_0(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{-1}(p + j\Omega) + F_1(p - j\Omega)]; \\ &\dots\dots\dots \\ 0 &= F_1(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_0(p + j\Omega) + F_2(p - j\Omega)]; \\ &\dots\dots\dots \\ 0 &= F_{\kappa}(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{\kappa-1}(p + j\Omega) + F_{\kappa+1}(p - j\Omega)]. \end{aligned} \right\} \quad (3,6)$$

Прежде чем решать полученную систему, заметим следующее. В силу существования и единственности решения уравнения (2,18) обратный оператор имеет смысл и, следовательно, ряд (3,4) сходится, тогда

$$\lim_{n \rightarrow \infty} |F_n(p)| \rightarrow 0. \quad (3,7)$$

Если, начиная с некоторого достаточно большого  $n$ , пренебречь всеми функциями, то ошибка, допустимая при определении всех других функций с индексами, меньшими  $n$ , будет тем меньше, чем больше  $n$ .

Полагая  $F_{\kappa+1}(p) \approx 0$ , получим

$$F_{\kappa}(p) \approx -\frac{m}{2} N(p) F_{\kappa-1}(p + j\Omega). \quad (3,8)$$

Далее, имея в виду, что

$$0 = F_{\kappa-1}(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{\kappa-2}(p + j\Omega) + F_{\kappa}(p - j\Omega)],$$

и подставляя приближенное значение  $F_{\kappa}(p)$ , найдем

$$F_{\kappa-1}(p) \approx -\frac{\frac{m}{2} N(p) F_{\kappa-2}(p + j\Omega)}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega)}. \quad (3,9)$$

Подставляя снова  $F_{\kappa-1}(p)$  в рекуррентное соотношение

$$0 = F_{\kappa-2}(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{\kappa-3}(p + j\Omega) + F_{\kappa-1}(p - j\Omega)],$$

получим

$$F_{\kappa-2}(p) \approx -\frac{-\frac{m}{2} N(p) F_{\kappa-3}(p + j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega)}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p - j\Omega) N(p - j2\Omega)}}.$$

Продолжая этот процесс  $q$  раз, будем иметь

$$F_{\kappa-q}(p) \approx -\frac{\frac{m}{2} N(p) F_{\kappa-q-1}(p + j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p - j\Omega) N(p - j2\Omega)}{1 - \dots}}}. \quad (3,10)$$

$$1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N[p - j(q-1)\Omega] N(p - jq\Omega)}{1 - \dots}$$

Положим  $q = \kappa - 1$ , тогда

$$F_1(p) \approx \frac{-\frac{m}{2} N(p) F_0(p + j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N[p - j(\kappa - 2)\Omega] N[p - j(\kappa - 1)\Omega]}}$$

Устремляя теперь  $\kappa$  к бесконечности, мы получим точное значение  $F_1(p)$ , выраженное через  $F_0(p + j\Omega)$

$$F_1(p) = -\frac{m}{2} N(p) A_1(p) F_0(p + j\Omega). \quad (3,11)$$

Через  $A_1(p)$  обозначена бесконечная цепная дробь вида

$$A_1(p) = \frac{1}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p - j\Omega) N(p - j2\Omega)}{1 - \dots}}}$$

Полагая  $F_{-(\kappa+1)}(p) \approx 0$  и повторяя те же операции, получим

$$F_{-1}(p) = -\frac{m}{2} N(p) A_{-1}(p) F_0(p - j\Omega), \quad (3,13)$$

где

$$A_{-1}(p) = \frac{1}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p + j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p + j\Omega) N(p + j2\Omega)}{1 - \dots}}}$$

Сходимость бесконечных цепных дробей (3, 12) и (3, 14) следует из доказанной ранее теоремы о существовании и единственности решения, однако тот же по существу результат можно получить и непосредственно.

Запишем цепную дробь (3, 12) в виде

$$A_1(p) = \frac{1}{1 + \frac{-\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega)}{1 + \dots} + \frac{-\left(\frac{m}{2}\right)^2 N[p - j(\kappa - 1)\Omega] N(p - j\kappa\Omega)}{1 + \dots}}$$

Пусть  $\lim_{\kappa \rightarrow \pm\infty} N[p - j(\kappa - 1)\Omega] N(p - j\kappa\Omega) = C$  для любого фиксированного  $p$ , тогда бесконечная цепная дробь сходится для любых  $m$ , за исключением значений, удовлетворяющих неравенству

$$-\infty \leq -\left(\frac{m}{2}\right)^2 \leq -\frac{1}{4C} \quad [7]$$

или

$$\infty > m > \frac{1}{\sqrt{C}}.$$

Найдем  $C$ :

$$\begin{aligned} & \lim_{\kappa \rightarrow \pm\infty} N[p - j(\kappa - 1)\Omega] N(p - j\kappa\Omega) = \\ & = \lim_{\kappa \rightarrow \pm\infty} \frac{[p - j(\kappa - 1)\Omega] L_0 \cdot (p - j\kappa\Omega) L_0}{\{[p - j(\kappa - 1)\Omega] L_0 + Z_{\text{дв}}[p - j(\kappa - 1)\Omega]\} \times} \\ & \quad \frac{[p - j(\kappa - 1)\Omega] L_0 \cdot (p - j\kappa\Omega) L_0}{\times \{p - j\kappa\Omega\} L_0 + Z_{\text{дв}}(p - j\kappa\Omega)} = C. \end{aligned}$$

Для фиксированных  $p$  при  $\kappa \rightarrow \pm\infty$   $p - j\kappa\Omega \rightarrow \mp\infty$ , но бесконечно удаленная точка для  $Z_{\text{дв}}(j\kappa\Omega)$  есть либо устранимая особая точка, либо полюс первой кратности. В первом случае сразу получим  $C = 1$ . Во втором случае, как было уже отмечено, положим  $Z_{\text{гв}}(p) = Lp + Z_{\text{дв}}(p)$ , ( $p \rightarrow j\kappa\Omega$ ), где  $Z_{\text{дв}}(j\kappa\Omega)$  может иметь лишь устранимую особую точку или нуль. Величину  $L$  можно рассматривать как некоторую индуктивность, которую мы можем вынести в активный контур и включить в  $L_0$ , следовательно, второй случай сводится к первому. Таким образом, сходимость наших цепных дробей обеспечена для любых  $m$ , удовлетворяющих неравенству

$$0 \leq m \leq 1.$$

Из (3,11) и (3,13) следует:

$$F_1(p - j\Omega) = -\frac{m}{2} N(p - j\Omega) A_1(p - j\Omega) F_0(p), \quad (3,15)$$

$$F_{-1}(p + j\Omega) = -\frac{m}{2} N(p + j\Omega) A_{-1}(p + j\Omega) F_0(p).$$

Подставляя эти выражения в единственное неоднородное уравнение системы (3, 6), найдем

$$F_0(p) = \frac{1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) [A_{-1}(p + j\Omega) N(p + j\Omega) + A_1(p - j\Omega) N(p - j\Omega)]}. \quad (3,16)$$

При помощи рекуррентного соотношения

$$0 = F_\kappa(p) + \frac{m}{2} N(p) [F_{\kappa-1}(p + j\Omega) + F_{\kappa+1}(p - j\Omega)]$$

или

$$F_{\kappa+1}(p) = -\frac{F_\kappa(p + j\Omega)}{\frac{m}{2} N(p + j\Omega)} - F_{\kappa-1}(p + j2\Omega) \quad (3,17)$$



мы можем выразить все неизвестные функции через известную  $F_0(p)$ . Для  $F_1(p)$  и  $F_{-1}(p)$  это уже сделано [формулы (3,11) и (3,13)]. Далее находим

$$F_2(p) = [A_1(p + j\Omega) - 1] F_0(p + j2\Omega), \quad (3,18)$$

$$F_3(p) = - \frac{\frac{m}{2} N(p + j2\Omega) [A_1(p + j\Omega) - 1] F_0(p + j3\Omega)}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p + j\Omega) N(p + j2\Omega) A_1(p + j\Omega)}. \quad (3,19)$$

Заметим, что если воспользоваться тождеством

$$A_1(p + j\Omega) = \frac{1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p + j\Omega) A_1(p)}, \quad (3,20)$$

справедливость которого проверить непосредственно, то можно убедиться в том, что

$$|F_k(p)| \equiv \left(\frac{m}{2}\right)^k.$$

Что касается функций с отрицательными индексами, то соответствующие формулы можно получить, заменяя в (3,16), (3,18), (3,19)  $\Omega$  на  $-\Omega$  и  $A_1(p)$  на  $A_{-1}(p)$ . Справедливы также следующие соотношения:

$$A_{-1}(p - j\Omega) = \frac{1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p - j\Omega) A_{-1}(p)}. \quad (3,21)$$

Таким образом, искомое решение запишется в виде

$$\begin{aligned} I(p) &= B(p, D)^{-1} I_0(p) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) e^{jn(\Omega D - \alpha)} I_0(p) = \\ &= \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) I_0(p + jn\Omega) e^{-jnz} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) y_0(p + jn\Omega) U(p + jn\Omega) e^{-jnz} \approx \\ &\approx \sum_{n=-q}^q F_n(p) y_0(p + jn\Omega) U(p + jn\Omega) e^{-jnz}, \end{aligned} \quad (3,22)$$

где  $q$  определяется требованием нужной точности. Поскольку при  $n \rightarrow \pm\infty$

$$|y_0(p + jn\Omega)| \rightarrow 0,$$

$$|U(p + jn\Omega)| \rightarrow 0,$$

то абсолютные значения членов ряда (3,22) и соответствующих им функций времени убывают быстрее, чем  $\left(\frac{m}{2}\right)^n$ , причем тем быстрее, чем больше  $\Omega$  и уже полоса пропускания частотной характеристики.

#### 4. Принужденная составляющая решения

Искомый ток как функция времени определится в результате обратного преобразования Лапласа (интеграл Бромвича)

$$i(t) = \frac{1}{2\pi j} \int_{a-j\infty}^{a+j\infty} I(p) e^{pt} dp. \quad (4,1)$$

Согласно теореме о вычетах значение интеграла Бромвича равно сумме вычетов подынтегральной функции относительно всех полюсов, расположенных левее прямой  $Re p = a$ , если  $t > 0$  [1], т. е.

$$i(t) = \frac{1}{2\pi j} \int_{a-j\infty}^{a+j\infty} I(p) e^{pt} dp = Res [I(p) e^{pt}]. \quad (4,2)$$

Согласно (3,22)

$$\begin{aligned} I(p) &= \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) y_0(p + jn\Omega) U(p + jn\Omega) e^{-jn\alpha} = \\ &= \sum_{n=-\infty}^{\infty} G_n(p) U(p + jn\Omega) e^{-jn\alpha}, \end{aligned} \quad (4,3)$$

где

$$G_n(p) = F_n(p) y_0(p + jn\Omega).$$

Эта функция характеризует динамические свойства самой рассматриваемой цепи и не зависит от вида приложенного напряжения. Пусть эта функция имеет полюса в точках  $p = \lambda_i$  ( $i = 1, 2, 3 \dots$ ), причем  $Re \lambda_i < a$  для любого  $i$ . Предположим также, что полюса функции  $U(p + jn\Omega)$  располагаются в точках  $p = p_v$  ( $v = 1, 2, 3 \dots$ ), причем для реальных воздействий  $Re p_v \leq 0 < a$  для любого  $v$ . Учитывая сказанное, можно написать

$$\begin{aligned} i(t) &= \sum Res [I(p) e^{pt}] = \sum_{p=\lambda_i} Res [I(p) e^{pt}] + \\ &+ \sum_{p=p_v} Res [I(p) e^{pt}] = i(t)_{св} + i(t)_{пр}. \end{aligned} \quad (4,4)$$

Здесь по аналогии с обычными линейными системами обозначено:

$$i(t)_{св} = \sum_{p=\lambda_i} Res [I(p) e^{pt}], \quad (4,5)$$

$$i(t)_{пр} = \sum_{p=p_v} Res [I(p) e^{pt}], \quad (4,6)$$

т. е. свободная составляющая тока равна сумме вычетов относительно всех полюсов функции  $G_n(p)$ , а принужденная — сумме вычетов относительно полюсов функции  $U(p + jn\Omega)$ . Следует, однако, подчеркнуть, что если для любой электрической цепи с постоянными параметрами свободная составляющая тока с течением времени затухает, стремясь к нулю, то в параметрических системах это может и не иметь места. В однажды возбужденной параметрической системе свободный процесс может даже нарастать, если энергия, генерируемая периодически изменяющейся индуктивностью, будет превышать потери в активных сопротивлениях [5, 6].

Рассмотрим подробнее принужденную составляющую, когда приложенное напряжение  $U(t)$  есть периодическая функция с основной частотой  $\omega$ . Этот случай является достаточно общим и представляет несомненный практический интерес.

Имеем

$$U(t) = \frac{U_0}{2} + \sum_{\nu=1}^{\infty} U_m \cos(\nu\omega t + \beta_\nu) = \sum_{\nu=-\infty}^{\infty} \dot{U}_m \nu e^{j\nu\omega t}, \quad (4,7)$$

где  $\dot{U}_{m\nu} = \frac{1}{2} U_{m\nu} e^{j\beta_\nu}$  — комплексная амплитуда „ $\nu$ “-й гармоники, причем  $\beta_{-\nu} = \beta_\nu$ ;  $\beta_0 = 0$ , т. е.

$$\hat{U}_{m\nu} = \dot{U}_{m(-\nu)}; \quad \dot{U}_{m0} = \frac{1}{2} U_0.$$

Операторное изображение напряжения будет равно

$$U(p) = \sum_{\nu=-\infty}^{\infty} \frac{\dot{U}_{m\nu}}{p - j\nu\omega} \quad (4,8)$$

и, следовательно,

$$U(p + jn\Omega) = \sum_{\nu=-\infty}^{\infty} \frac{\dot{U}_{m\nu}}{p - j(\nu\omega - n\Omega)}. \quad (4,9)$$

Таким образом, полюса функции  $U(p + jn\Omega)$  располагаются в точках  $j(\nu\omega - n\Omega)$  ( $\nu = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$ ) ( $n = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$ ), и принужденная составляющая будет равна

$$i(t)_{\text{пр}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \sum_{\nu=-\infty}^{\infty} F_n [j(\nu\omega - n\Omega)] y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} e^{j(\nu\omega - n\Omega)t - n\alpha}. \quad (4,10)$$

Введем обозначение

$$I_{\nu n} = \dot{U}_{m\nu} F_n [j(\nu\omega - n\Omega)] y_0(j\nu\omega), \quad (4,11)$$

тогда

$$i(t)_{\text{пр}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \sum_{\nu=-\infty}^{\infty} I_{\nu n} e^{j(\nu\omega - n\Omega)t - n\alpha}. \quad (4,12)$$

Практически в ряде (4,12) мы будем получать конечное число членов, так как частотная характеристика  $G_n(j\omega)$  имеет конечную полосу пропускания и, кроме того, быстро убывает по абсолютной величине с ростом  $n$ .

Для нескольких начальных значений  $n$  комплексные амплитуды будут равны:

$$\begin{aligned} I_{\nu 0} &= F_0(j\nu\omega) y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} = \\ &= \frac{y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu}}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(j\nu\omega) [A_{-1}(j\nu\omega + j\Omega) N(j\nu\omega + j\Omega) + A_1(j\nu\omega - j\Omega) N(j\nu\omega - j\Omega)]}, \end{aligned} \quad (4,13)$$

$$\begin{aligned} I_{\nu 1} &= F_1(j\nu\omega - j\Omega) y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} = \\ &= -\frac{m}{2} N(j\nu\omega - j\Omega) A_1(j\nu\omega - j\Omega) I_{\nu 0}, \end{aligned} \quad (4,14)$$

$$\begin{aligned} I_{\nu 2} &= F_2(j\nu\omega - j2\Omega) y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} = \\ &= [A_1(j\nu\omega - j\Omega) - 1] F_0(j\nu\omega) y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} = [A_1(j\nu\omega - j\Omega) - 1] I_{\nu 0}, \end{aligned} \quad (4,15)$$

$$\begin{aligned} I_{\nu 3} &= F_3(j\nu\omega - j3\Omega) y_0(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} = \\ &= -\frac{m}{2} N(j\nu\omega - j\Omega) [A_1(j\nu\omega - j2\Omega) - 1] I_{\nu 0} \\ &= \frac{I_{\nu 0}}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(j\nu\omega - j2\Omega) N(j\nu\omega - j\Omega) A_1(j\nu\omega - j2\Omega)}. \end{aligned} \quad (4,16)$$

По этим формулам комплексные амплитуды могут быть определены с любой точностью, если бесконечные цепные дроби заменить соответствующими подходящими дробями. Комплексные амплитуды для отрицательных  $n$  могут быть получены путем замены  $\Omega$  на  $-\Omega$  и  $A_1$  на  $A_{-1}$ . Отметим некоторые важные частные случаи. При синусоидальном приложенном напряжении ( $v = \pm 1$ ) будем иметь:

$$i(t)_{\text{пр}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} [I_{1n} e^{j[(\omega-n\Omega)t-n\alpha]} + I_{-1n} e^{-j[(\omega-n\Omega)t+n\alpha]}. \quad (4,17)$$

Особенность в этом случае будет состоять в том, что комплексные амплитуды  $I_{1n}$  и  $I_{-1(-n)}$ , а также  $I_{1(-n)}$  и  $I_{-1n}$  будут образовывать пары комплексно-сопряженных величин. Если иметь в виду, что

$$I_{1n} = I_{1n} e^{j\varphi_n} = I_n e^{j\varphi_n} = \hat{I}_{-1(-n)}, \quad (4,18)$$

$$I_{1(-n)} = I_{1(-n)} e^{j\varphi_{-n}} = I_{-n} e^{j\varphi_{-n}} = \hat{I}_{-1n},$$

то можно написать вместо (4,17):

$$i(t)_{\text{пр}} = 2 \sum_{n=-\infty}^{\infty} I_n \cos [(\omega - n\Omega)t - n\alpha + \varphi_n]. \quad (4,19)$$

Случай постоянного приложенного напряжения получим при  $v = 0$ . В этом случае (4,12) преобразуется в обычный ряд Фурье:

$$i(t)_{\text{пр}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} I_{0n} e^{-jn(\Omega t + \alpha)}, \quad (4,20)$$

причем формулы (4,13) — (4,16) существенно упростятся, так как

$$N(j\nu\omega)|_{\nu=0} = \frac{j\nu\omega L_0}{j\nu\omega L_0 + Z_{\text{дв}}(j\nu\omega)|_{\nu=0}} = j\nu\omega L_0 y_0(j\nu\omega)|_{\nu=0} = 0,$$

поскольку для реальных двухполюсников  $y_0(0) \neq 0$ . Таким образом,  $N(0) = 0$

$$I_{00} = y_0(0) \dot{U}_{m0} = y_0(0) \frac{U_0}{2}. \quad (4,21)$$

Наконец отметим частный случай, когда  $m = 0$ . В этом случае все параметры цепи постоянные и мы получаем известный результат.

$$i(t)_{\text{пр}} = \sum_{\nu=-\infty}^{\infty} I_{\nu 0} e^{j\nu\omega t}, \quad (4,22)$$

где

$$I_{\nu 0} = U_{m\nu} y_0(j\nu\omega).$$

Не представляет труда найти аналогичные соотношения для случая, когда вместо индуктивности последовательно с пассивным двухполюсником включена переменная емкость, изменяющаяся по простому гармоническому закону

$$C(t) = C_0 [1 + m \cos(\Omega t + \alpha)]. \quad (4,23)$$

Полагая  $U_c(0) = 0$ , будем иметь

$$U(p) = U_c(p) + U_{\text{дв}}(p),$$

где  $U(p)$  — операторное напряжение, приложенное к цепи. Имея в виду, что

$$\frac{d[C(t) \cdot U_c(t)]}{dt} = I(p),$$

$$I(p) = pC_0 U_c(p) + \frac{m}{2} pC_0 [U_c(p + j\Omega) e^{-j\alpha} + U_c(p - j\Omega) e^{j\alpha}], \quad (4,24)$$

получим после преобразований:

$$U_c(p) = U_0(p) - \frac{m}{2} M(p) [U_c(p + j\Omega) e^{-j\alpha} + U_c(p - j\Omega) e^{j\alpha}]. \quad (4,25)$$

Это уравнение для неизвестного напряжения на емкости  $U_c(p)$ .

$$\left. \begin{aligned} U_0(p) &= U(p) \frac{Y_{дв}(p)}{pC_0 + Y_{дв}(p)}, \\ M(p) &= \frac{pC_0}{pC_0 + Y_{дв}(p)}. \end{aligned} \right\} \quad (4,26)$$

Решение уравнения (4,25) получается из (3,22), если сделать замену  $I(p) \rightarrow U_c(p)$ ;  $I_0(p) \rightarrow U_0(p)$ ;  $N(p) \rightarrow M(p)$ .

### 5. Случай $Z_{дв}(p) \equiv 0$

Это наиболее простой вариант рассматриваемой параметрической цепи. Он характеризуется тем, что дифференциальное уравнение (2,1) может быть непосредственно проинтегрировано и мы получим возможность проверить предлагаемую методику. Рассмотрим для простоты случай, когда  $U(t)$  есть синусоидальная функция времени. Имеем при  $U_{дв}(t) = 0$

$$\frac{d[L(t) \cdot i(t)]}{dt} = U_m \sin(\omega t + \beta). \quad (5,1)$$

Интегрируя и разрешая относительно искомого тока, получим

$$i(t) = -\frac{U_m}{\omega L_0} \cdot \frac{\cos(\omega t + \beta)}{1 + m \cos(\Omega t + \alpha)}. \quad (5,2)$$

Постоянная интегрированная опущена, так как рассматривается установившийся режим.

Периодическую функцию

$$f(t) = \frac{1}{1 + m \cos(\Omega t + \alpha)}$$

разложим в ряд Фурье. Поскольку эта функция четная относительно аргумента  $(\Omega t + \alpha)$ , разложение будет содержать лишь косинусные члены. Коэффициенты Фурье будут равны

$$\frac{1}{\pi} \int_0^\pi \frac{d(\Omega t + \alpha)}{1 + m \cos(\Omega t + \alpha)} = \frac{1}{\sqrt{1 - m^2}}, \quad (5,3)$$

$$\frac{2}{\pi} \int_0^\pi \frac{\cos n(\Omega t + \alpha)}{1 + m \cos(\Omega t + \alpha)} d(\Omega t + \alpha) = \frac{2}{\sqrt{1 - m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1 - m^2} - 1}{m} \right]^n. \quad (5,4)$$

Таким образом,

$$f(t) = \frac{1}{\sqrt{1-m^2}} + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{2}{\sqrt{1-m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1-m^2}-1}{m} \right]^n \cos n(\Omega t + \alpha). \quad (5,5)$$

Далее, имея в виду, что

$$i(t) = -\frac{U_m}{\omega L_0} f(t) \cos(\omega t + \beta)$$

и

$$\begin{aligned} \cos(\omega t + \beta) \cdot \cos n(\Omega t + \alpha) &= \frac{1}{2} \{ \cos[(\omega + n\Omega)t + n\alpha + \beta] + \\ &+ \cos[(\omega - n\Omega)t - n\alpha + \beta] \} = \frac{1}{4} \{ e^{j[(\omega+n\Omega)t+n\alpha+\beta]} + \\ &+ e^{-j[(\omega+n\Omega)t+n\alpha+\beta]} + e^{j[(\omega-n\Omega)t-n\alpha-\beta]} + e^{-j[(\omega-n\Omega)t-n\alpha-\beta]} \} = \\ &= \frac{1}{4} \sum_{n=\pm 1}^{\infty} \{ e^{j[(\omega-n\Omega)t-n\alpha+\beta]} + e^{-j[(\omega+n\Omega)t+n\alpha+\beta]} \}, \end{aligned}$$

окончательно получаем

$$\begin{aligned} i(t) = -\frac{1}{\omega L_0} \sum_{n=-\infty}^{\infty} \frac{1}{\sqrt{1-m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1-m^2}-1}{m} \right]^{|n|} \left\{ \dot{U}_m e^{j[(\omega-n\Omega)t-n\alpha]} + \right. \\ \left. + \hat{U}_m e^{-j[(\omega+n\Omega)t+n\alpha]} \right\}, \quad (5,6) \end{aligned}$$

где

$$\dot{U}_m = \frac{1}{2} U_m e^{j\beta} \quad \text{и} \quad \hat{U}_m = \frac{1}{2} U_m e^{-j\beta}.$$

Таким образом, мы привели (5,2) к виду (4,17)

$$i(i) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \{ \dot{I}_{1n} e^{j[(\omega-n\Omega)t-n\alpha]} + \hat{I}_{-1n} e^{-j[(\omega+n\Omega)t+n\alpha]} \}, \quad (5,7)$$

где

$$\begin{aligned} \dot{I}_{1(\pm n)} &= -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1-m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1-m^2}-1}{m} \right]^{|n|}, \\ \hat{I}_{-1(\pm n)} &= -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{-j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1-m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1-m^2}-1}{m} \right]^{|n|}. \end{aligned} \quad (5,8)$$

Причем

$$\dot{I}_{1(\pm n)} = \hat{I}_{-1(\pm n)}.$$

Покажем, что тот же результат получается немедленно из наших общих формул (4,13)–(4,16).

Поскольку  $Z_{дв}(p) = 0$ , то

$$N(p) = \frac{pL_0}{pL_0 + Z_{дв}(p)} = 1, \quad (5,9)$$

$$y_0(p) = \frac{1}{pL_0}; \quad y_0(\pm j\omega) = \frac{1}{\pm j\omega}.$$

Цепные дроби (3, 12) и (3, 14) получают вид

$$A_1 = A_{-1} = \frac{1}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1 - \dots}}}. \quad (5,10)$$

Известно следующее разложение [7]:

$$\sqrt{x} = a + \frac{\frac{x - a^2}{2a}}{1 + \frac{\frac{x - a^2}{4a^2}}{1 + \dots}}, \quad (5,11)$$

где  $a$  — приближенное значение корня.

Положим  $x = 1 - m^2$  и, следовательно,  $a = 1$ , тогда будем иметь:

$$\sqrt{1 - m^2} = 1 - \frac{\frac{m^2}{2}}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1 - \dots}}} = 1 - \frac{m^2}{2} A_1 \quad (5,12)$$

откуда

$$\frac{\sqrt{1 - m^2} - 1}{m} = -\frac{m}{2} A_1 = -\frac{\frac{m}{2}}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1 - \dots}}}. \quad (5,13)$$

Для применения наших формул (4, 13, 14 ...) необходимо положить

$$\beta_1 = \beta - \frac{\pi}{2},$$

тогда

$$\dot{U}_{m1} = \frac{1}{2} U_m e^{j\beta} \cdot e^{-j\frac{\pi}{2}} = -j \frac{1}{2} U_m e^{j\beta}, \quad (5,14)$$

$$\dot{U}_{m(-1)} = \frac{1}{2} U_m e^{-j\beta} \cdot e^{j\frac{\pi}{2}} = j \frac{1}{2} U_m e^{-j\beta}.$$

С учетом (5,9), (5,10), (5,13), (5,14) формула (4,13) дает

$$i_{10} = -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1-m^2}} = \hat{I}_{-10}. \quad (5,15)$$

Далее находим из (4,14)

$$i_{11} = -\frac{m}{2} A_1 i_{10} = -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1-m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1-m^2}-1}{m} \right] = \hat{I}_{-11}. \quad (5,16)$$

Имея в виду, что  $A_1 = \frac{1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 A_1}$ , получаем из (4,15)

$$\begin{aligned} i_{12} &= \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 A_1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 A_1} i_{10} = \\ &= -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1-m^2}} \left[ \frac{\sqrt{1-m^2}-1}{m} \right]^2 = \hat{I}_{-12}. \end{aligned} \quad (5,17)$$

И вообще таким путем можно убедиться, что для  $i_{1n}$  и  $\hat{I}_{-1n}$  мы получаем формулы (5,8), т. е. результат, найденный нами путем непосредственного интегрирования дифференциального уравнения для рассматриваемого частного случая.

### Заключение

В настоящей статье рассматривается методика аналитического расчета принужденной составляющей тока в параметрической цепи частного вида. Эта методика с успехом может быть использована и для решения более сложных задач, а также для расчета переходных процессов в параметрических системах.

### ЛИТЕРАТУРА

1. Андре Анго. Математика для электро- и радионженеров. М., «Наука», 1964.
2. Г. И. Атабеков. Теория линейных электрических цепей. М., «Советское радио», 1959.
3. У. В. Ловитт. Линейные интегральные уравнения. Государственное издательство технико-теоретической литературы. М., 1959.
4. С. Г. Михлин. Лекции по линейным интегральным уравнениям. М., Физматгиз, 1959.
5. В. А. Тафт. Электрические цепи с периодически изменяющимися параметрами и переходные процессы в синхронных машинах. М., Изд-во АН СССР, 1958.
6. В. А. Тафт. Вопросы теории электрических цепей с переменными параметрами и синтез цифровых и импульсных автоматических регуляторов. М., Изд-во АН СССР, 1960.
7. А. Н. Хованский. Приложение цепных дробей и их обобщение к вопросам приближенного анализа. М., Гостехтеориздат, 1956.