ИЗВЕСТИЯ

ТОМСКОГО ОРДЕНА ОКТЯБРЬСКОЙ РЕВОЛЮЦИИ И ОРДЕНА ТРУДОВОГО КРАСНОГО ЗНАМЕНИ ПОЛИТЕХНИЧЕСКОГО ИНСТИТУТА имени С. М. КИРОВА

Том 210

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 $U\left(t\right)$. Выделим периодически изменяющийся элемент вместе с напряжением $U\left(t\right)$, 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

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

т. е. преобразование Лапласа этой функции существует.

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

 $L(t) = L_0 \left[1 + m \cos \left(\Omega t + \alpha \right) \right], \tag{1.1}$

где m — коэффициент модуляции (m < 1).

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

2. Интегральное уравнение цепи. Оператор сдвига

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

$$\frac{d\left[L(t)\cdot i(t)\right]}{dt} + U_{\text{AB}}(t) = U(t). \tag{2.1}$$

С учетом (1,1) уравнение приобретает вид

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

Преобразуя последнее уравнение по Лапласу, получим

$$pL_{0}I(p) + \frac{m}{2}pL_{0}[I(p - j\Omega)e^{j\alpha} + I(p + j\Omega)e^{-j\alpha}] + Z_{BB}(p)I(p) = U(p),$$
(2,2)

где

$$Z_{\text{\tiny AB}}(p) I(p) = U_{\text{\tiny AB}}(p).$$

Введем обозначения

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

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

Будем иметь следующее соотношение:

$$I(p) = I_0(p) - \frac{m}{2} p L_0 y_0(p) \left[I(p - j\Omega) e^{j\alpha} + I(p + j\Omega) e^{-j\alpha} \right]. \tag{2.5}$$

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.

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

Применяя теорему свертывания, найдем

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

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

$$i(t) = i_0(t) - mL_0h(0)i(t)\cos(\Omega t + \alpha) - mL_0\int_0^t h'(t-x)i(x)\cos(\Omega x + \alpha)dx.$$

После элементарных преобразований получим:

$$i(t) = f_0(t) - m \int_0^t K(t, x) i(x) dx,$$
 (2.8)

где обозначено

$$f_{0}(t) = \frac{i_{0}(t)}{1 + mL_{0}h(0)\cos(\Omega t + \alpha)},$$

$$K(t, x) = \frac{L_{0}h'(t - x)\cos(\Omega x + \alpha)}{1 + mL_{0}h(0)\cos(\Omega t + \alpha)}.$$
(2,9)

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 $m\leqslant 1$, как свободный член, так и ядро будут ограничены и непрерывны. Очевидно, функции $i_0\left(t\right)$ и h'(t) непрерывны и ограничены, поэтому достаточно показать, что $L_0 h$ (o) ≤ 1 . Известно, что значение функции при t=0 равно значению ее изображения по Лапласу, умноженному на p при $p \to \infty$, т. е.

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

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

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

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

и, следовательно,

$$\lim pL_{0}y_{0}(p) = \lim \frac{pL_{0}}{pL_{0} + Z_{IB}(p)} = 1 = L_{0}h(0).$$

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

$$\lim_{p\to\infty}Z_{AB}(p)=\infty,$$

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

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

Таким образом, для реальных двухполюсников справедливо неравенство

$$L_0h(0) \leqslant 1$$
,

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

Заметим, что во втором случае можно рассуждать иначе. Представим Z_{AB} (р) в виде суммы двух составляющих

 $Z_{{{ t д}}{{ t B}}}\left(p
ight) = pL + Z_{{{ t J}}{{ t B}}}^{'}\left(p
ight),$ причем $Z_{{{ t д}}{{ t B}}}\left(p
ight)$ может иметь в бесконечности либо устранимую осо бую 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

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

Величина $mL_0h(0)$ остается неизменной, так как

$$m'(L_0 + L)h(0) = mL_0h(0).$$

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

$$I(p+i\Omega) = e^{j\Omega D}I(p), \tag{2.11}$$

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

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

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

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

Тогда

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

т. е.

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

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

и основное свойство оператора сдвига состоит в следующем;

$$e^{\pm j\Omega D}[f(p)\cdot\varphi(p)] = [e^{\pm j\Omega D}f(p)][e^{\pm j\Omega D}\varphi(p)] =$$

$$= f(p\pm j\Omega)\cdot\varphi(p\pm j\Omega). \tag{2.13}$$

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:

$$\left\{1 + \frac{m}{2} p L_0 y_0(p) \left[e^{j(\Omega D - \alpha)} + e^{-j(\Omega D - \alpha)} \right] \right\} I(p) = I_0(p). \tag{2.14}$$

Обозначим

$$pL_0y_0(p) = N(p),$$
 (2.15)

$$1 + \frac{m}{2} N(p) \left[e^{j(\Omega D - \alpha)} + e^{-j(\Omega D - \alpha)} \right] = B(p, D). \tag{2.16}$$

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

$$B(d, D)I(p) = I_0(p) = U(p)y_0(p).$$
 (2.17)

3. Обратный оператор и его реализация

Формально решение уравнения (2,17) имеет вид

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

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

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

Легко видеть, что

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

$$B(p, D)^{-1} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) e^{jn(\Omega D - \alpha)}, \qquad (3.4)$$

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

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

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

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

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

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

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

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

$$(3,6)$$

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

$$\lim_{n \to \infty} |F_n(p)| \to 0. \tag{3.7}$$

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

$$F_{\kappa}(p) \approx -\frac{m}{2} N(p) F_{\kappa-1}(p+j\Omega). \tag{3.8}$$

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

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

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

$$1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p) N(p-j\Omega) N(p-j\Omega)}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 N(p-j\Omega) N(p-j\Omega)}.$$

Продолжая этот процесс q раз, будем иметь

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

$$(3,10)$$

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

Положим $q = \kappa - 1$, тогда

$$F_{1}(p) \approx \frac{-\frac{m}{2} N(p) F_{0}(p+j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^{2} N(p) N(p-j\Omega)}{1 - - - - - -}}$$

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

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

$$F_{1}(p) = -\frac{m}{2} N(p) A_{1}(p) F_{0}(p+j\Omega). \tag{3.11}$$

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

$$A_{1}(p) = \frac{1}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^{2} N(p) N(p - j\Omega)}{1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^{2} N(p - j\Omega) N(p - j\Omega\Omega)}{1 - \dots - \dots - \dots}}$$
(3,12)

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

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

где

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

$$1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^{2} N(p+j\Omega) N(p+j\Omega)}{1 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2}$$
(3,14)

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

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

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

$$+ \cdots$$

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

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

или

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

Найдем С:

$$\lim_{\kappa \to \pm \infty} N[p - j(\kappa - 1)\Omega] N(p - j\kappa\Omega) =$$

$$=\lim_{\kappa\to\pm\infty}\frac{\left[p-j\left(\kappa-1\right)\Omega\right]L_{0}\cdot\left(p-j\kappa\Omega\right)L_{0}}{\left[p-j\left(\kappa-1\right)\Omega\right]L_{0}+Z_{\text{AB}}\left[p-j\left(\kappa-1\right)\Omega\right]\right\}\times}$$

$$\frac{\left[p-j\left(\kappa-1\right)\Omega\right]L_{0}\cdot\left(p-j\kappa\Omega\right)L_{0}}{\times\left\{p-j\kappa\Omega\right\}L_{0}+Z_{\text{AB}}\left(p-j\kappa\Omega\right)\right\}}=C.$$

Для фиксированных p при $\kappa \to \pm \infty$ $p-j\kappa\Omega \to \mp \infty$, но бесконечно удаленная точка для $Z_{\rm дB}$ $(j\kappa\Omega)$ есть либо устранимая особая точка, либо полюс первой кратности. В первом случае сразу получим C=1. Во втором случае, как было уже отмечено, положим $Z_{\rm TB}$ $(p)=Lp+Z_{\rm дB}$ (p), $(p\to j\kappa\Omega)$, где $Z_{\rm дB}$ $(j\kappa\Omega)$ может иметь лишь устранимую особую точку или нуль. Величину L можно рассматривать как некоторую индуктивность, которую мы можем вынести в активный контур и включить E0, следовательно, второй случай сводится к первому. Таким образом, сходимость наших цепных дробей обеспечена для любых E0, удовлетворяющих неравенству

$$0 \leqslant m \leqslant 1$$
.

Из (3,11) и (3,13) следует:

$$F_{1}(p - j\Omega) = -\frac{m}{2} N(p - j\Omega) A_{1}(p - j\Omega) F_{0}(p),$$

$$F_{-1}(p + j\Omega) = -\frac{m}{2} N(p + j\Omega) A_{-1}(p + j\Omega) F_{0}(p).$$
(3,15)

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

$$F_{0}(p) = \frac{1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^{2} N(p) \left[A_{-1}(p + j\Omega) N(p + j\Omega) + A_{1}(p - j\Omega) N(p - j\Omega)\right]}$$
(3,16)

При помощи рекуррентного соотношения

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

или

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

$$F_2(p) = [A_1(p+j\Omega) - 1] F_0(p+j\Omega),$$
 (3.18)

$$F_{3}(p) = -\frac{\frac{m}{2}N(p+j2\Omega)\left[A_{1}(p+j\Omega)-1\right]F_{0}(p+j3\Omega)}{1-\left(\frac{m}{2}\right)^{2}N(p+j\Omega)N(p+j2\Omega)A_{1}(p+j\Omega)}.$$
 (3,19)

Заметим, что если воспользоваться тождеством

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

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

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

Что касается функций с отрицательными индексами, то соответствующие формулы можно получить, заменяя в (3, 16), (3, 18), (3, 19) Ω на Ω и Ω на Ω на

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

Таким образом, искомое решение запишется в виде

$$I(p) = B(p, D)^{-1} I_0(p) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) e^{jn(\Omega D - \alpha)} I_0(p) =$$

$$=\sum_{n=-\infty}^{\infty}F_{n}(p)I_{0}(p+jn\Omega)e^{-jn\alpha}=\sum_{n=-\infty}^{\infty}F_{n}(p)y_{0}(p+jn\Omega)U(p+jn\Omega)e^{-jn\alpha}\approx$$

$$\approx \sum_{n=-q}^{q} F_n(p) y_0 (p + jn\Omega) U (p + jn\Omega) e^{-jn\alpha}, \qquad (3.22)$$

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

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

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

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 Ω и у́же полоса пропускания частотной характеристики.

4. Принужденная составляющая решения

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

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

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

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

Согласно (3,22)

$$I(p) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} F_n(p) y_0(p + jn\Omega_j U(p + jn\Omega) e^{-jn\alpha} =$$

$$= \sum_{n=-\infty}^{\infty} G_n(p) U(p + jn\Omega) e^{-jn\alpha}, \qquad (4,3)$$

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 $p=\lambda_i$ ($i=1,\ 2,\ 3...$), причем $Re\lambda_i < a$ для любого i. Предположим также, что полюса функции $U(p+jn\Omega)$ располагаются в точках p=p, ($v=1,\ 2,\ 3...$), причем для реальных воздействий $Re\ p_v \leqslant 0 < a$ для любого v. Учитывая сказанное, можно написать

$$i(t) = \sum_{p=\lambda_{i}} Res [I(p) e^{pt}] = \sum_{p=\lambda_{i}} Res [I(p) e^{pt}] + \sum_{p=\mu_{y}} Res [I(p) e^{pt}] = i(t)_{cB} + i(t)_{np}.$$

$$(4,4)$$

Здесь по аналогии с обычными линейными системами обозначено:

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

$$i(t)_{\text{np}} = \sum_{p=p} Res[I(p)e^{pt}],$$
 (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 $U\left(t\right)$ есть периодическая функция с основной частотой ω . Этот случай является достаточно общим и представляет несомненный практический интерес.

$$U(t) = \frac{U_0}{2} + \sum_{\gamma=1}^{\infty} U_m \cos(\gamma \omega t + \beta_{\gamma}) = \sum_{\gamma=-\infty}^{\infty} \dot{U}_{m\gamma} e^{j\gamma \omega t}, \qquad (4.7)$$

Имеем

где $\dot{U}_{m\nu} = \frac{1}{2} U_{m\nu} e^{j\beta_{\nu}}$ — комплексная амплитуда "ν"-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

$$U(p) = \sum_{\gamma = -\infty}^{\infty} \frac{\dot{U}_{m\gamma}}{p - j\gamma\omega} \tag{4.8}$$

и, следовательно,

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

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

$$i(t)_{\text{np}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \sum_{\gamma=-\infty}^{\infty} F_n \left[j(\gamma \omega - n\Omega) \right] y_0(j\gamma \omega) \dot{U}_{m\gamma} e^{j \left[\gamma \omega - n\Omega \right] t - n\alpha}. \tag{4.10}$$

Введем обозначение

$$\dot{I}_{\nu n} = \dot{U}_{m\nu} F_n [j (\nu \omega - n\Omega)] y_0 (j\nu \omega), \tag{4.11}$$

тогда

$$i(t)_{\text{np}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \sum_{\gamma=-\infty}^{\infty} i_{\gamma n} e^{j \left[(\gamma \omega - n\Omega) t - n\alpha \right]}. \tag{4.12}$$

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:

$$\dot{I}_{\nu\theta} = F_{0}(j\nu\omega) y_{0}(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} = \frac{y_{0}(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu}}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^{2} N(j\nu\omega) \left[A_{-1}(j\nu\omega + j\Omega) N(j\nu\omega + j\Omega) + A_{1}(j\nu\omega - j\Omega) N(j\nu\omega - j\Omega)\right]},$$

$$\dot{I}_{\nu1} = F_{1}(j\nu\omega - j\Omega) y_{0}(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} =$$

$$= -\frac{m}{2} N(j\nu\omega - j\Omega) A_{1}(j\nu\omega - j\Omega) \dot{I}_{\nu0},$$

$$\dot{I}_{\nu2} = F_{2}(j\nu\omega - j\Omega) y_{0}(j\nu\omega) \dot{U}_{m\nu} =$$

$$(4,14)$$

$$= [A_1(jv\omega - j\Omega) - 1] F_0(jv\omega) y_0(jv\omega) \dot{U}_{mv} = [A_1(jv\omega - j\Omega) - 1] \dot{I}_{v0}, \quad (4,15)$$

$$\dot{I}_{v3} = F_3(jv\omega - j3\Omega) y_0(jv\omega) \dot{U}_{mv} =$$

$$=\frac{-\frac{m}{2}N(j\nu\omega-j\Omega)\left[A_{1}(j\nu\omega-j2\Omega)-1\right]\dot{I}_{\nu0}}{1-\left(\frac{m}{2}\right)^{2}N(j\nu\omega-j\Omega\Omega)N(j\nu\omega-j\Omega)A_{1}(j\nu\omega-j\Omega\Omega)}.$$
 (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 Ω на — Ω и A_1 на A_{-1} . Отметим некоторые важные частные случаи. При синусоидальном приложенном напряжении ($v=\pm 1$) будем иметь:

$$i(t)_{\text{up}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} [\dot{I}_{1n} e^{j [(\omega - n\Omega) t - n\alpha]} + \dot{I}_{-1n} e^{-j [(\omega - n\Omega) t + n\alpha]}. \tag{4.17}$$

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

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

то можно написать вместо (4,17):

$$i(t)_{np} = 2\sum_{n=-\infty}^{\infty} I_n \cos\left[\left(\omega - n\Omega\right)t - n\mathbf{x} + \varphi_n\right]. \tag{4.19}$$

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

$$i(t)_{\text{up}} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \dot{I}_{0n} e^{-jn(\Omega t + \alpha)},$$
 (4.20)

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

$$N\left(j\mathsf{v}\boldsymbol{\omega}\right)|_{\mathsf{v}=0} = \frac{j\mathsf{v}\boldsymbol{\omega}L_0}{j\mathsf{v}\boldsymbol{\omega}L_0 + Z_{\mathsf{AB}}\left(j\mathsf{v}\boldsymbol{\omega}\right)|_{\mathsf{v}=0}} = j\mathsf{v}\boldsymbol{\omega}L_0\,y_0\left(j\mathsf{v}\boldsymbol{\omega}\right)|_{\mathsf{v}=0} = 0,$$

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

$$\dot{I}_{00} = y_0(0) \, \dot{U}_{m0} = y_0(0) \, \frac{U_0}{2} \,. \tag{4.21}$$

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

$$i(t)_{\rm np} = \sum_{\nu = -\infty}^{\infty} \dot{I}_{\nu 0} e^{j\nu \omega t}, \tag{4.22}$$

где

$$\dot{I}_{\nu 0} = \dot{U}_{m\nu} \, y_0 \, (j\nu \omega).$$

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

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

Полагая $U_c(0) = 0$, будем иметь

$$U(p) = U_c(p) + U_{AB}(p),$$

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

$$\frac{d\left[C\left(t\right)\cdot U_{c}\left(t\right)\right]}{dt}\doteq I\left(p\right),$$

$$I(p) = pC_0 U_c(p) + \frac{m}{2} pC_0 [U_c(p+j\Omega) e^{-j\alpha} + U_c(p-j\Omega) e^{j\alpha}, \quad (4.24)$$

получим после преобразований:

$$U_{c}(p) = U_{0}(p) - \frac{m}{2} M(p) \left[U_{c}(p+j\Omega) e^{-j\alpha} + U_{c}(p-j\Omega) e^{j\alpha} \right].$$
 (4,25)

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

$$U_{0}(p) = U(p) \frac{Y_{\text{AB}}(p)}{pC_{0} + Y_{\text{AB}}(p)},$$

$$M(p) = \frac{pC_{0}}{pC_{0} + Y_{\text{AB}}(p)}.$$
(4,26)

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

5. Случай
$$Z_{AB}(p) \equiv 0$$

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 $U_{\rm лв}(t)=0$

$$\frac{d\left[L\left(t\right)\cdot i\left(t\right)\right]}{dt}=U_{m}\sin\left(\omega t+\beta\right). \tag{5,1}$$

Интегрируя и разрешая относительно искомого тока, получим

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

$$\frac{1}{\pi} \int_{0}^{\pi} \frac{d(\Omega t + \alpha)}{1 + m\cos(\Omega t + \alpha)} = \frac{1}{\sqrt{1 - m^{2}}},$$
 (5,3)

$$\frac{2}{\pi} \int_{0}^{\pi} \frac{\cos n (\Omega t + \alpha)}{1 + m \cos (\Omega t + \alpha)} d(\Omega t + \alpha) = \frac{2}{\sqrt{1 - m^2}} \left[\frac{\sqrt{1 - m^2} - 1}{m} \right]^n.$$
 (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

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

экончательно получаем

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

где

$$\dot{U}_{m} = \frac{1}{2} U_{m} e^{j\beta} \quad \text{M} \quad \dot{\hat{U}}_{m} = \frac{1}{2} U_{m} e^{-j\beta}.$$

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

$$i(i) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \{ \dot{I}_{1n} e^{j [(\omega - n\Omega) t - n\alpha]} + \dot{I}_{-1n} e^{-j [(\omega + n\Omega) t + n\alpha]} \}, \tag{5.7}$$

где

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

Причем

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

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

Поскольку $Z_{AB}(p) = 0$, то

$$N(p) = \frac{pL_0}{pL_0 + Z_{AB}(p)} = 1,$$

$$y_0(p) = \frac{1}{pL_0}; \quad y_0(\pm j\omega) = \frac{1}{\pm j\omega}.$$
(5,9)

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

Известно следующее разложение [7]:

где a — приближенное значение корня.

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

откуда

$$\frac{\sqrt[4]{1-m^2}-1}{m} = -\frac{m}{2}A_1 = -\frac{\frac{m}{2}}{1-\frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1-\frac{m}{2}}}$$

$$1 - \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2}{1-\frac{m}{2}}$$
(5,13)

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

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

тогда

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

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

4. Заказ 7472.

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

$$\dot{I}_{10} = -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1 - m^2}} = \dot{I}_{-10}. \tag{5.15}$$

Далее находим из (4,14)

$$\dot{I}_{11} = -\frac{m}{2} A_1 \dot{I}_{10} = -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega L_0 \sqrt{1 - m^2}} \left[\frac{\sqrt{1 - m^2} - 1}{m} \right] = \dot{I}_{-11}. \tag{5.16}$$

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

$$\dot{I}_{12} = \frac{\left(\frac{m}{2}\right)^2 A_1}{1 - \left(\frac{m}{2}\right)^2 A_1} \dot{I}_{10} = \\
= -\frac{1}{2} \frac{U_m e^{j\beta}}{\omega I_{10} \sqrt{1 - m^2}} \left[\frac{\sqrt{1 - m^2} - 1}{m} \right]^2 = \mathring{I}_{-12}. \tag{5.17}$$

И вообще таким путем можно убедиться, что для I_{n} и 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 радиоинженеров. 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., Физмат-
- 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.