

Лекция №4

Закон Ома в дифференциальной и интегральной форме.

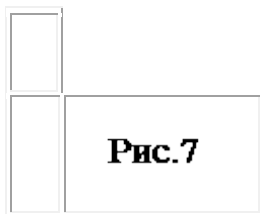
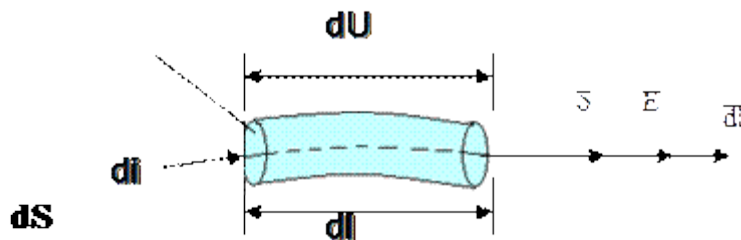
Если в стационарном поле тока выделить трубку тока (рис. 7), то, с одной стороны, напряжение на трубке будет равно

$$du = Edl,$$

а с другой — по закону Ома:

$$du = di \frac{dl}{\gamma dS} = \frac{\delta dl}{\gamma dS} = \frac{\delta dl}{\gamma},$$

где $\gamma \left(\frac{1}{\text{Ом} \cdot \text{м}} \right)$ — удельная проводимость среды.



Отсюда следует, что

$$\delta = \gamma E.$$

Это выражение называют законом Ома в дифференциальной форме.

Как было сказано выше, в общем случае

$$\vec{E} = \vec{E}_q + \vec{E}_{CT}$$

и, исходя из этого, может быть получен обобщенный закон Ома в дифференциальной форме:

$$\frac{\bar{\delta}}{\gamma} = \bar{E}_q + \bar{E}_{CT}$$

Интегрирование уравнения

$$\frac{\bar{\delta}}{\gamma} = \bar{E}_q + \bar{E}_{CT}$$

по пути l (рис.8) приводит к следующему выражению:

$$\int_{1(l)}^2 \frac{\bar{\delta}}{\gamma} d\bar{l} = \int_{1(l)}^2 \bar{E}_q d\bar{l} + \int_{1(l)}^2 \bar{E}_{CT} d\bar{l}$$

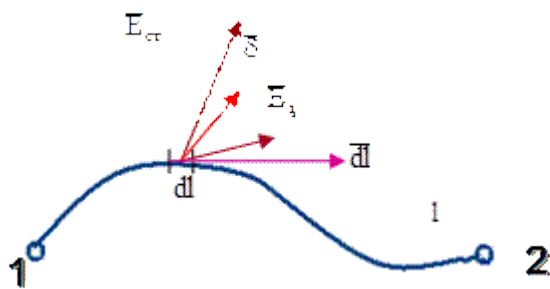


Рис.8

Первый интеграл справа — напряжение между точками 1 и 2, обусловленное кулоновскими полями и не зависящее от формы пути l . Второй интеграл — ЭДС участка 1—2 по пути l . Следовательно, обобщенный закон Ома в интегральной форме принимает вид:

$$\int_{\gamma} \vec{\delta} \cdot d\vec{l} = U_{12} - e_{12}.$$

Если в проводящей среде выделить некоторый объём, по которому протекает постоянный ток, то можно сказать, что ток, который войдёт в объём, должен равняться току, вышедшему из объёма, иначе в этом объёме происходило бы накопление электрических зарядов, что опыт не подтверждает. Сумму входящего в объём и выходящего из объёма токов записывают так:

$$\oint \vec{\delta} \cdot d\vec{S} = 0.$$

Если разделить левую и правую части этого уравнения на одно и то же число, то равенство останется справедливым:

$$\frac{\oint \vec{\delta} \cdot d\vec{S}}{V} = 0$$

Очевидно, что последнее соотношение будет справедливо и в том случае, если объём, находящийся внутри замкнутой поверхности, устремим к нулю:

$$\lim_{V \rightarrow 0} \frac{\oint \vec{\delta} \cdot d\vec{S}}{V} = \operatorname{div} \vec{\delta} = 0$$

Для постоянного поля в проводящей среде

$$\operatorname{div} \vec{\delta} = 0.$$

Это соотношение называют первым законом Кирхгофа в дифференциальной форме. Оно означает, что в установившемся режиме (при постоянном токе) в любой точке поля нет ни истока, ни стока линий тока проводимости $\vec{\delta}$.

Второй закон Кирхгофа для квазилинейного проводника.

Интегрирование выражения

$$\frac{\delta}{\gamma} = \bar{E}_q + \bar{E}_{CT}$$

по замкнутому контуру с учетом того, что

$$\oint \bar{E}_q d\mathbf{l} = 0,$$

приводит к выражению, известному как второй закон Кирхгофа:

$$\oint \frac{\delta}{\gamma} d\mathbf{l} = \oint \bar{E}_{CT} d\mathbf{l} = e_{ЭК}.$$

Если замкнутый контур состоит из n квазилинейных проводников, характеризующихся параметрами i_k, R_k, e_k , то с учетом изложенного выше

$$\sum e_k = \sum I_k r_k = \sum U_k,$$

как это и принимается в теории цепей постоянного тока.

Алгебраическая сумма ЭДС замкнутого контура равна алгебраической сумме напряжений на сопротивлениях этого контура. Как и ранее, следует иметь в виду, что если направления ЭДС (e_k) и тока (I_k) совпадают с направлением обхода контура, то соответствующие слагаемые в уравнении Кирхгофа положительны, а если не совпадают — отрицательны.

Интегро-дифференциальный закон Кирхгофа на примере RLC-цепи с ключом.

чается, если в момент включения цепи принужденное напряжение равно амплитудному значению ($\psi - \varphi = \pi$ или 0), а постоянная времени цепи $\tau \rightarrow \infty$. Кривая u_C для $\psi - \varphi = \pi$ аналогична кривой тока на рис. 13-9, б. Примерно через половину периода после включения цепи напряжение на емкости достигает почти удвоенной амплитуды принужденного режима $u_{C \max} \approx 2U_{C \text{пр}}$.

Итак, в этом случае переходное напряжение на емкости ни при каких условиях не может превышать удвоенной амплитуды принужденного режима.

Если в момент включения принужденное напряжение на емкости проходит через нуль, то начальное значение его свободной составляющей также равно нулю, т. е. свободного напряжения на емкости вообще нет и в цепи сразу возникает принужденный режим.

Совершенно так же, как и для цепи на рис. 13-10, а, но заменяя индуктивность емкостью, можно показать, что в разветвленной цепи из активных сопротивлений с одной емкостью постоянная времени

$$\tau = (r + r_{вх}) C. \quad (13-28)$$

Можно дать простую формулу для непосредственного определения переходного напряжения на емкости для цепи с активными сопротивлениями и одним конденсатором.

Напряжение на емкости

$$u_C(t) = u_{C \text{пр}}(t) + u_{C \text{св}}(t) = u_{C \text{пр}} + Ae^{-t/\tau},$$

где τ определяется согласно (13-28). При $t = 0$

$$u_C(0) = u_{C \text{пр-}}(0) = u_{C \text{пр}}(0) + A,$$

откуда

$$A = u_{C \text{пр-}}(0) - u_{C \text{пр}}(0)$$

и окончательно

$$u_C(t) = u_{C \text{пр}}(t) + [u_{C \text{пр-}}(0) - u_{C \text{пр}}(0)] e^{-t/\tau}. \quad (13-29)$$

Если до коммутации ($t < 0$) режим не был принужденным, то напряжение $u_{C \text{пр-}}(0)$ нужно заменить напряжением $u_{C-}(0)$ предшествующего режима. Тогда получим:

$$u_C(t) = u_{C \text{пр}}(t) + [u_{C-}(0) - u_{C \text{пр}}(0)] e^{-t/\tau}. \quad (13-30)$$

Подчеркнем, что приведенные формулы (13-29) и (13-30) действительны только для напряжения на емкости.

13-9. Переходные процессы в неразветвленной цепи r, L, C

По второму закону Кирхгофа свободные напряжения на всех элементах неразветвленной цепи взаимно уравниваются. Поэтому для цепи (рис. 13-17), состоящей из последовательно соединенных сопротивления, индуктивности и емкости (цепи r, L, C или последовательного контура), имеем:

$$ri_{\text{св}} + L \frac{di_{\text{св}}}{dt} + u_{C \text{св}} = 0, \quad (13-31)$$

где

$$i_{св} = dq_{св}/dt = C du_{св}/dt. \quad (13-32)$$

Подставляя значение $i_{св}$ в уравнение (13-31), после дифференцирования получим для $u_{св}$ дифференциальное уравнение второго порядка:

$$\frac{d^2 u_{св}}{dt^2} + \frac{r}{L} \frac{du_{св}}{dt} + \frac{1}{LC} u_{св} = 0. \quad (13-33)$$

Свободный заряд на конденсаторе удовлетворяет такому же дифференциальному уравнению:

$$\frac{d^2 q_{св}}{dt^2} + \frac{r}{L} \frac{dq_{св}}{dt} + \frac{1}{LC} q_{св} = 0.$$

Дифференцируя это уравнение по времени, с учетом равенства (13-32) получим аналогичное дифференциальное уравнение для $i_{св}$:

$$\frac{d^2 i_{св}}{dt^2} + \frac{r}{L} \frac{di_{св}}{dt} + \frac{1}{LC} i_{св} = 0.$$

Тождественность дифференциальных уравнений указывает на одинаковый закон изменения $u_{св}$, $q_{св}$ и $i_{св}$.

Для решения любого из этих дифференциальных уравнений составим характеристическое уравнение

$$p^2 + \frac{r}{L} p + \frac{1}{LC} = 0. \quad (13-34)$$

Характер свободного процесса зависит только от параметров цепи r , L , C , т. е., иначе говоря, от вида корней характеристического уравнения. Так как эти корни определяются равенством

$$p_{1,2} = -\frac{r}{2L} \pm \sqrt{\frac{r^2}{4L^2} - \frac{1}{LC}}, \quad (13-35)$$

то характер свободного процесса зависит от знака подкоренного выражения, который и определяет, будут ли корни вещественными или комплексными.

13-10. Аперриодический разряд конденсатора

Аперриодическим разрядом конденсатора, заряженного до напряжения U_0 , через резистор и катушку индуктивности называется разряд, при котором напряжение на конденсаторе монотонно спадает от значения U_0 до нуля, т. е. не происходит перезарядки конденсатора. С энергетической точки зрения это означает, что при разряде конденсатора отдаваемая им энергия лишь в малой доле переходит в энергию магнитного поля катушки, а большая ее часть поглощается в резисторе. Начиная с некоторого момента времени, в тепло переходит не только оставшаяся энергия электри-

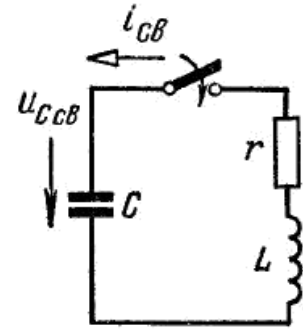


Рис. 13-17.