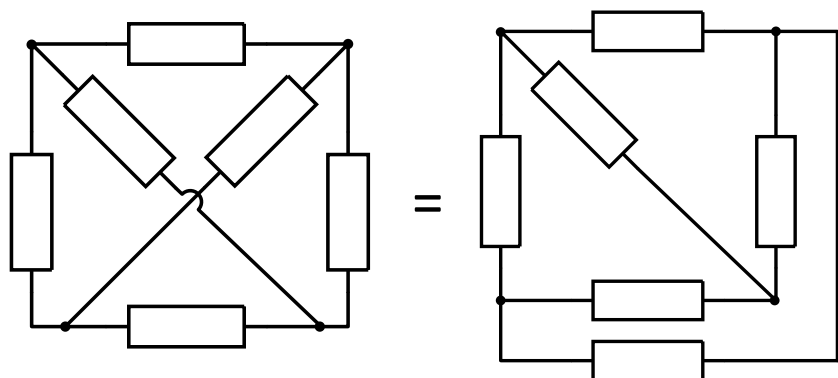


1.6 Структура схемы электрической цепи.

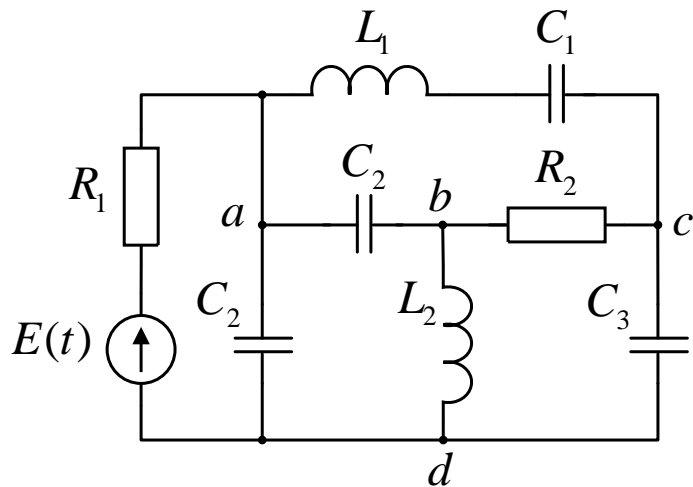
Цепи с сосредоточенными параметрами - протяженность каждого элемента в пространстве не имеет никакого значения для решаемой задачи (не входят в выражения для напряжений и токов ввиду квазистационарности полей).

При последовательном соединении через все элементы течет одинаковый ток, при параллельном — все элементы находятся под одинаковым напряжением.



Планарная цепь - провода нигде не перекрещиваются.
Непланарная цепь - провода перекрещиваются.

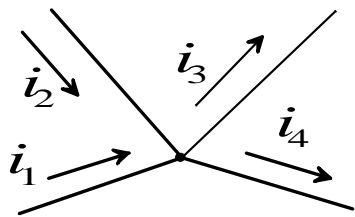
Узел — точка, где соединяются провода от трех и большего числа элементов, Ветвь — путь между двумя смежными узлами, проходящий через один или несколько последовательно соединенных элементов, Контур — любой замкнутый путь, проходящий по ветвям (не более одного раза по каждой).



Пример: 4 узла (a, b, c, d), и 7 ветвей
 Общий случай: p ветвей и q узлов
 Число контуров $s = p - q + 1$.

1.7 Законы Кирхгофа

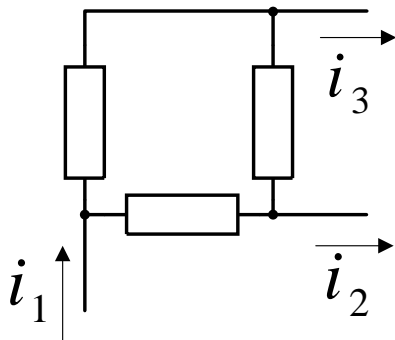
Первый закон Кирхгофа (вытекает из равенства нулю полного тока через замкнутую поверхность, окружающую узел): алгебраическая сумма токов, входящих в любой узел, равна нулю: $\sum_{(m)} i_m = 0$, i_m - ток m -ой ветви.



$$i_3 + i_4 - i_1 - i_2 = 0$$

Вытекающим токам удобнее присваивать знак «минус»

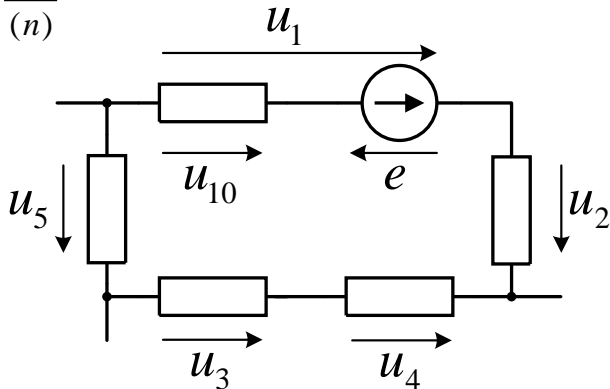
Обобщение: Для любой замкнутой поверхности, охватывающей любую часть схемы, алгебраическая сумма втекающих токов, равна нулю.



$$i_3 + i_2 - i_1 = 0$$

Второй закон Кирхгофа: в любом замкнутом контуре алгебраическая сумма напряжений на всех ветвях равна нулю:

$$\sum_{(n)} u_n = 0$$



Пример:

$$(u_{10} - e) + u_2 + (-u_4 - u_3) - u_5 = 0$$

$$(u_{10} - e) = u_1$$

Второй закон Кирхгофа вытекает из равенства нулю магнитного потока через контур, поскольку путь контура проходит только через внешние зажимы элементов, а магнитные поля считаются сосредоточенными внутри индуктивных элементов.

Кол-во независимых уравнений по 1-му закону Кирхгофа: $q-1$

По 2-му: $s=p-q+1$,

Итого: $(q-1)+p-q+1=p$

Для каждой ветви можем написать соотношение между током и напряжением, вытекающее из свойств элементов, содержащихся в этой ветви – это еще p – уравнений. Всего имеем $2p$ уравнений, Количество неизвестных тоже $2p$ (токи и напряжения ветвей).

Если в каких либо ветвях есть источники тока, то в этих ветвях значения токов равно токам источников. Количество уравнений по 2-му закону Кирхгофа сокращается на число источников тока.

Для полного описания процессов в цепи достаточно уравнений, которые получаются из законов Кирхгофа и из соотношений связи между током и напряжением для каждого элемента.

Для многополюсного элемента (транзистор, трансформатор) учитываются уравнения связи между токами и напряжениями на его зажимах, а для всех участков цепи должны выполняться законы Кирхгофа.

1.8. Принцип дуальности в теории цепей.

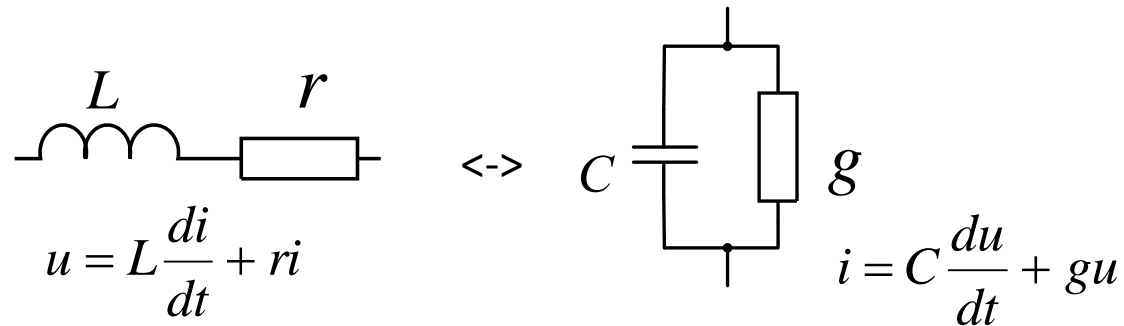
$u = R \cdot i$	$i = G \cdot u$	резистивные элементы
$u = L \frac{di}{dt}$	$i = C \frac{du}{dt}$	реактивные элементы
$u = e - R_{\Gamma} i$	$i = i_{\Gamma} - G_{\Gamma} u$	источники
$\sum u = 0$ (контур)	$\sum i = 0$ (узел)	законы Кирхгофа

Соотношения переходят друг в друга, если одновременно поменять местами $u \leftrightarrow i$, $e \leftrightarrow i_{\Gamma}$, $R \leftrightarrow G$, $L \leftrightarrow C$

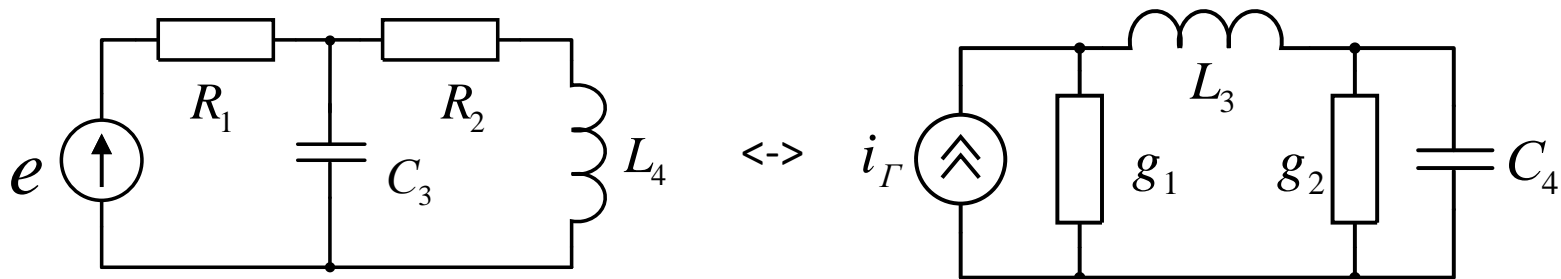
Отмеченное соответствие называется дуальностью (перестановочной двойственностью).

Законы цепей подчиняются принципу дуальности: Каждый закон теории цепей обладает своим дуальным аналогом, который также является законом теории цепей.

Для каждой цепи можно найти ее дуальный аналог, т.е. такую цепь, уравнения которой получаются путем дуальной замены величин в исходной цепи. При этом токам в первой цепи, которые в каждом узле подчиняются 1-му закону Кирхгофа, соответствуют напряжения во второй цепи, подчиняющиеся для каждого контура 2-му закону Кирхгофа, и наоборот. В частности, последовательному соединению элементов в исходной цепи соответствует параллельное соединение в дуальной цепи, и наоборот.



Пример:



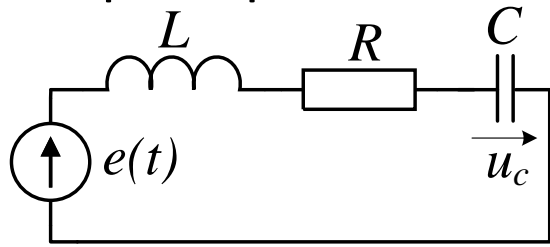
1.9. Уравнения, описывающие процессы в электрических цепях. Принцип суперпозиции и область его применимости.

1. Задачи анализа: отыскание токов и напряжений в цепи, возникающих под действием заданных источников. Задача анализа всегда имеет единственное решение.

Задача синтеза — построить цепь, которая обладала бы заранее заданными свойствами. При строгой постановке задача синтеза может вообще не иметь решения, а если решение и есть, то оно не обязательно единственное.

2. Если известна схема, то мы можем для нее написать уравнения по 1-му и 2-му законам Кирхгофа, а также уравнения связи между напряжением и током в каждом элементе. Число полученных при этом независимых уравнений равно числу неизвестных токов и напряжений, входящих в уравнения.

Пример:



$$\left. \begin{aligned} L \frac{di}{dt} + Ri + u_c &= e(t) \\ i &= C \frac{du_c}{dt} \end{aligned} \right\} LC \frac{d^2 u_c}{dt^2} + RC \frac{du_c}{dt} + u_c = e(t)$$

В общем случае для цепи с m неизвестными токами и напряжениями можно записать систему m дифференциальных уравнений 1-го порядка, которая может быть сведена к дифференциальному уравнению порядка $n \leq m$ (поскольку некоторые неизвестные могут не входить под знак d/dt):

$$a_n \frac{d^n s}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} s}{dt^{n-1}} + \dots + a_1 \frac{ds}{dt} + a_0 s = f(t) \quad (*)$$

$s(t)$ - искомая функция - ток или напряжение какой-либо ветви

$f(t)$ - функция, в которую входят все $e(t)$ и $i_T(t)$ (известны)

a_n, \dots, a_0 - коэффициенты, в которые входят параметры цепи (R, L, C)

Если заданы токи во всех индуктивностях и напряжения на всех емкостях в начальный момент времени $t=0$, решение уравнения существует и единственно.

С физической точки зрения это означает, что мы можем однозначно предсказать все процессы в цепи, если известны действующие на нее внешние силы $e(t)$, $i(t)$, а также значения $i(0)$, $u(0)$, которые определяют начальный запас энергии в цепи.

Все цепи с точки зрения колебательных процессов в них, разделяются на три класса: **линейные, нелинейные и параметрические**.

3. Уравнения, выражающие законы Кирхгофа всегда являются **линейными**, а уравнения связи между u и i в элементах цепи могут быть и нелинейными.

В общем случае:

$$u_R(t) = u[i(t)] = R(i)i, \quad \text{где } R(i) = \frac{u(i)}{i}$$

($u(i)$ - Вольт-амперная характеристика)

$$u_L(t) = \frac{d\psi}{dt} = L(i) \frac{di}{dt}, \quad \text{где } L(i) = \frac{d\psi}{di}$$

$$i_c(t) = \frac{dQ(t)}{dt} = \frac{dQ}{du} \frac{du}{dt} = C(u) \frac{du}{dt}, \quad \text{где } C(u) = \frac{dQ}{du}.$$

Если $u(i)$, $Q(u)$, $\psi(i)$ — линейные функции, то R , L , C — постоянные величины, следовательно в уравнении (*) все коэффициенты — постоянные, не зависящие от u , i . Цепь, процессы в которой описываются **линейными дифференциальными уравнениями**, называется **линейной**.

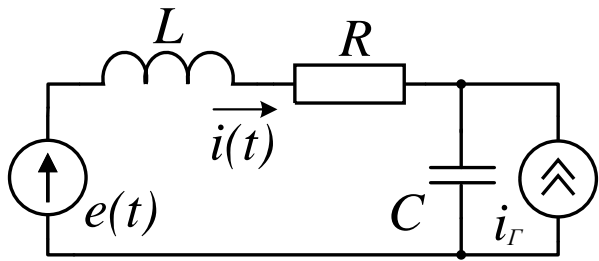
В противном случае цепь считается **нелинейной**. Для нее коэффициенты a_n, \dots, a_0 зависят от токов и напряжений, уравнение (*) является нелинейным.

Важный частный случай нелинейных цепей – **параметрические**: внешнее воздействие $f(t)$ является суммой двух колебаний $f(t)=f_1(t)+f_2(t)$, причем $|f_1| \ll |f_2|$. Тогда можно положить, что $s(t)=s_1(t)+s_2(t)$, где $s_2(t)$ — реакция на $f_2(t)$ при $f_1(t)=0$, причем $|s_1| \ll |s_2|$. Если пренебречь величинами s_1^2, s_1^3, \dots по сравнению с s_1 , то из (*) получится для s_1 линейное дифференциальное уравнение, его коэффициенты не зависят от s_1 , но будут зависеть от t (через $s_2(t)$). Это уравнение описывает линейную (для s_1 !) цепь, параметры которой меняются со временем под действием $f_2(t)$.

4. Принцип суперпозиции (выполняется только для линейных цепей): реакция линейной цепи на сумму двух (или нескольких) воздействий равна сумме реакций на каждое воздействие в отдельности.

$s_1(t)$ решение (*) при $f(t)=f_1(t)$ } $s_1(t)+s_2(t)$ решение (*), при $f_1(t)+f_2(t)$
 $s_2(t)$ решение (*) при $f(t)=f_2(t)$ } при $A f_1(t)$ решение (*) есть $A s_1(t)$

Пример:



$$L \frac{di}{dt} + Ri + u_C = e, \quad i = C \frac{du_C}{dt} - i_r;$$

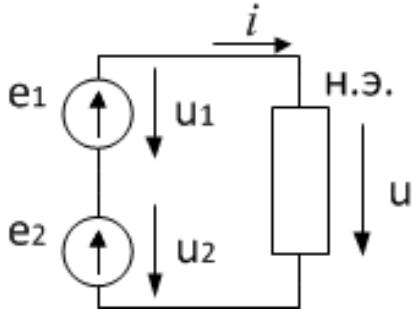
$$LC \frac{d^2 u_C}{dt^2} + RC \frac{du_C}{dt} + u_C = e + Ri_r + L \frac{di_r}{dt}.$$

По принципу суперпозиции:

1. $i_r=0$ (размыкаем i_r) \rightarrow решение $u_{C1}(t)$
2. $e=0$ (замыкаем e) \rightarrow решение $u_{C2}(t)$
3. Складываем: $u_C(t) = u_{C1}(t) + u_{C2}(t)$

Принцип суперпозиции справедлив и для параметрических цепей. Линейные цепи с постоянными параметрами отличаются дополнительно еще тем, что если $s(t)$ есть отклик на $f(t)$, то откликом на $f(t+\tau)$ будет $s(t+\tau)$ ($\tau=\text{const}$), то есть инвариантностью по отношению к произвольному сдвигу во времени. Параметрические цепи данным свойством не обладают.

Нелинейные цепи не подчиняются принципу суперпозиции.



$$u = u_1 + u_2$$

$$i = au + bu^2 \quad - \text{квадратичная ВАХ}$$

$$i = a(u_1 + u_2) + b(u_1 + u_2)^2 = au_1 + bu_1^2 + au_2 + bu_2^2 + 2bu_1u_2 \neq i_1 + i_2$$

По принципу суперпозиции:

$$i_1 = au_1 + bu_1^2$$

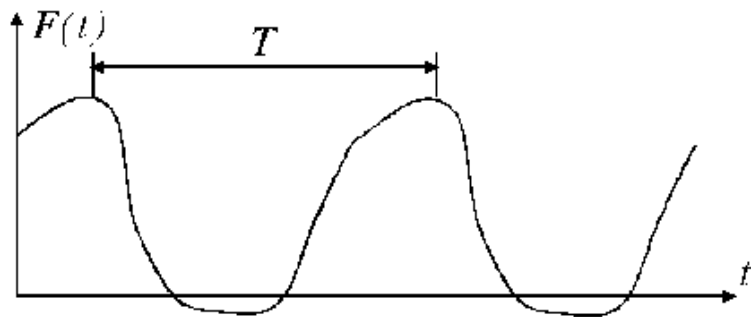
$$i_2 = au_2 + bu_2^2$$

$$i = i_1 + i_2 = au_1 + bu_1^2 + au_2 + bu_2^2$$

- ответ неверный

2. Гармонические колебания в линейных электрических цепях

2.1. Основные характеристики гармонических колебаний



Периодический процесс — значения изменяющейся величины повторяются через равные промежутки времени.

$$F(t+T)=F(t)$$

T — период, $f=1/T$ — частота колебаний, размерность $[f]=\Gamma\mathcal{U}=c^{-1}$

Гармоническое колебание: $a(t)=A_m \cos(\omega t+\varphi)=A_m \sin(\omega t+\varphi_0)$.

A_m — амплитуда, $\omega t+\varphi$ — фаза колебания в момент t ,

φ — начальная фаза, ω — угловая (круговая) частота.

$\omega T=2\pi \rightarrow \omega=2\pi/T=2\pi f$. Размерность $[\omega]=\text{рад/сек}$

Разность фаз двух колебаний с одинаковой частотой:

$$\varphi_{12} = \omega t + \varphi_1 - (\omega t + \varphi_2) = \varphi_1 - \varphi_2 = \text{const}(t)$$

Характеристики периодического и гармонического колебаний.

Среднее значение (постоянная составляющая):

$$a_{cp} = \frac{1}{T} \int_{t_1}^{T+t_1} a(t) dt = \frac{1}{T} \int_{(T)} a(t) dt \quad \text{Для гармонического колебания: } a_{cp} = 0$$

Средневыпрямленное значение $|a|_{cp} = \frac{1}{T} \int_{(T)} |a(t)| dt$

Для гармонических колебаний :

$$|a|_{cp} = \frac{2}{T} A_m \int_0^{T/2} \sin \omega t dt = -\frac{2A_m}{\omega T} \cos(\omega t) \Big|_0^{\pi} = \frac{A_m}{\pi} (-\cos \pi + \cos 0) = \frac{2}{\pi} A_m$$

Действующее (среднеквадратичное) значение:

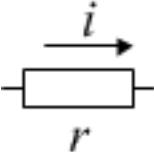
$$A_{\partial} = \sqrt{(a^2)_{cp}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{(T)} a^2(t) dt}$$

Для гармонического колебания:

$$A_{\partial}^2 = \frac{A_m^2}{T} \int_{(T)} \cos^2 \omega t dt = \frac{A_m^2}{T} \int_{(T)} \frac{1 + \cos(2\omega t)}{2} dt = \frac{A_m^2}{2}, \quad A_{\partial} = \frac{A_m}{\sqrt{2}}$$

Любой переменный ток $i(t)$ нагревает сопротивление так же, как постоянный ток величиной I_{∂} .

Протекание гармонического тока через идеальные пассивные элементы:

Сопротивление:  $i = I_m \cos(\omega t + \varphi)$
 $u = ri = rI_m \cos(\omega t + \varphi) \rightarrow U_m = rI_m, \Delta\varphi = 0$

Мгновенная мощность:

$$p = U_m I_m \cos^2(\omega t + \varphi) = \frac{U_m I_m}{2} [1 + \cos 2(\omega t + \varphi)]$$

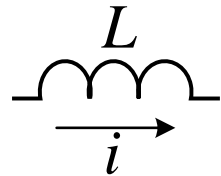
Используем соотношение: $\cos^2 \alpha = \frac{1 + \cos 2\alpha}{2}$

Мгновенная мощность меняется в пределах: $0 \leq p \leq U_m I_m$
 $p \geq 0$

Средняя мощность

$$P = p_{cp} = \frac{1}{2} U_m I_m = U_{\partial} I_{\partial} = I_{\partial}^2 r$$

ИНДУКТИВНОСТЬ


$$i = I_m \cos \omega t$$

$$u = L \frac{di}{dt} = -\omega L I_m \sin \omega t = \omega L I_m \cos(\omega t + \frac{\pi}{2})$$

Напряжение на индуктивности опережает по фазе ток на $\pi/2$.

$$U_m = \omega L I_m \quad x_L = \omega L - \text{индуктивное сопротивление}$$

Мгновенная мощность:
$$p = -U_m I_m \cos \omega t \sin \omega t = -U_\partial I_\partial \sin 2\omega t$$

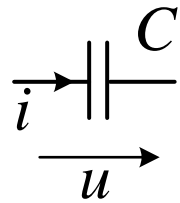
Используем соотношение:
$$\sin 2\alpha = 2 \sin \alpha \cdot \cos \alpha$$

Мгновенная мощность меняется в пределах:
$$-U_\partial I_\partial \leq p \leq U_\partial I_\partial$$

Энергия в течение некоторого времени запасается в индуктивности ($p > 0$), а затем отдается в цепь ($p < 0$). Происходит обмен энергией между индуктивностью и остальной цепью.

Средняя мощность:
$$P_{cp} = 0$$

Емкость



$$u = U_m \sin \omega t$$

$$i = C \frac{du}{dt} = \omega C U_m \cos(\omega t) = \omega C U_m \sin\left(\omega t + \frac{\pi}{2}\right)$$

Напряжение на емкости отстает по фазе от тока на $\pi/2$

$$I_m = \omega C U_m \quad U_m = \frac{1}{\omega C} I_m \quad |x_c| = \frac{1}{\omega C} \quad - \quad \text{модуль емкостного сопротивления}$$

Мгновенная мощность: $p = U_m I_m \sin(\omega t) \cdot \cos(\omega t) = U_\partial I_\partial \sin(2\omega t)$

Мгновенная мощность меняется в пределах: $-U_\partial I_\partial \leq p \leq U_\partial I_\partial$

Энергия в течение некоторого времени запасается в емкости ($p > 0$), а затем отдается в цепь ($p < 0$). Происходит обмен энергией между индуктивностью и остальной цепью.

Средняя мощность: $P_{cp} = 0$