

## Лекция 2

### О дуальности (двойственности) схем и уравнений электрических цепей.

В теории электрических цепей важным значением обладает понятие дуальности схем, уравнений, параметров, физических величин. Подробнее это понятие будет рассмотрено в дальнейшем. Здесь рассмотрим с ним не примеры.

#### Пример 1

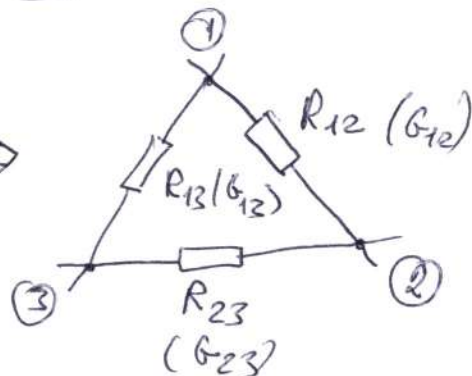
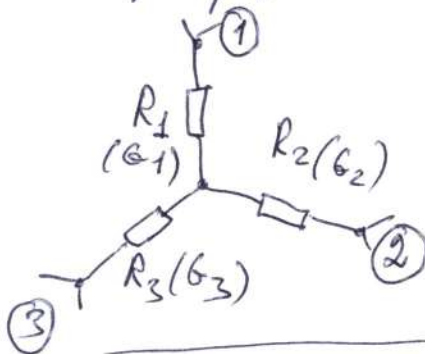
Первый закон Кирхгофа Второй закон Кирхгофа

$$\sum i_j = 0 \quad \rightarrow \quad \sum u_j = 0$$

Заменяя узлы и токи на контуры и напряжения переходим от уравнений 1-го закона ко 2-му, и уравнения 2-го закона.

#### Пример 2

Преобразование  $Y \rightarrow \Delta$



$$(*) \quad R_{12} = R_1 + R_2 + \frac{R_1 R_2}{R_3}$$

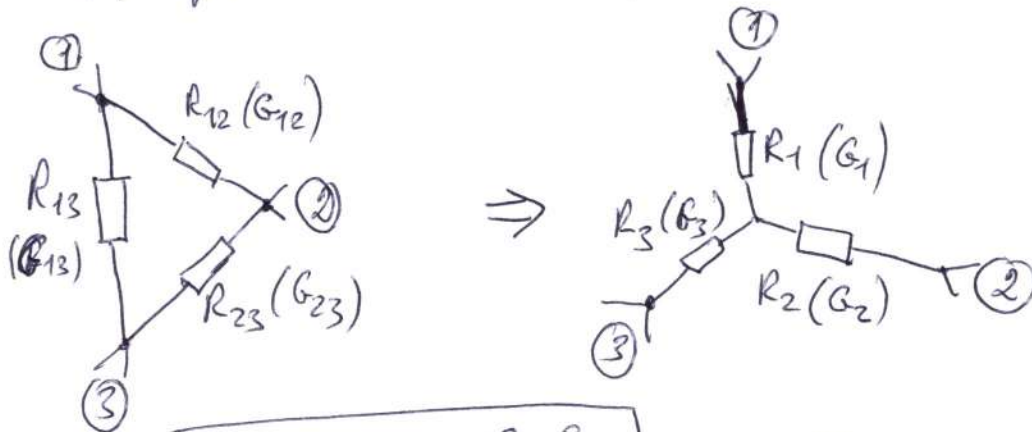
$$(**) \quad G_{12} = \frac{G_1 \cdot G_2}{\Delta}$$

где  $\Delta = G_1 + G_2 + G_3$

Выражения для  $R_{23} (G_{23})$  и  $R_{13} (G_{13})$  получаются из выражений (\*) и (\*\*) с помощью круговой перестановки индексов

Замечание. Если  $R_1 = R_2 = R_3$ , то  $R_{12} = R_{23} = R_{13} = \frac{1}{3}R$

Преобразование  $\Delta \rightarrow Y$



$$(***) \quad G_1 = G_{12} + G_{13} + \frac{G_{12} G_{13}}{G_{23}}$$

$$(***) \quad R_1 = \frac{R_{12} \cdot R_{13}}{\Delta}$$

где  $\Delta = R_{12} + R_{23} + R_{13}$

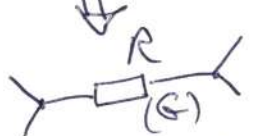
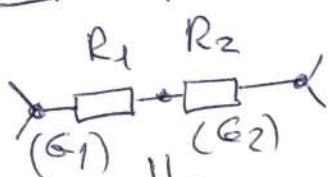
Дуэтом выписываем

(\*) и (\*\*),

(\*\*) и (\*\*\*)

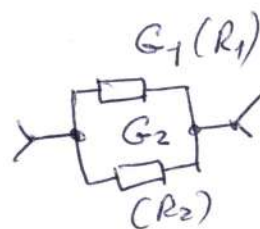
Замечание. Если  $R_{12} = R_{23} = R_{13} = R$ , то  $R_1 = \frac{R}{3}$

Пример 3



$$R = R_1 + R_2$$

$$(G = \frac{G_1 \cdot G_2}{G_1 + G_2})$$



$$G = G_1 + G_2$$

$$(R = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2})$$

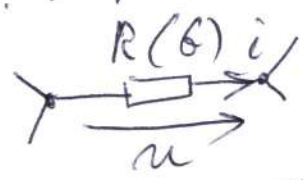
Заметив, что параллельное соединение резистивных элементов на параллельное, а последовательное на последовательное получим дуэтом формулы преобразования параметров соединений.

В дальнейшем многие понятия, принятые, свойства теории электротехники давал в дуальных (двойственных) формулировках

Мгновенная мощность элементов электрической цепи.

$P = u \cdot i$  - мгновенная мощность. Единица мощности - ватт.  $[P] = \text{Вт}$ . Кратная единица:  $1 \text{ кВт} = 10^3 \text{ Вт}$

1. Мощность потребления (мощность резистивного элемента)



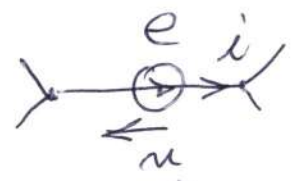
$$P = u \cdot i$$

$$P = \underbrace{(Ri)}_u \cdot i = Ri^2 \geq 0$$

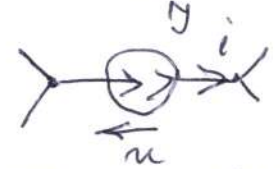
$$P = u \cdot \underbrace{(Gu)}_i = Gu^2 \geq 0$$

Дважды формулировка

2. Мощность генерации



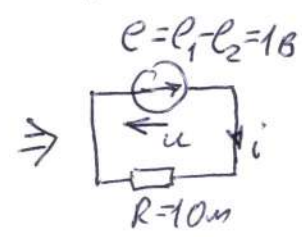
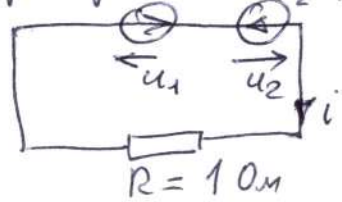
$$P = u \cdot i = e \cdot i \text{ - мощность источника ЭДС}$$



$$P = u \cdot i = J \cdot u \text{ - мощность источника тока}$$

Источники рассчитаны на выработку энергии ( $P > 0$ ), но при неправильном включении они могут и потреблять ее (т.е. может быть  $P < 0$ ).

Пример  $e_1 = 2 \text{ В}$   $e_2 = 1 \text{ В}$



$$i = \frac{u}{R} = \frac{e_1 - e_2}{R} = 1 \text{ А}$$

$$P_1 = u_1 \cdot i = 2 \text{ Вт}, P_1 > 0$$

$$P_2 = u_2 \cdot i = u_2 \cdot (-i) = -1 \text{ Вт}$$

$P_2 < 0$



Если мощность генерации и сопротивление отрицательны, то это означает, что он не генерирует, а потребляет энергию.

### 3. Мощность реактивных элементов



$$P_L = u \cdot i = \left( L \frac{di}{dt} \right) \cdot i \geq 0$$



$$P_C = u \cdot i = u \cdot \left( C \frac{du}{dt} \right) \geq 0$$

Для переменных токов и напряжений ( $u = \sin \omega t$ ,  $i = \sin \omega t$ ) эти мощности могут быть как положительными, так и отрицательными, а могут быть и затухающими.

### Фундаментальная система уравнений энергетической цепи.

Пусть цепь (схема) содержит  $p$ -элементов (ветей) и  $q$ -узлов.

Тогда по 1-му закону Кирхгофа можно составить  $(q-1)$ -независимое уравнение, а по второму закону Кирхгофа  $p - (q-1) = p - q + 1$  независимое уравнение.

Т.е. все по законам Кирхгофа можно составить  $p$  независимых уравнений.

Для  $p$  элементов (ветей) можно составить  $p$  компонентных уравнений.

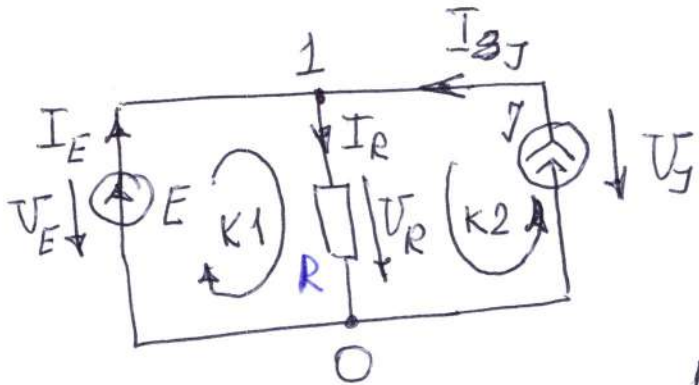
Т.о. по законам Кирхгофа и компонентным уравнениям можно составить систему из  $2p$  независимых уравнений для определения  $2p$  неизвестных.

токов и напряжений ветвей схемы.

Административную систему уравнений называют фундаментальной системой уравнений эквивалентной цепи (схемы).

Пример.

В схеме два узла (0 и 1) →



$q = 2$  и т.н.

ветей с токами  $I_E, I_R, I_J$ , т.е.  $p = 3$ . Незвестными являются шесть величин — три тока и три напряжения  $I_E, I_R, I_J$  и три напряжения  $V_E, V_R$  и  $V_J$ . Незвестными считаются параметры  $E, R, J$ .

По первому закону Кирхгофа можно составить  $q - 1 = 1$  уравнение

$$I_R - I_E - I_J = 0 \quad (1)$$

(составлено для узла 1), а по второму закону Кирхгофа  $p - q + 1 = 2$  уравнений

$$V_R - V_E = 0 \quad \text{и} \quad V_J - V_R = 0 \quad (2)$$

(составлены для контуров  $K1$  и  $K2$ ). Для  $p = 3$  ветвей (элементов можно считать)  $p = 3$  контурных уравнений

$$V_E = E, \quad I_J = J, \quad V_R = R I_R \quad (3)$$

Система из 6 уравнений (1), (2), (3) есть фундаментальная система уравнений рассматриваемой схемы. Ее решение дает все 6 неизвестных токов и напряжений.



(6)

## Цепи постоянного тока.

Цепи с постоянными (не изменяющимися во времени) токами, напряжениями, ЭДС называют цепями постоянного тока. Соответствующие физические величины обозначаются в них большими буквами

$$i = I = \text{const}, u = U = \text{const}, e = E = \text{const}$$

При  $i_L = \text{const}$  напряжение индуктивного элемента

$$u_L = L \frac{di_L}{dt} = L \frac{dI_L}{dt} = 0$$

и в схеме он заменится замкнутым ветвью

$$a \xrightarrow[u_L]{} b \xrightarrow[i_L]{} c \Rightarrow a \xrightarrow[\vec{U}_L=0]{} c \Rightarrow a \times b$$

При  $i_C = \text{const}$  ~~напряжение~~<sup>ток</sup> ёмкостного элемента

$$i_C = C \frac{du_C}{dt} = C \frac{dU_C}{dt} = 0$$

и в схеме он представляется разрывом ветви

$$a \xrightarrow[\vec{U}_C]{} b \xrightarrow[i_C]{} c \Rightarrow a \xrightarrow[\vec{U}_C=0]{} c \Rightarrow a \xrightarrow[\vec{U}_C]{} c$$

Т.о. схема цепи постоянного тока — это резистивная, т.е. состоящая только из известных resistances и резистивных элементов.

## Баланс мощностей в цепи постоянного тока

$$\Sigma P_{\text{ген}} = \Sigma P_{\text{пот}}$$

Суммарная мощность генерации источников равна суммарной мощности потребления в резистивных элементах.  
Доказательство будет дано ниже.

# Применение Теории цепей электрического тока

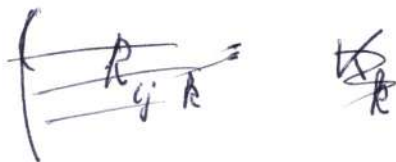
## 1. Применение принципа

Ток в любой ветви  $k$  (напряжения между двумя подобными узлами  $i$  и  $j$ ) цепи равен (равно) сумме токов (напряжений), обусловленных действием каждого из источников ЭДС  $E_1, E_2, \dots, E_m$  и токов  $J_1, J_2, \dots, J_n$  в отдельных

$$I_k = \sum_{k=1}^m G_{hk} E_k + \sum_{k=1}^n K_{hk}^I J_k,$$

$$(U_{ij} = \sum_{k=1}^m K_{ij}^U E_k + \sum_{k=1}^n R_{ij} J_k)$$

где  $G_{hk} = \begin{cases} \text{входное проводимость ветви } k, \text{ при } k=h; \\ \text{взаимная проводимость ветвей } h \text{ и } k, \text{ при } k \neq h. \end{cases}$



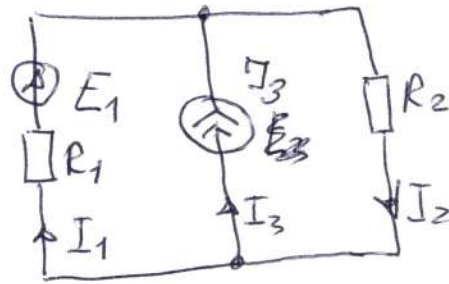
$K_{hk}^I$  - коэффициент передачи по току между ветвями  $h$  и  $k$

$R_{ij} = \begin{cases} \text{входное сопротивление ветви } h, \text{ если } i=j \text{ её узлы;} \\ \text{взаимное сопротивление между узлами } i \text{ и } j \text{ и ветвью } k, \\ \text{если ветвь } k \text{ не ~~соединяет~~ узлы } i \text{ и } j. \end{cases}$

$K_{ij}^U$  - коэффициент передачи ~~между узлами~~ по напряжению между узлами  $i, j$  и ветвью  $k$ .

8

## Пример



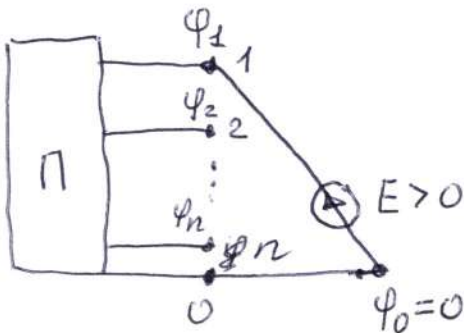
$$I_1 = I_1^{E_1} + I_1^{I_3}$$

где  $I_1^{E_1}$  ток обусловленный действием

только источника  $\mathcal{E}$  ЭДС ( $I_3=0$ ), а  $I_1^{I_3}$  ток обусловленный действием только источника тока ( $E_1=0$ ).

$$I_1 = G_{11} E_1 + K_{13}^I I_3, \text{ где } G_{11} = \frac{E_1}{R_1 + R_2} - \text{входная проводимость ветви 1, а } K_{13}^I = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} - \text{коэффициент передачи по току между ветвями 1 и 3.}$$

## ② Принцип суперпозиции



$\Pi$  - центр без источников

Если  $\phi_1 = E > 0$ , а  $\phi_0 = 0$ , то

$$0 < \phi_j < E, \quad j = 2, 3, \dots, n$$

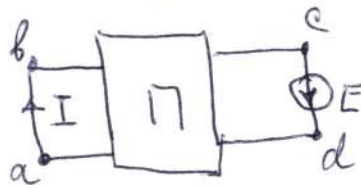
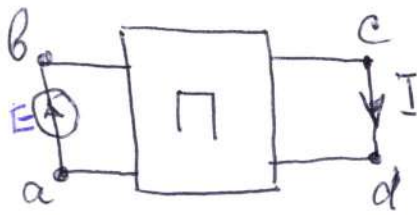
Доказательство. Пусть  $\phi_j > \phi_1$

и потенциал узла  $j$  самый большой. Тогда ток во всех ветвях связанных с узлом  $j$  будет направлен от него, что невозможно, т.е. при этом будет нарушаться первый закон Кирхгофа.

Факт  $\phi_j < 0$  докажется аналогично.



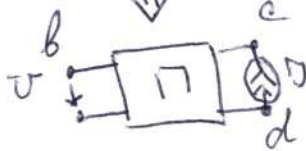
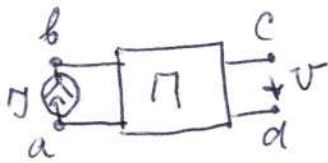
### ③ Принцип взаимности.



Если источник ЭДС, включённый в одну ветвь, вызовет в другой ветви ток  $I$ , то этот же источник  $E$ , включённый во вторую ветвь вызовет в первой ветви такой же ток  $I$  (при совпадении направлений включения ЭДС и тока).

Доказательство м.б. основано на симметрии ~~матрицы~~ матрицы проводимостей (см. ниже).

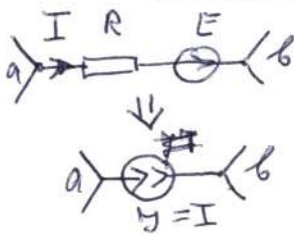
#### Взаимность и дуальное формулирование



Если источник тока  $I$  включён между узлами  $a$  и  $b$  вызовет между узлами  $c$  и  $d$  напряжение  $U$ , то источник тока  $I$ , включённый между узлами  $c$  и  $d$ , вызовет между узлами  $a$  и  $b$  напряжение  $U$ .

Доказательство м.б. основано на симметрии матрицы узловых проводимостей (см. ниже).

### ④ Принцип (Тирелла) эквивалентности.



Если ток  $I$  в некоторой ветви цепи известен, то эту ветвь можно заменить ветвью с известным током  $I = I$ . Ток и напряжение в остальных ветвях при этом не изменятся.

Другое (дуальное) формулирование принципа: если напряжение  $U$  между узлами  $i$  и  $j$  цепи известно, то между этими узлами можно включить источник ЭДС  $E = U$  (см. рис.). Ток и напряжение в остальных ветвях цепи не изменятся.

Доказательство основывается на неизменности уравнений, описывающих остальную часть цепи.



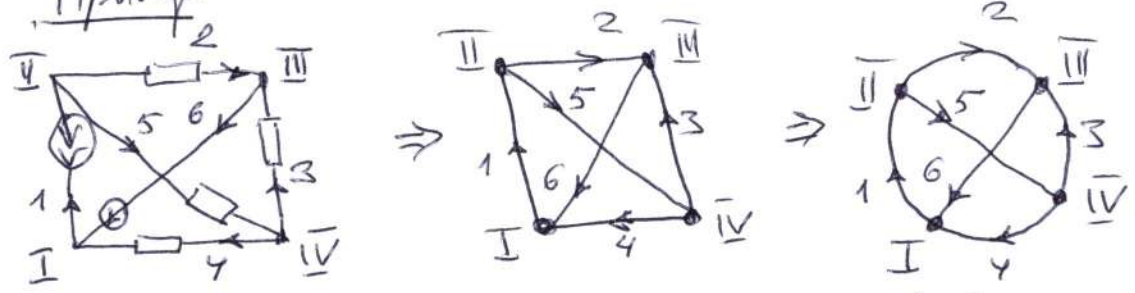
# Топологические понятия и матрицы

Граф - математическая конструкция, состоящая из двух множеств: множества узлов (вершин) и множества ребер (рёбер). При этом каждому ребру ~~поставлен~~ <sup>присвоен</sup> индекс (принадлежит) два узла.

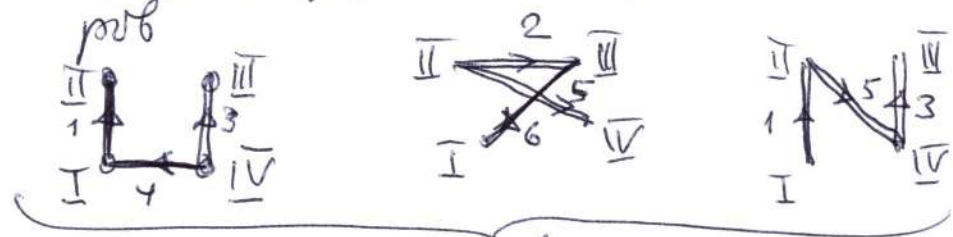
Если у ребра задано направление (от одного её узла к другому), то граф называется ориентированным (направленным), а если каждому ребру соответствует некоторое число (вес), то он взвешенный.

Каждое схематическое м.д. составляет граф.

Пример



Ребра графа Дерево графа - совокупность ребер графа, соединяющих все его узлы, но не образующая контура



Ребра дерева линейно независимы и образуют исчерпывающую или зависимую систему.

Дерево

Ребра графа не вошедшие в дерево называются хордами или связями.

Повторяю, мы задаем топологию цепи, если зададим её схему или граф. При задании топологии важны и нумерация ребер и узлов. Обычно узлы нумеруются последовательным рядом 0, 1, 2, ..., а ветви рядом 1, 2, 3, ...

Для графов можно ввести основные три матрицы (топологические матрицы):

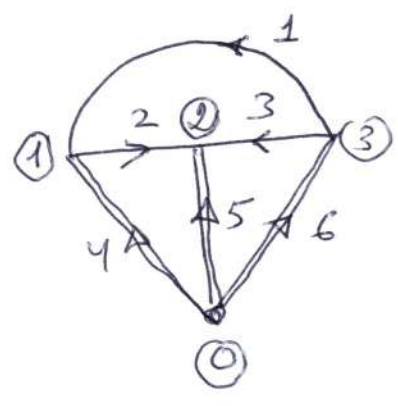
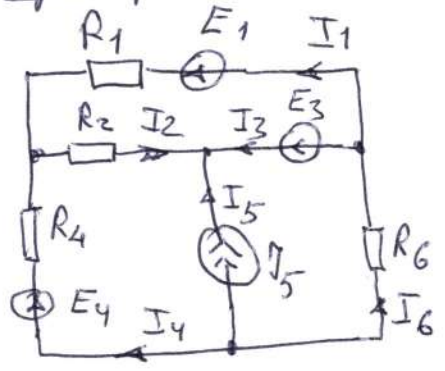


- матрицу соединений (инцидентности)  $A$ ;
- контурную (цикломатическую) матрицу  $B$ ;
- матрицу разрезов (сечений)  $Q$ .

Пусть  $g$  ориентированный граф имеет  $n$ -вершин и  $m+1$  узел, тогда элемент  $A_{ij}$  матрицы  $A = \{A_{ij}\}_{m,n}$

$$A_{ij} = \begin{cases} 1, \text{ если ветвь } j \text{ входит в узел } i; \\ -1, \text{ если ветвь } j \text{ выходит из узла } i; \\ 0, \text{ если ветвь } j \text{ не соединена с узлом } i. \end{cases}$$

Пример



1. Матрица соединений

		ветви					
		схема					
		1	2	3	4	5	6
узлы	①	-1	1		-1		
	②		-1	-1		-1	
	③	1		1			-1

$m = 3$  строк  
 $n = 6$  столбцов  $A_g$

$A_x$  — подматрица хорд,  $A_g$  — подматрица деревьев  
Если добавить ещё одну строку, соответствующую узлу 0,  
получится расширенная матрица соединений:  
 $[0 \mid 0 \mid 0 \mid -1 \mid -1 \mid -1]$ ,  
Заметим, что эту строку можно получить произведением  
на 3 строки матрицы  $A$ .



(12)

Уравнения первого закона Кирхгофа в матричном виде

$$A \cdot I = 0, \quad I = [I_1 | I_2 | I_3 | I_4 | I_5 | I_6]^t$$

Эту систему разделяем на две

$$\left[ A_x | A_g \right] \begin{bmatrix} I_x \\ I_g \end{bmatrix} = 0, \quad I_x = \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix}, \quad I_g = \begin{bmatrix} I_4 \\ I_5 \\ I_6 \end{bmatrix}$$

или как

$$A_x I_x = -A_g I_g = I_g \quad \text{— т.о. ток ветвей дерева } I_g \text{ выражается через ток хорд}$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & -1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_{A_x} \underbrace{\begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \end{bmatrix}}_{I_x} = \underbrace{\begin{bmatrix} I_4 \\ I_5 \\ I_6 \end{bmatrix}}_{I_g} \Rightarrow \begin{aligned} I_4 &= -I_1 + I_2; \\ I_5 &= -I_2 - I_3; \\ I_6 &= I_1 + I_3. \end{aligned}$$

(см. схему)

2. Матрица инцидентности (инцидентная матрица)

$$B = \{B_{ij}\}_{n-m, n}$$

$$B_{ij} = \begin{cases} 1, & \text{если ветвь } j \text{ входит в контур } i \text{ и её направление совпадает с направлением обхода } i; \\ -1, & \text{если ветвь } j \text{ входит в контур } i, \text{ но её направление противоположно направлению обхода } i; \\ 0, & \text{если ветвь } j \text{ не входит в контур } i \end{cases}$$

$$B = \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 & 5 & 6 \\ \textcircled{1} & 1 & 0 & -1 & 0 & 1 \\ \textcircled{2} & 0 & 1 & 1 & -1 & 0 \\ & 0 & 0 & 1 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{matrix} \text{контур} \\ 1 \\ 2 \\ 3 \end{matrix} \Rightarrow B = \left[ B_x | B_g \right]$$

хорды      ветви дерева

$$B \cdot U^B = 0 \quad U^B = [U_1 | U_2 | U_3 | U_4 | U_5 | U_6]^t$$

Записываем второй закон Кирхгофа в матричной форме

Здесь  $n-m=3$  - число независимых контуров, т.е. число независимых уравнений, составленных по второму закону Кирхгофа

$$B \cdot U^B = \begin{array}{|c|c|c|} \hline \cancel{U_1} & \cancel{U_4} & +U_6 \\ \hline U_2 & +U_4 & -U_5 \\ \hline U_3 & & \\ \hline \end{array} \quad U_1 - U_4 + U_6 =$$

$$B \cdot U^B; \Rightarrow \begin{cases} U_1 - U_4 + U_6 = 0; \\ U_2 + U_4 - U_5 = 0; \\ U_3 - U_5 + U_6 = 0. \end{cases}$$

$$\underbrace{B_x U_x}_{1} = - \underbrace{B_g U_g}_{\Rightarrow U_x = -B_g U_g}$$

т.е. зная напряжения ветвей можно найти напряжения контуров.

$$\begin{cases} U_1 = U_4 - U_6; \\ U_2 = -U_4 + U_5; \\ U_3 = U_5 - U_6 \end{cases}$$

Пусть  $\varphi_1, \varphi_2, \dots, \varphi_m$  - потенциалы узлов относительно узла 0 (узловые потенциалы).

$$\varphi_1 = U_{10}, \varphi_2 = U_{20} \dots$$

Тогда

$$U^B = A^T \varphi$$

, т.е. напряжения всех ветвей можно выразить через потенциалы узлов

Для нашего примера

$$\begin{array}{|c|} \hline U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ U_4 \\ U_5 \\ U_6 \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|c|c|c|c|} \hline & \textcircled{1} & \textcircled{2} & \textcircled{3} \\ \hline 1 & -1 & & 1 \\ 2 & 1 & -1 & \\ 3 & & -1 & 1 \\ 4 & -1 & & \\ 5 & & -1 & \\ 6 & & & -1 \\ \hline \end{array} \cdot \underbrace{\begin{array}{|c|} \hline \varphi_1 \\ \varphi_2 \\ \varphi_3 \\ \hline \end{array}}_{\varphi} = \begin{array}{|c|} \hline \varphi_3 - \varphi_1 \\ \varphi_1 - \varphi_2 \\ \varphi_3 - \varphi_2 \\ -\varphi_1 \\ -\varphi_2 \\ -\varphi_3 \\ \hline \end{array}$$

$\underbrace{\quad}_{U^B} = \underbrace{\quad}_{\text{узлы}} \underbrace{\quad}_{A^T}$

Аналогично

$$\bar{I}^B = B^t I_x - \text{модуль всех строк выписывается сразу}$$

$$\bar{I}^B = B^t I_x - \text{модуль эксп.}$$

$$\begin{array}{|c|} \hline I_1 \\ \hline I_2 \\ \hline I_3 \\ \hline I_4 \\ \hline I_5 \\ \hline I_6 \\ \hline \end{array} = \begin{array}{|ccc|} \hline 1 & & \\ \hline & 1 & \\ \hline & & 1 \\ \hline -1 & 1 & \\ \hline & -1 & -1 \\ \hline 1 & & 1 \\ \hline \end{array} \cdot \underbrace{\begin{array}{|c|} \hline I_1 \\ \hline I_2 \\ \hline I_3 \\ \hline \end{array}}_{I_x} = \begin{array}{|c|} \hline I_1 \\ \hline I_2 \\ \hline I_3 \\ \hline -I_1 + I_2 \\ \hline -I_2 - I_3 \\ \hline I_1 + I_3 \\ \hline \end{array}$$

Основные свойства транспонированных матриц

$$\boxed{A \cdot B^t = 0, \quad B \cdot A^t = 0}$$