

## МЕТОД ПЕРЕМЕННЫХ СОСТОЯНИЯ

Условные обозначения:

**E** - источники напряжения **ветвей**;

**C** - емкости **ветвей**;

**r** - сопротивления **ветвей**;

**Г** - индуктивности **ветвей**;

**S** - емкости **хорд**;

**R** - сопротивления **хорд**;

**L** - индуктивности **хорд**;

**I** - источники тока **хорд**.

$\mathbf{U}_B = (U_E, U_C, U_r, U_\Gamma)^T$  - вектор напряжения **ветвей**;

$\mathbf{I}_B = (I_E, I_C, I_r, I_\Gamma)^T$  - вектор токов **ветвей**;

$\mathbf{U}_X = (U_S, U_R, U_L, U_I)^T$  - вектор напряжения **хорд**;

$\mathbf{I}_X = (I_S, I_R, I_L, I_I)^T$  - вектор токов **хорд**;

**M** - матрица контуров и сечений.

$$\mathbf{M} = \begin{pmatrix} \mathbf{M}_{SE} & \mathbf{M}_{SC} & \mathbf{M}_{Sr} & \mathbf{M}_{S\Gamma} \\ \mathbf{M}_{RE} & \mathbf{M}_{RC} & \mathbf{M}_{Rr} & \mathbf{M}_{R\Gamma} \\ \mathbf{M}_{LE} & \mathbf{M}_{LC} & \mathbf{M}_{Lr} & \mathbf{M}_{L\Gamma} \\ \mathbf{M}_{IE} & \mathbf{M}_{IC} & \mathbf{M}_{Ir} & \mathbf{M}_{I\Gamma} \end{pmatrix}; \quad (1)$$

Ур-ния контуров хорд (закон напряжений Кирхгофа - **ЗНК**) :  $\mathbf{U}_X = -\mathbf{M} \mathbf{U}_B$ , (2)

Ур-ния сечения ветвей (закон токов Кирхгофа - **ЗТК**)  $\mathbf{I}_B = \mathbf{M}^T \mathbf{I}_X$ , (3)

### Метод переменных состояния без наличия топологических вырождений

Размерности векторов  $\mathbf{U}_X, \mathbf{I}_X, \mathbf{U}_B, \mathbf{I}_B$ , а также матрицы **M** уменьшаются:

$\mathbf{U}_B = (U_E, U_C, U_r)^T$  - вектор напряжения **ветвей**;

$\mathbf{I}_B = (I_E, I_C, I_r)^T$  - вектор токов **ветвей**;

$\mathbf{U}_X = (U_R, U_L, U_I)^T$  - вектор напряжения **хорд**;

$\mathbf{I}_X = (I_R, I_L, I_I)^T$  - вектор токов **хорд**;

$$\mathbf{M} = \begin{pmatrix} \mathbf{M}_{RE} & \mathbf{M}_{RC} & \mathbf{0} \\ \mathbf{M}_{LE} & \mathbf{M}_{LC} & \mathbf{M}_{Lr} \\ \mathbf{M}_{IE} & \mathbf{M}_{IC} & \mathbf{M}_{Ir} \end{pmatrix}; \quad (1^*)$$

Уравнения (2) и (3) принимают вид:

$$U_R = -\mathbf{M}_{RE} U_E - \mathbf{M}_{RC} U_C \quad ; \quad (4)$$

$$U_L = -\mathbf{M}_{LE} U_E - \mathbf{M}_{LC} U_C - \mathbf{M}_{Lr} U_r \quad ; \quad (5)$$

$$U_I = -\mathbf{M}_{IE} U_E - \mathbf{M}_{IC} U_C - \mathbf{M}_{Ir} U_r \quad ; \quad (6)$$

$$I_E = \mathbf{M}_{RE}^T I_R + \mathbf{M}_{LE}^T I_L + \mathbf{M}_{IE}^T I_I \quad ; \quad (7)$$

$$I_C = \mathbf{M}_{RC}^T I_R + \mathbf{M}_{LC}^T I_L + \mathbf{M}_{IC}^T I_I \quad ; \quad (8)$$

$$I_r = \mathbf{M}_{Lr}^T I_L + \mathbf{M}_{Ir}^T I_I \quad ; \quad (9)$$

Компонентные уравнения:  $dI_L/dt = \mathbf{L}^{-1} U_L$ ,  $dU_C/dt = \mathbf{C}^{-1} I_C$ ,  $U_r = \mathbf{r} I_r$ ,  
 $U_R = \mathbf{R} I_R$ , где  $\mathbf{R}$ ,  $\mathbf{r}$ ,  $\mathbf{L}$ ,  $\mathbf{C}$  - диагональные матрицы.

В соответствии с уравнениями (4) и (8) имеем уравнение относительно  $U_C$ :

$$\frac{dU_C}{dt} = \mathbf{C}^{-1} I_C = \mathbf{C}^{-1} (M_{RC}^T I_R + M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I) = \mathbf{C}^{-1} (M_{RC}^T \mathbf{R}^{-1} U_R + M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I) = \mathbf{C}^{-1} (M_{RC}^T \mathbf{R}^{-1} (-M_{RE} U_E - M_{RC} U_C) + M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I); \quad (10)$$

Аналогично на основе (5) и (9) для  $I_L$  имеем:

$$\frac{dI_L}{dt} = \mathbf{L}^{-1} U_L = \mathbf{L}^{-1} (-M_{LE} U_E - M_{LC} U_C - M_{Lr} \mathbf{r} I_r) = \mathbf{L}^{-1} (-M_{LE} U_E - M_{LC} U_C - M_{Lr} \mathbf{r} (M_{Lr}^T I_L + M_{Ir}^T I_I)). \quad (11)$$

Как итог, имеем систему уравнений (10)-(11) в форме Коши относительно векторов фазовых переменных  $U_C$  и  $I_L$ .

### Метод переменных состояния при наличии топологических вырождений

Векторы токов и напряжений теперь сохраняют полный вид:  
 $\mathbf{U}_B = (U_E, U_C, U_r, U_\Gamma)^T$ ,  $\mathbf{I}_B = (I_E, I_C, I_r, I_\Gamma)^T$ ,  $\mathbf{U}_X = (U_S, U_R, U_L, U_I)^T$ ,  
 $\mathbf{I}_X = (I_S, I_R, I_L, I_I)^T$ , а к компонентным уравнениям добавляются еще два:  
 $\mathbf{I}_S = \mathbf{S} d\mathbf{U}_S/dt$ ,  $\mathbf{U}_\Gamma = \mathbf{\Gamma} d\mathbf{I}_\Gamma/dt$ . В матрице  $\mathbf{M}$  лишь три подматрицы остаются нулевыми ( $\mathbf{M}_{Sr}$ ,  $\mathbf{M}_{S\Gamma}$ ,  $\mathbf{M}_{R\Gamma}$ ). В соответствии с (1)-(3) интересные топологические уравнения принимают вид:

$$U_S = -M_{SE} U_E - M_{SC} U_C \quad ; \quad (12)$$

$$U_R = -M_{RE} U_E - M_{RC} U_C - M_{Rr} U_r \quad ; \quad (13)$$

$$U_L = -M_{LE} U_E - M_{LC} U_C - M_{Lr} U_r - M_{L\Gamma} U_\Gamma \quad ; \quad (14)$$

$$U_I = -M_{IE} U_E - M_{IC} U_C - M_{Ir} U_r - M_{I\Gamma} U_\Gamma \quad ; \quad (15)$$

$$I_E = M_{SE}^T I_S + M_{RE}^T I_R + M_{LE}^T I_L + M_{IE}^T I_I \quad ; \quad (16)$$

$$I_C = M_{SC}^T I_S + M_{RC}^T I_R + M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I \quad ; \quad (17)$$

$$I_r = M_{Rr}^T I_R + M_{Lr}^T I_L + M_{Ir}^T I_I \quad ; \quad (18)$$

$$I_\Gamma = M_{L\Gamma}^T I_L + M_{I\Gamma}^T I_I \quad . \quad (19)$$

**Последовательно** выражаем векторы  $U_r$ ,  $U_\Gamma$ ,  $I_S$  через векторы фазовых переменных  $U_C$  и  $I_L$ . При этом предварительно выражаем  $I_R$  через  $U_R$ , а затем с учетом (13) и через  $U_r$ .

1) Система для  $U_r$ :  $\mathbf{r}^{-1} U_r = I_r = M_{Rr}^T I_R + M_{Lr}^T I_L + M_{Ir}^T I_I =$   
 $= M_{Rr}^T \mathbf{R}^{-1} (-M_{RE} U_E - M_{RC} U_C - M_{Rr} U_r) + M_{Lr}^T I_L + M_{Ir}^T I_I;$   
 $[\mathbf{r}^{-1} + M_{Rr}^T \mathbf{R}^{-1} M_{Rr}] U_r = M_{Rr}^T \mathbf{R}^{-1} (-M_{RE} U_E - M_{RC} U_C) + M_{Lr}^T I_L + M_{Ir}^T I_I.$

Имеем систему линейных алгебраических уравнений на каждом шаге относительно  $U_r$  (хотя программа типа DECOMP вызывается один раз).

$$\begin{aligned} 2) \text{ Система для } U_\Gamma : \quad \Gamma^{-1} U_\Gamma &= \frac{dI_\Gamma}{dt} = M_{L\Gamma}^T \frac{dI_L}{dt} + M_{I\Gamma}^T \frac{dI_I}{dt} = \\ &= M_{L\Gamma}^T \mathbf{L}^{-1} (-M_{LE} U_E - M_{LC} U_C - M_{Lr} U_r - M_{L\Gamma} U_\Gamma) + M_{I\Gamma}^T \frac{dI_I}{dt} . \end{aligned}$$

$$[\Gamma^{-1} + M_{L\Gamma}^T \mathbf{L}^{-1} M_{L\Gamma}] U_\Gamma = M_{L\Gamma}^T \mathbf{L}^{-1} (-M_{LE} U_E - M_{LC} U_C - M_{Lr} U_r) + M_{I\Gamma}^T \frac{dI_I}{dt}$$

Опять система линейных алгебраических уравнений на каждом шаге !

$$\begin{aligned} 3) \text{ Система для } I_S : \quad \mathbf{S}^{-1} I_S &= \frac{dU_S}{dt} = -M_{SE} \frac{dU_E}{dt} - M_{SC} \frac{dU_C}{dt} = -M_{SE} \frac{dU_E}{dt} - \\ &- M_{SC} \mathbf{C}^{-1} (M_{SC}^T I_S + M_{RC}^T I_R + M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I) . \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} [\mathbf{S}^{-1} + M_{SC} \mathbf{C}^{-1} M_{SC}^T] I_S &= -M_{SE} \frac{dU_E}{dt} - M_{SC} \mathbf{C}^{-1} (M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I + \\ &+ M_{RC}^T \mathbf{R}^{-1} (-M_{RE} U_E - M_{RC} U_C - M_{Rr} U_r)) . \end{aligned}$$

Итак, еще одна система линейных алгебраических уравнений для  $I_S$  !

Теперь окончательно имеем систему уравнений (20)-(21) в форме Коши относительно векторов фазовых переменных  $U_C$  и  $I_L$  :

$$\frac{dU_C}{dt} = \mathbf{C}^{-1} (M_{SC}^T I_S + M_{RC}^T \mathbf{R}^{-1} (-M_{RE} U_E - M_{RC} U_C - M_{Rr} U_r) + M_{LC}^T I_L + M_{IC}^T I_I) ;$$

$$\frac{dI_L}{dt} = \mathbf{L}^{-1} (-M_{LE} U_E - M_{LC} U_C - M_{Lr} U_r - M_{L\Gamma} U_\Gamma) .$$

Для вычисления этих производных **на каждом шаге** предварительно решаются **три** системы линейных алгебраических уравнений относительно  $U_r$ ,  $U_\Gamma$ ,  $I_S$ . Полезно отметить, что матрицы всех трех систем симметричны и при решении могут быть использованы специальные численные методы.