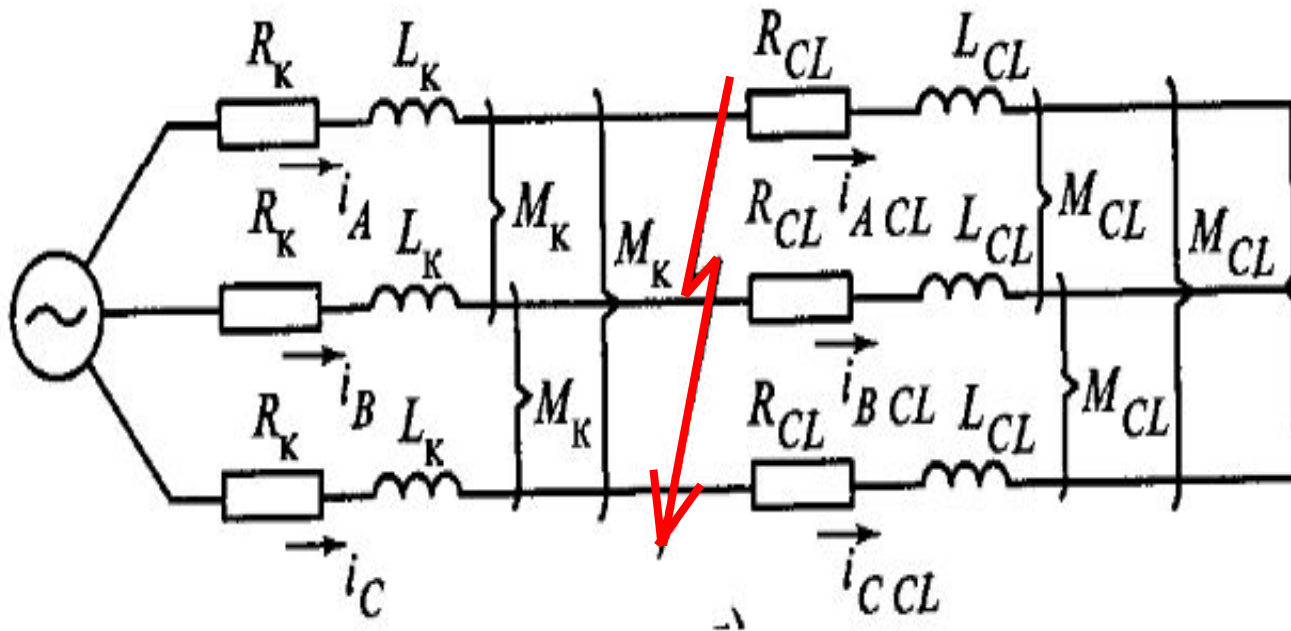


ПЕРЕХОДНЫЙ ПРОЦЕСС ПРИ
КОРОТКОМ ЗАМЫКАНИИ В
АКТИВНО-ИНДУКТИВНОЙ ЦЕПИ,
ПОДКЛЮЧЕННОЙ К ИСТОЧНИКУ
СИНУСОИДАЛЬНОГО
НАПРЯЖЕНИЯ

Лекция №2

Рассмотрим следующую симметричную трехфазную цепь с источником питания K и линией эле



Где:

- R_K, R_{CL} – активные сопротивления
- L_K, L_{CL} – индуктивные сопротивления
- M_K, M_{CL} – взаимные индуктивности

- При трехфазном КЗ в месте, показанном на схеме, цепь делится на две части.
- Правая ее часть оказывается замкнутой накоротко. Левая ее часть осталась присоединенной к источнику синусоидального напряжения.

Запишем уравнение, связывающее ток и падение напряжения в фазе А левой части схемы:

$$U_A = R_K \cdot i_A + L_K \cdot \frac{di_A}{dt} + M_K \cdot \frac{di_B}{dt} + M_K \cdot \frac{di_C}{dt}$$

Поскольку $i_A + i_B + i_C = 0$

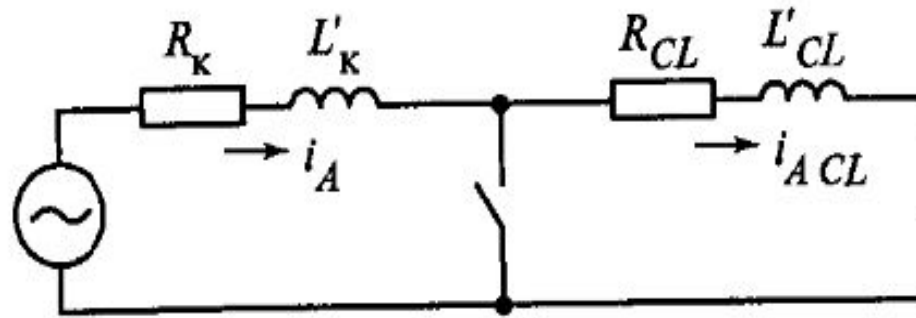
то: $\frac{di_B}{dt} + \frac{di_C}{dt} = -\frac{di_A}{dt}$

$$U_A = R_K \cdot i_A + (L_K - M_K) \cdot \frac{di_A}{dt}$$

Анализ переходного процесса в трехфазной цепи можно свести к анализу переходного процесса в однофазной цепи, используя вместо $L_K > L'_K$, тем самым учитывая влияние двух других фаз на рассматриваемую фазу А.

$$L'_K = L_K - M_K$$

Преобразуем трехфазную схему в однофазную:

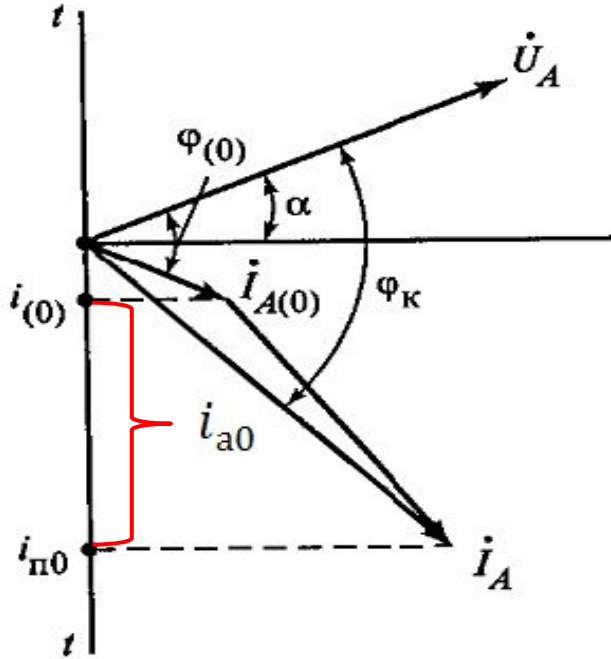


$$i_A = I_m \cdot \sin(\omega t + \alpha - \varphi_K) + i_{a0} \cdot e^{-\frac{t}{T_a}}$$

Где:

- α – угол включения, т.е. угол между вектором напряжения к моменту короткого замыкания и перпендикуляром к оси времени, проведенным через начало вектора напряжения.
- φ_K – угол сдвига по фазе периодической составляющей тока короткого замыкания относительно напряжения.

Векторная диаграмма тока и напряжения фазы А к моменту КЗ и периодической составляющей тока этой фазы в начальный момент КЗ



$\dot{i}_{A(0)}$ - вектор тока фазы А до короткого замыкания

$\dot{i}_{п0}$ - вектор периодической составляющей тока этой же фазы в начальный момент короткого замыкания

i_{a0} - модуль начального значения аperiodической составляющей тока короткого замыкания

$\varphi_k > \varphi_{(0)}$
 $\varphi_k \approx (85-90)^\circ$ - для сети с воздушными ЛЭП

Ток к моменту КЗ:

$$i_{(0)} = i_{п0} + i_{a0}$$

Отсюда:

$$i_{a0} = i_{(0)} - i_{п0} = I_{m(0)} \cdot \sin(\alpha - \varphi_{(0)}) - I_m \cdot \sin(\alpha - \varphi_K)$$

$$I_{m(0)} = \frac{U_m}{\sqrt{(R_K + R_{CL})^2 + (\omega L'_K + \omega L'_{CL})^2}} \quad \text{– амплитуда синусоидального тока в цепи к моменту КЗ.}$$

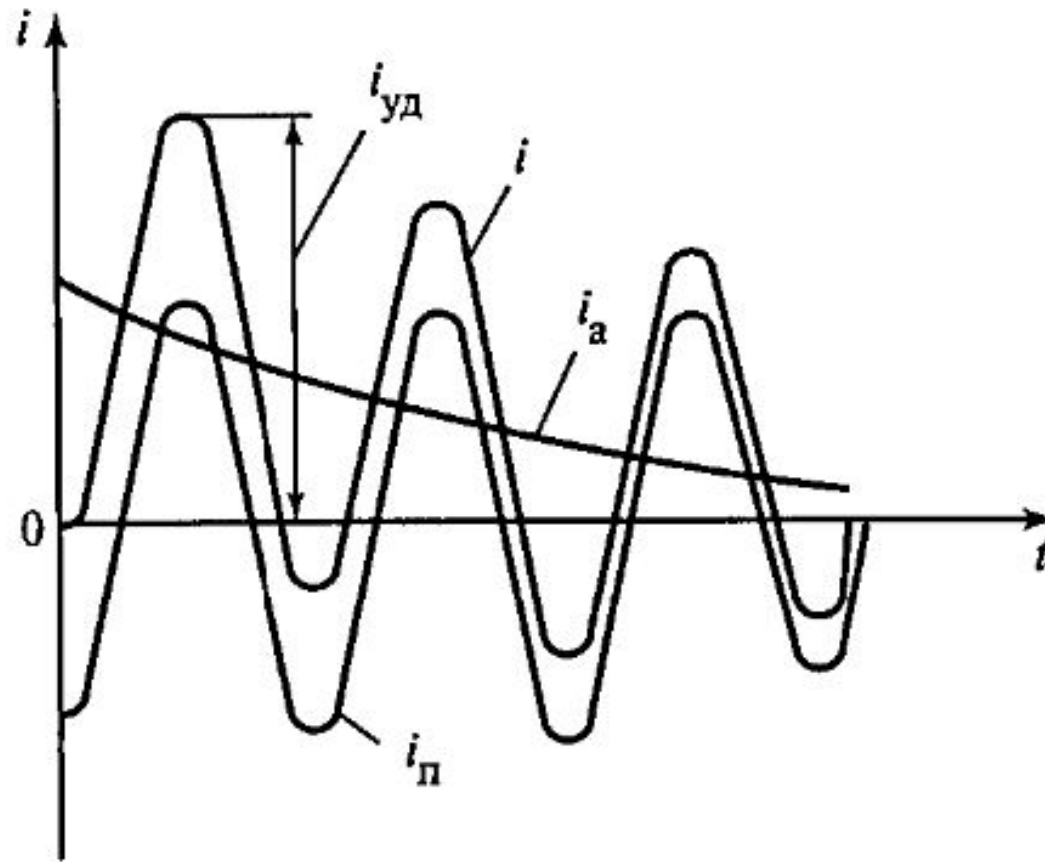
- Начальное значение периодической составляющей зависит от угла включения α и предшествующей нагрузки.
- В качестве расчетного случая принимается случай, когда ток в цепи до КЗ отсутствовал. При этом:

$$i_{a0} = -i_{п0} = -I_m \sin(\alpha - \varphi_K)$$

И в этом случае полный ток КЗ можно определить:

$$i = I_m \cdot \sin(\omega t + \alpha - \varphi_K) - I_m \sin(\alpha - \varphi_K) \cdot e^{-\frac{t}{T_a}}$$

Изменение во времени тока КЗ и его составляющих



Ударный ток

- Ударный ток КЗ- это наибольшее мгновенное значение тока КЗ в одной из фаз трехфазной электрической цепи, когда короткое замыкание происходит в момент прохождения напряжения этой фазы через нулевое значение, а до возникновения КЗ ток в цепи отсутствовал.
- Это самый тяжелый случай.
- Ударный ток используется для проверки оборудования.

ДЕЙСТВИЯ ТОКА КОРотКОГО ЗАМЫКАНИЯ

- Термическое действие – быстрый нагрев, нарушение свойств изоляции вплоть до потери изоляционной способности

$$\frac{I_{\text{кз}}}{I_{\text{ном}}} = (10 - 20)\text{раз}$$

- Электродинамическое действие-механическое взаимодействие проводов с током. При больших токах возможно повреждение оборудования.

$$i_{\text{уд}} = I_m + I_m \cdot e^{-\frac{0,01}{T_a}}$$

$t=0,01$ с – наступает ударный ток при частоте 50 Гц


$$i_{\text{уд}} = I_m \cdot \left(1 + e^{-\frac{0,01}{T_a}} \right) = I_m \cdot K_{\text{уд}}$$


$K_{\text{уд}}$ – ударный коэффициент, который показывает, во сколько раз ударный ток КЗ больше амплитуды периодической составляющей тока КЗ.

$$K_{\text{уд}} = \frac{i_{\text{уд}}}{I_m} = \frac{i_{\text{уд}}}{\sqrt{2} \cdot I_{\text{ПО}}}$$

Постоянная времени аperiodической составляющей:

$$T_a = \frac{L_K'}{R_K} = \frac{X_K'}{\omega \cdot R_K}$$

Если $\frac{X}{R} > 5$  $K_{уд} = 1 + e^{-\frac{0,01}{T_a}}$

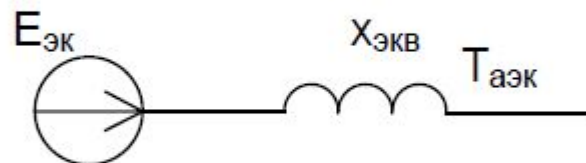
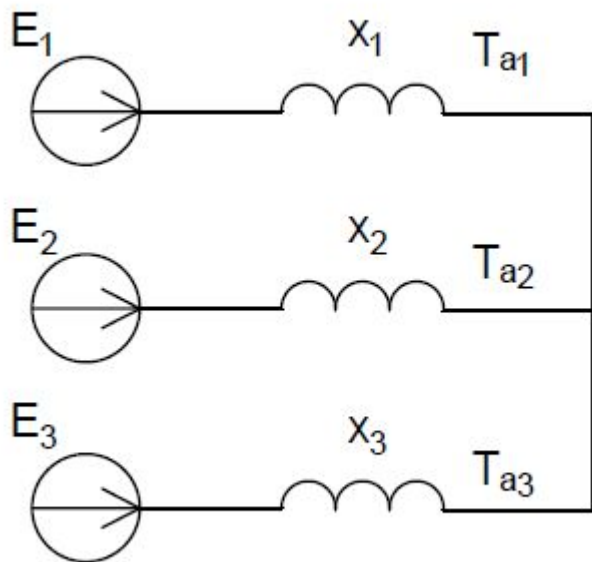
Если
и $\frac{X}{R} < 5$  $K_{уд} = 1 + e^{-\frac{0,01(0,5+\varphi_K/\pi)}{T_a}}$

МЭК: $K_{уд} = 1,02 + 0,98 \cdot e^{-\frac{3}{w \cdot T_a}}$

Для случая трехфазного $K'_{T_a^{(3)}} = \frac{X_{ЭКВ}}{w \cdot R_{ЭКВ}}$

- Постоянную времени затухания рассчитывают для каждой независимой ветви.

- Для упрощения расчета принимается, что апериодическая составляющая i_a представляет собой эквивалентную экспоненту в месте КЗ и затухает с



Методы расчета T_a

- С использованием индуктивных и активных сопротивлений, найденных при поочередном исключении из расчетной схемы всех активных, а затем всех индуктивных сопротивлений:

$$T_a = \frac{X_{\text{ЭКВ}}(R = 0)}{\omega \cdot R_{\text{ЭКВ}}(X = 0)}$$

- С использованием составляющих комплексного эквивалентного (входного) сопротивления расчетной схемы, найденного при промышленной частоте:

$$T_a = \frac{\text{Im}(Z_{\text{ЭКВ}})}{\omega \cdot \text{Re}(Z_{\text{ЭКВ}})}$$

- С использованием составляющих комплексного эквивалентного (входного) сопротивления расчетной схемы, определенного при некоторой оптимальной частоте (20 Гц):

$$T_a = 2,5 \cdot \left(\frac{X_{\text{ЭКВ}}}{\omega \cdot R_{\text{ЭКВ}}} \right)$$

Алгоритм расчета $i_{уд}$ и $I_{по}$

1. Рассчитывают индуктивное сопротивление схемы замещения, используя метод относительных единиц
2. Упрощают схему относительно точки КЗ до вида, когда в точке КЗ сходятся несколько независимых ветвей
3. В каждой независимой ветви определяются токи $I_{поi}$
4. Рассчитывается полный ток $I_{по}$ суммированием токов независимых ветвей $I_{поi}$
5. Определяют активное сопротивление схемы замещения
6. Эквивалентируют схему с активными сопротивлениями до вида, как в п.2

7. Рассчитывают постоянную времени для каждой независимой ветви:

$$T_{ai} = \frac{X_i'}{\omega \cdot R_i}$$

X'_i – сопротивление **обратной** последовательности
Для генераторов, синхронных компенсаторов $X' \neq X$, поэтому необходимо повторить п.1,2, принимая X обратной последовательности

8. Определяются ударные коэффициенты для каждой независимой ветви
9. Определяются ударные токи для каждой независимой ветви:

$$i_{уді} = K_{уді} \cdot \sqrt{2} \cdot I_{Поі}$$