

Электрические машины

Шевченко Валентина Владимировна 067-407-84-55 +Telegram; 050-407-84-54

Курс – лекции, лабораторные работы, практические занятия.

Литература: 1) Кацман М.М. Электрические машины

2) Токарев М.Ф. Электрические машины, Москва, 1993

Основные законы :

1) Закон сохранения энергии

2) Закон электромагнитной индукции $E = -w \cdot \frac{d\Phi}{dt}$, V

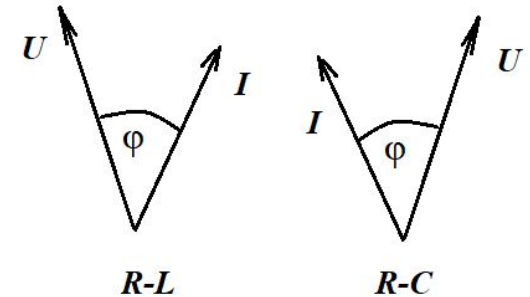
где w – число витков. $\frac{d\Phi}{dt}$ – скорость изменения магнитного потока

Мощность:

1. Активная $P = m \cdot U \cdot I \cdot \cos\varphi$, Вт

2. Реактивная $Q = m \cdot U \cdot I \cdot \sin\varphi$, вар.

3. Полная $S = m \cdot U \cdot I$ или $S = \sqrt{P^2 + Q^2}$, ВА



Потери:

1. Электрические потери I^2R – закон Джоуля, Вт; I^2Rt – Закон Джоуля-Ленца, Дж -var

2. Магнитные потери (Потери в стали) - const

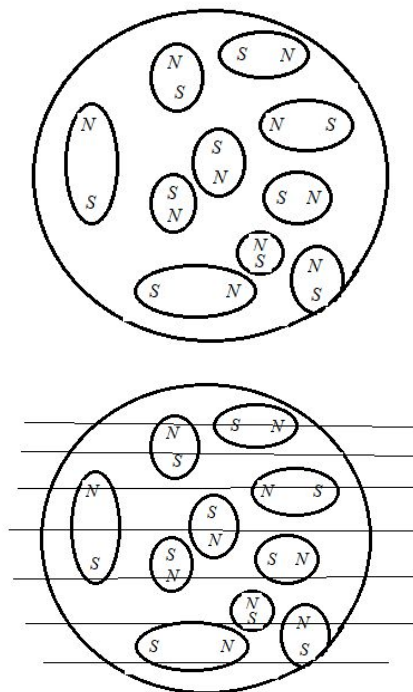
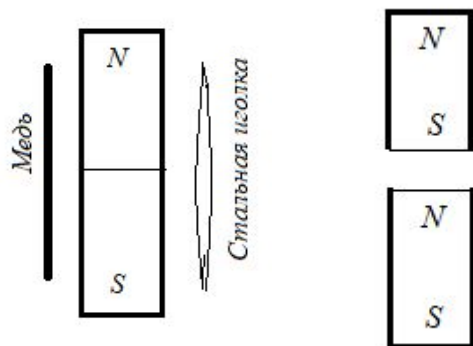
3. Механические потери - const

4. Добавочные потери- const

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = \frac{P_1 - \Sigma P_i}{P_1}, \text{ о. е. или } * 100\%$$

Магнитные потери

$$P_{mag} \sim f^\beta \quad \text{где } \beta = 1,6 - 2,0$$



Стандартная толщина шихтованных пластин:
0,5 мм, 0,35 мм, 0,28 мм,
0,2 мм

Коэффициент заполнения сердечника сталью
 $K_{ст} = 0,9-0,95$

Изоляция пластин: лак или
 Оксидная пленка

Марки электротехнической стали

1012, 1124, 1213, 1411
 2013, 2212, 2314, 2414
 3011, 3112, 3311, 3412

Класс нагревостойкости	Температура нагрева $t, ^\circ\text{C}$	Превышение температуры нагрева $\Delta t, ^\circ\text{C}$
B	135	95
F	155	115
H	180	140
C*	>180	-
200	200	160
300	300	260

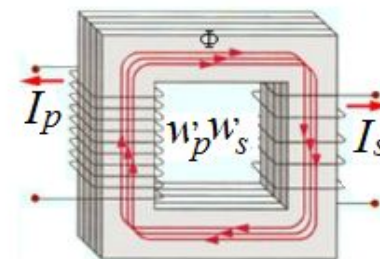
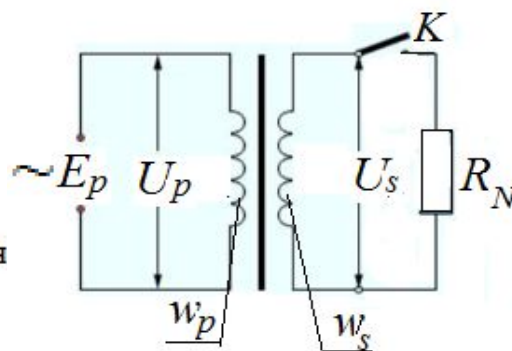
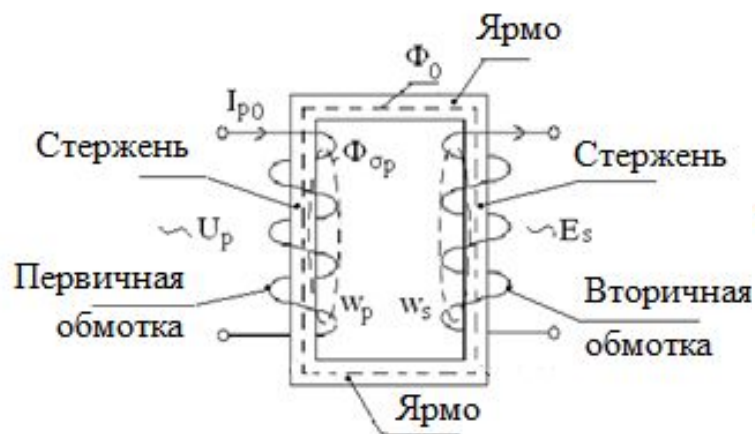
$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = \frac{P_1 - \Sigma P_i}{P_1}, \text{ о. е. или } * 100\%$$

Электрическая машина – электромеханический преобразователь

• Принцип обратимости электрических машин



Трансформатор



$$E_p = -w_p \cdot \frac{d\Phi}{dt}, \text{ В}$$

$$E_s = -w_s \cdot \frac{d\Phi}{dt}, \text{ В}$$

$$k_{tr} = \frac{E_p}{E_s} = \frac{w_p}{w_s}$$

Если $k_{tr} < 1$ – повышающий трансформатор

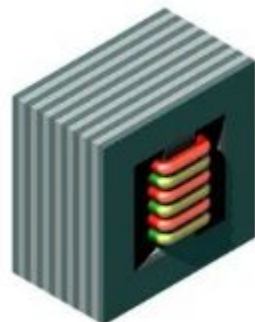
Если $k_{tr} > 1$ – понижающий трансформатор

Классификация трансформаторов

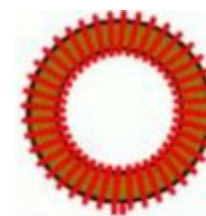
1. По назначению: промышленные, измерительные, специальные.
2. По количеству фаз: одно- и многофазные (обычно трехфазные).
3. По конструкции сердечника



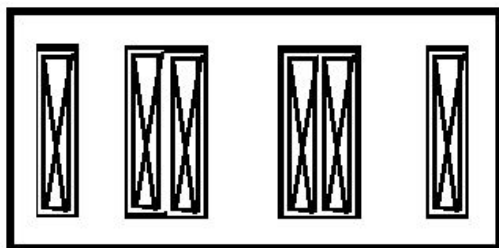
Стержневой



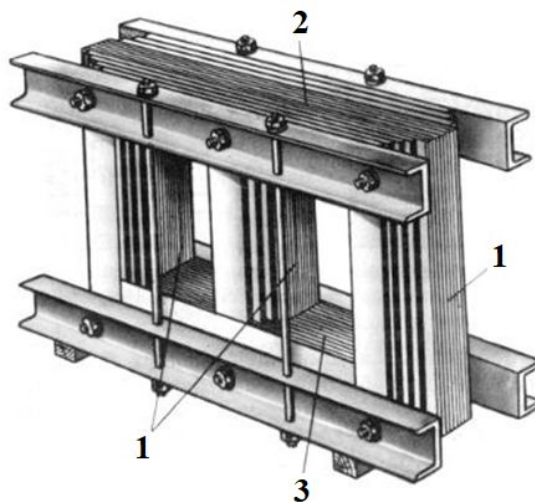
броневой



Тороидальный

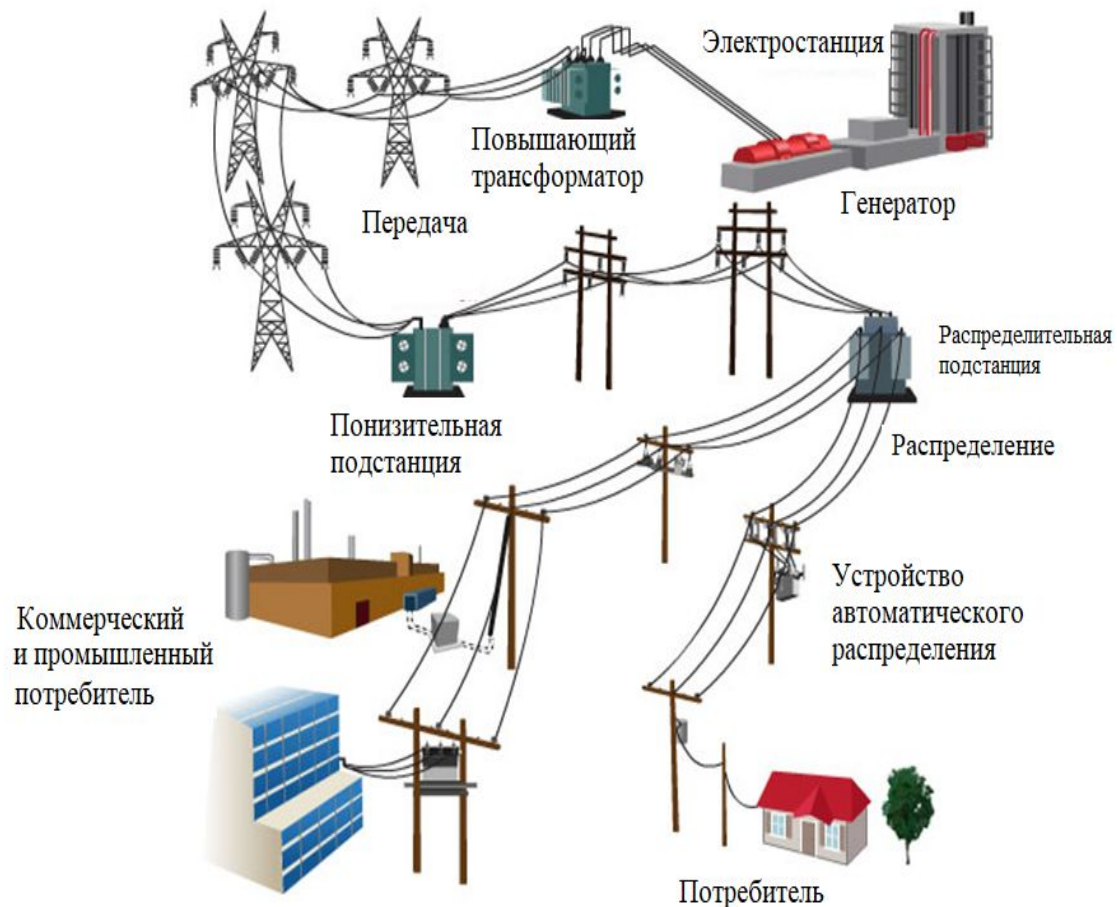


Броне-стержневой трех-
фазный трансформатор



Магнитопровод трехфазного трех-
стержневого трансформатора:
1 - стержни; 2 – верхнее ядро;
3 - нижнее ядро

Производство, передача, распределение и потребление электроэнергии



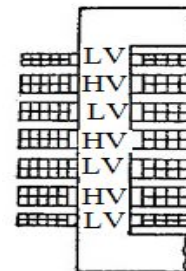
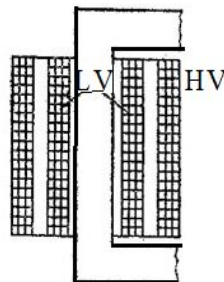
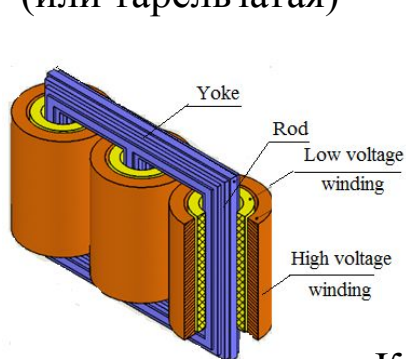
Три однофазных трансформатора возле блока АЭС



Однофазный трансформатор рядом с энергоблоком ТЭС

Классификация трансформаторов (продолжение)

4. Классификация по конструкции обмоток: концентрическая (одна в другой) и дисковая (или тарельчатая)



Дисковая (или «тарельчатая») конструкция.

Концентрические обмотки

5. Классификация по способу охлаждения: сухая (воздушное охлаждение) и с масляным охлаждением. Преимущество сухих трансформаторов - их пожаробезопасность.



Сухие трансформаторы (с воздушным охлаждением)



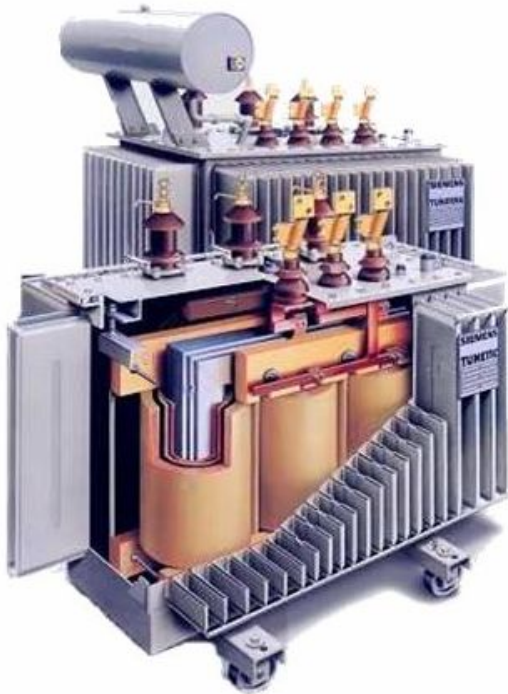
Конструкция с расширительным бачком



Конструкция без расширительного бачка

Трансформаторы с масляным охлаждением

Трансформаторы с масляным охлаждением



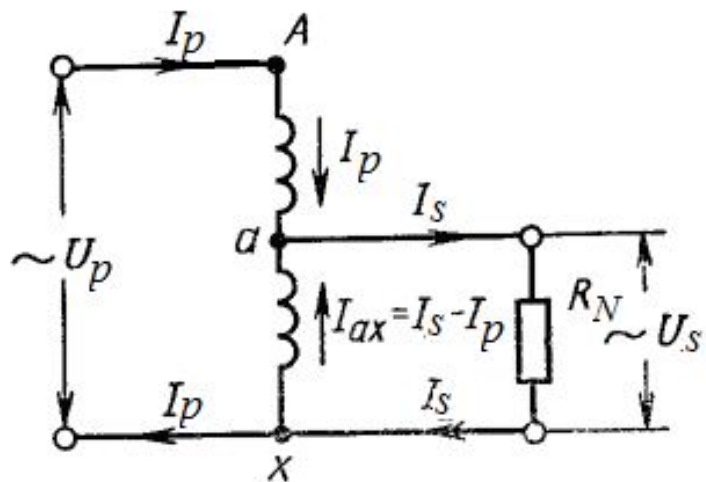
Основная особенность масляных трансформаторов заключается в том, что магнитопровод с обмотками размещается в баке, предварительно заполненном трансформаторным маслом.

1) Масло отводит тепло от обмоток и магнитопровода через стенки бака и трубы радиатора, что усиливает охлаждение.

Масло также улучшает изоляцию, поскольку электрическая прочность масла значительно выше, чем у воздуха. Уменьшены габариты и вес бака.

6. Классификация по количеству обмоток на фазу:

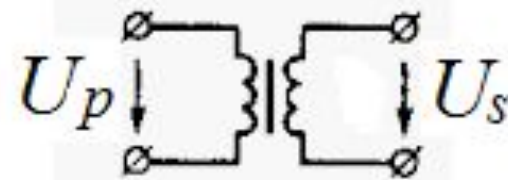
- с одной обмоткой - автотрансформаторы. Используются для соединения линий электропередачи с разным напряжением.



Коэффициент трансформации автотрансформатора должен быть не более 2-2,3.

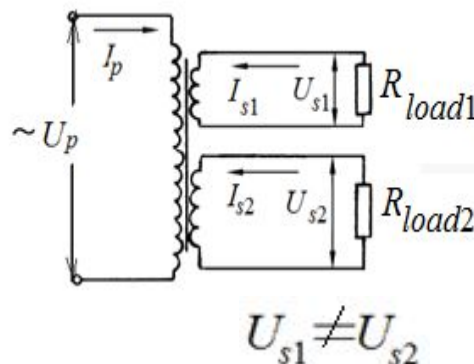
Небольшие автотрансформаторы используются в лабораториях для регулирования напряжения ЛАТР.

С двумя обмотками



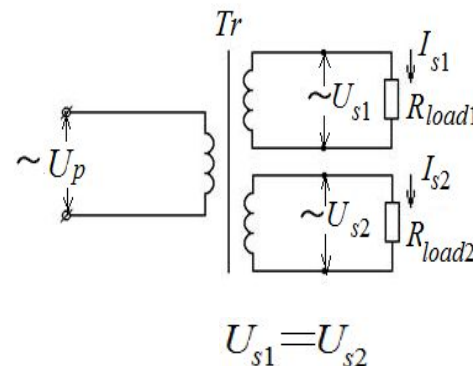
С тремя обмотками

С одной первичной обмоткой и двумя вторичными обмотками с разным напряжением



Это трансформатор называется трансформатор с тремя обмотками

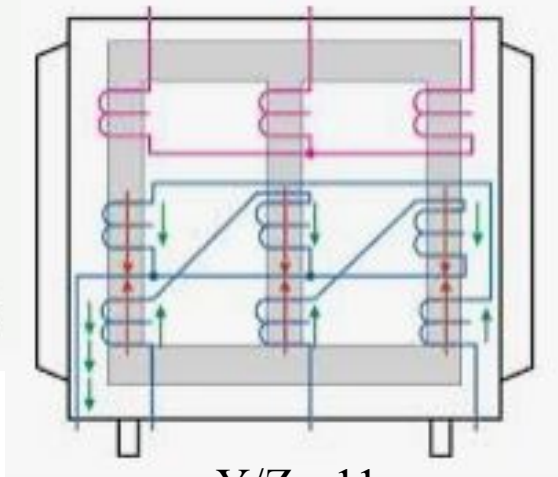
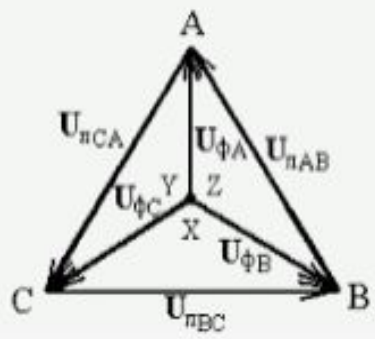
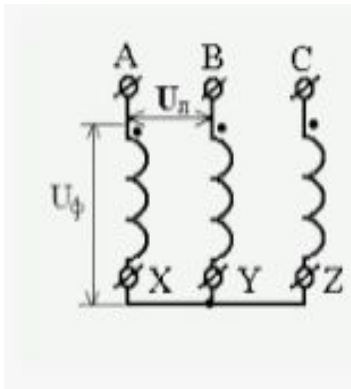
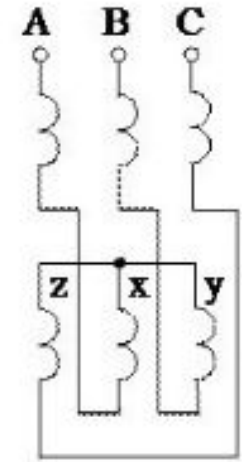
С одной первичной обмоткой и двумя вторичными обмотками с одинаковым напряжением



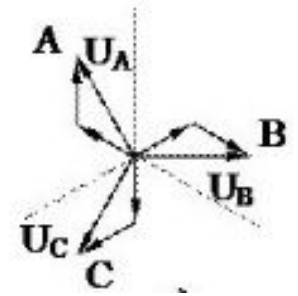
Это трансформатор называется трансформатор с расщепленной обмоткой

Схемы соединения обмоток трехфазных трансформаторов

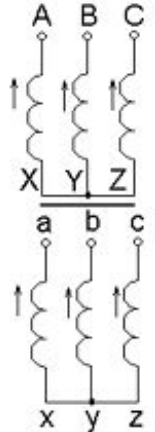
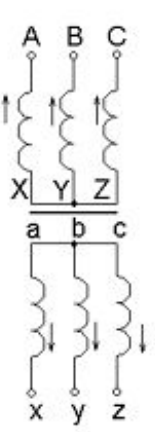
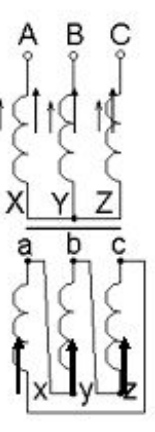
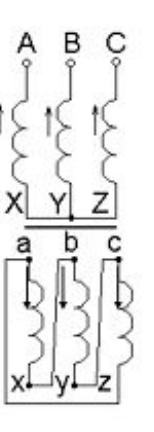
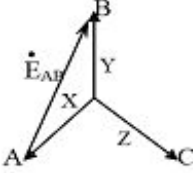
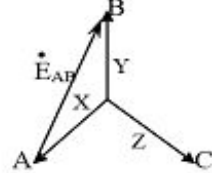
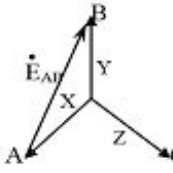
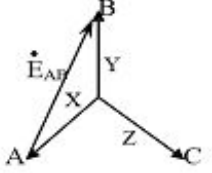
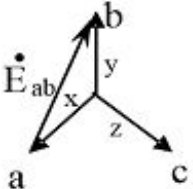
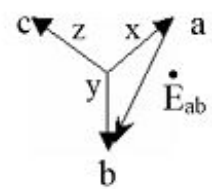
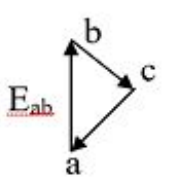
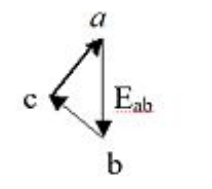

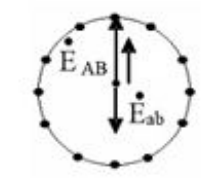

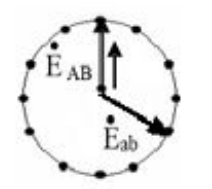
Схема соединения обмоток		Диаграмма векторов напряжения в режиме холостого хода		Условное обозначение
ВН	НН	ВН	НН	
				$\Delta/Y-11$ Δ/Y_0-11



Y/Z - 11



Группа соединения обмоток определяется углом сдвига между **одноименными** линейными напряжениями первичной и вторичной обмоток. Для определения группы соединения обмотки вектор высокого напряжения направляется на 12:00, как минутная стрелка часов. Начало вектора низкого напряжения соединен с началом вектора высокого напряжения. Направление вектора низкого напряжения покажет «час» - **группу соединений обмотки**. Применением различных способов соединения обмотк можно создать 12 групп. Согласно ГОСТу, используют: Y/Y_0-0 (старое обозначение – «12») $Y/\Delta -11$; $Y_0/\Delta-11$

<p>Схема соединения обмоток трехфазного трансформатора</p> 				
<p>Векторная диаграмма ЭДС первичной обмотки</p> 				
<p>Векторная диаграмма ЭДС вторичной обмотки</p> 				
<p>Схема установления группы соединения обмоток</p> 				
<p>Обозначение схемы и группы</p>	<p>Y/Y - 0</p>	<p>Y/Y - 6</p>	<p>Y/Δ - 11</p>	<p>Y/Δ - 5</p>

Группа соединения обмоток трехфазных трансформаторов зависят от:

- 1) от схем соединения обмоток;
- 2) от маркировки концов трансформаторов;
- 3) от направления навивки обмотки;
- 4) От числа фаз. Трехфазные обмотки могут иметь 12 групп, однофазные обмотки имеют две группы: нулевую и шестую.

«**Приведенный трансформатор**» - трансформатор, параметры вторичной обмотки которого приведены к параметрам первичной обмотки.

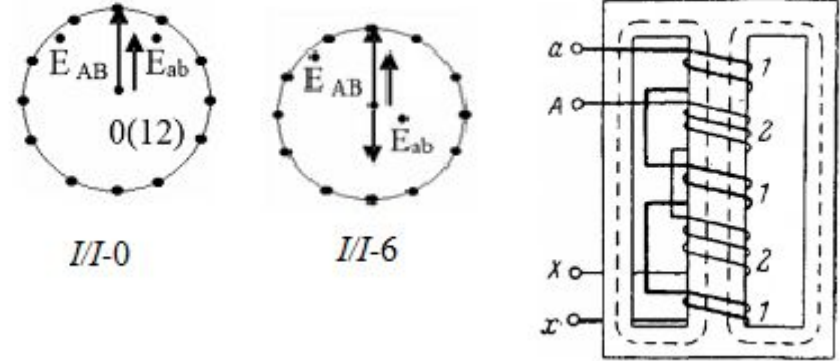
Реальные: $E_s, I_s, U_s, Z_s, X_s, L_s, w_s$

Приведенные: $E'_s, I'_s, U'_s, Z'_s, X'_s, L'_s, w'_s$

Приведенные значения

$$E'_s = E_p \quad E'_s = kE_s \quad U'_s = \frac{U_s \cdot I_s}{I'_s} = \frac{U_s \cdot I_s}{I_s} \cdot k = U_s \cdot k$$

$$I'_s = \frac{E_s I_s}{E'_s} = \frac{E_s \cdot I_s}{kE_s} = \frac{I_s}{k} \quad r'_s = \frac{I_s^2 \cdot r_s}{I'^2_s} = \frac{I_s^2 \cdot r_s}{\frac{I_s^2}{k^2}} = k^2 \cdot r_s$$



Коэффициент трансформации

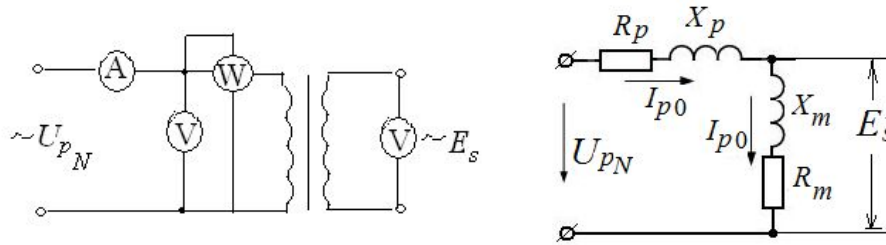
$$k = \frac{E_p}{E_s}$$

Приведенный коэффициент трансформации

$$k = \frac{E_p}{E'_s} = 1$$

Проведение опытов холостым ходом и лабораторного короткого замыкания

Экспериментальная схема и схемы замещения трансформаторов в режимах холостого хода и лабораторного короткого замыкания



В опыте холостого хода можно определить:

1) Потери холостого хода = потерям в стали (магнитные потери) $P_0 = P_{mag} \cdot \text{const}$

2) Коэффициент мощности в режиме холостого хода

$$\cos \varphi_0 = \frac{P_0}{m \cdot U_{pN} \cdot I_{p0}}$$

3) Ток намагничивания (ток х.х.) I_{p0} ; 4) Параметры схемы замещения x_p, R_p, x_m, R_m .

$$Z_0 = \frac{U_{pN}}{I_{p0}}; \quad Z_0 = \sqrt{R_p^2 + x_p^2}; \quad R_{p0} = R_p + R_m; \quad R_{p0} = \frac{P_{mag}}{m \cdot I_{p0}^2} \quad x_0 = x_p + x_m; \quad x_0 = \sqrt{Z_0^2 - R_0^2};$$

Величину E_s' можно определить только графически, поэтому построим векторную диаграмму по уравнениям:

$$U_{pN} = -E_p + I_{p0}R_p + jI_{p0}X_p;$$

$$I_{p0} = I_{p0a} + jI_{p0r};$$

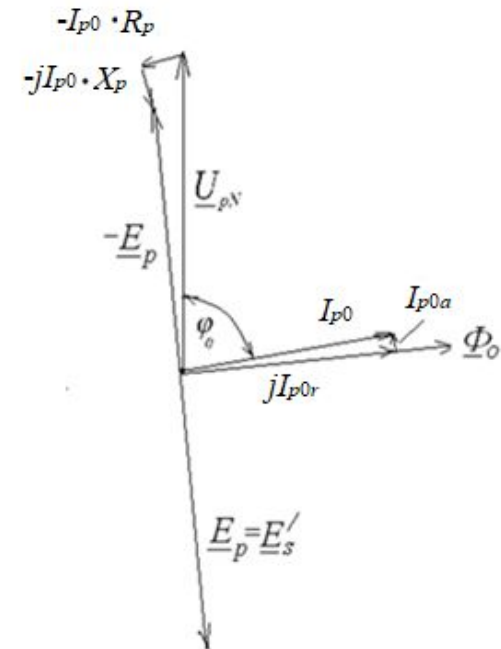
$$E_p = E_s'$$

Преобразуем первое уравнение: $-E_p = U_{pN} - I_{p0}R_p - jI_{p0}X_p$

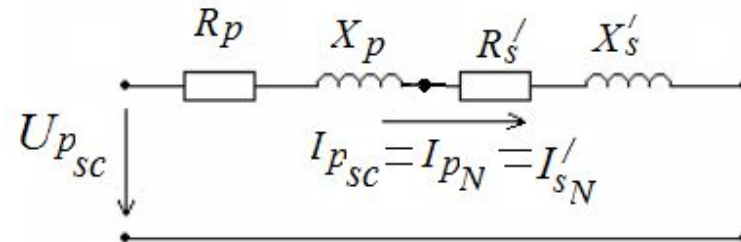
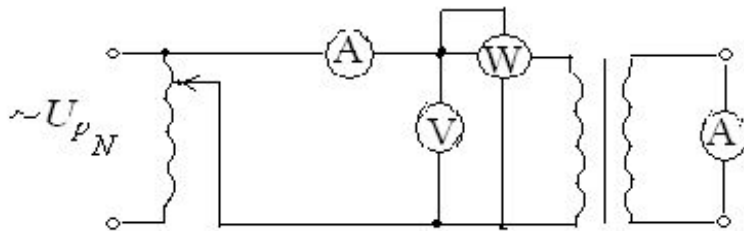
$$-E_p = U_{pN} - I_{p0}R_p - jI_{p0}X_p;$$

$$I_{p0} = I_{p0a} + jI_{p0r};$$

$$E_p = E_s'$$



Опыт лабораторного короткого замыкания



1. Номинальные электрические потери P_K – по ваттметру.

2. Коэффициент мощности режима лабораторного короткого замыкания $\cos\varphi_k = \frac{P_k}{m \cdot U_{pk} \cdot I_{pN}}$

3. Напряжение короткого замыкания u_k , в % $u_k = \frac{U_{pk}}{U_{pN}} \cdot 100\%$

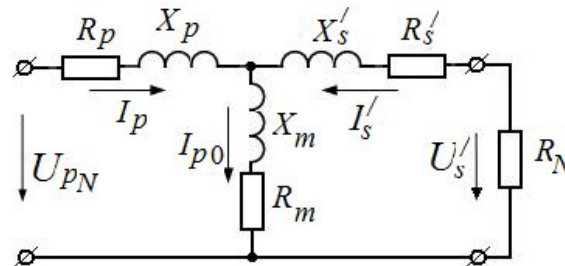
U – напряжение лабораторного КЗ по вольтметру, В.
 U_{pN}^{pk} – номинальное напряжение первичной обмотки, В.

4. Параметры схемы замещения трансформатора в режиме лабораторного КЗ

$$Z_k = \sqrt{R_k^2 + X_k^2} = \frac{U_{pk}}{I_{pN}} \quad R_k = R_p + R'_s = \frac{P_k}{m \cdot I_{pN}^2} \quad X_k = X_p + X'_s = \sqrt{Z_k^2 - R_k^2} \quad R_p = R'_s = \frac{R_k}{2} \quad X_p = X'_s = \frac{X_k}{2}$$

$$R_m = R_o - R_p \quad X_m = X_o - X_p$$

Схема замещения трансформатора в номинальном режиме



КПД по известным значениям потерь мощности в режиме ХХ и в режиме лабораторного КЗ

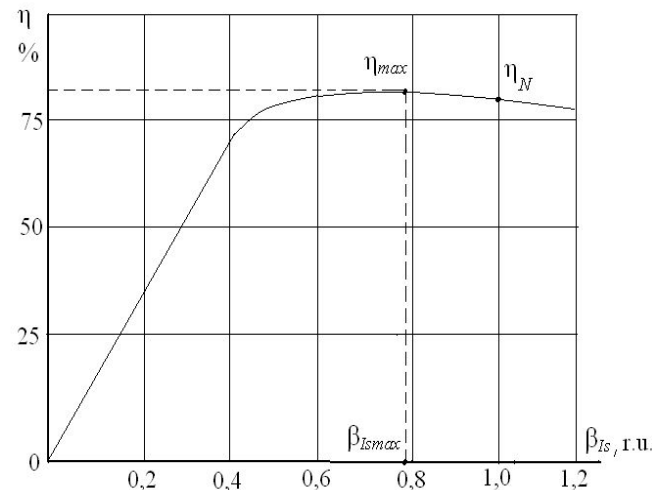
$$\eta_N = 1 - \frac{P_0 + \beta_{Is}^2 P_k}{\beta_{Is} \cdot S_N \cdot \cos \varphi_s + P_0 + \beta_{Is}^2 \cdot P_k}$$

Коэффициент нагрузки трансформатора

$$\beta_{Is} = \frac{I_s}{I_{sN}}$$

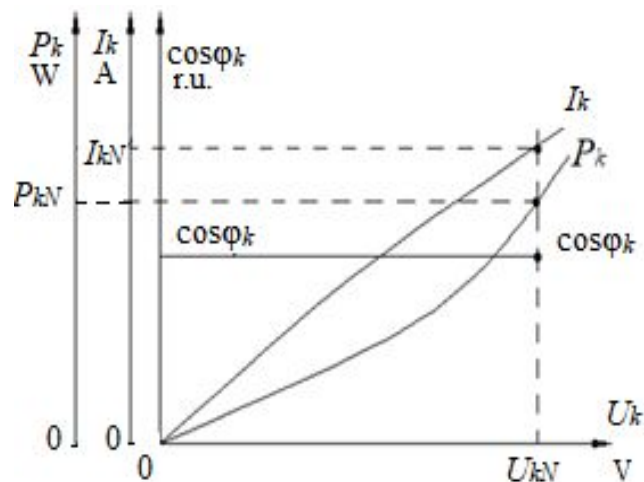
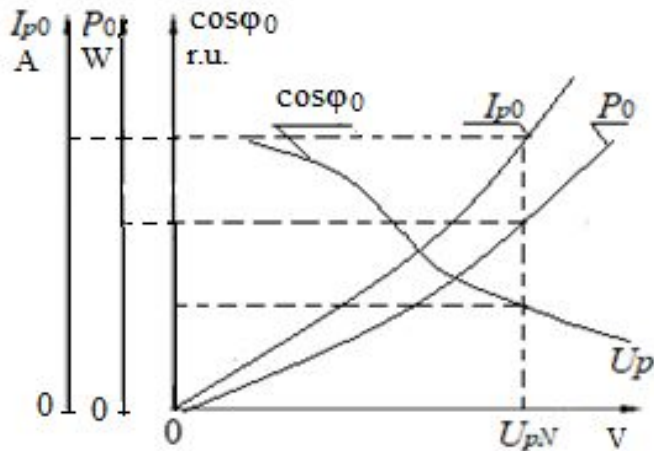
В номинальном режиме $\beta_{Is} = 1$

$$\beta_{Is \max} = \sqrt{\frac{P_0}{P_k}} \quad \eta_{\max} = 1 - \frac{P_0 + \beta_{Is \max}^2 \cdot P_k}{\beta_{Is \max} \cdot S_N \cdot \cos \varphi_s + P_0 + \beta_{Is \max}^2 \cdot P_k}$$



Максимум КПД будет при равенстве постоянных и переменных потерь

Характеристики холостого хода и лабораторного КЗ трансформатора



Условия включения трансформаторов на параллельную работу

1. Трансформаторы должны иметь одинаковые группы соединения: «0» или «11».

Это самое главное условие.

2. Трансформаторы должны иметь одинаковые коэффициенты трансформации $K_{tr1} = K_{tr2} = \dots = K_{tri}$, где i – количество трансформаторов.

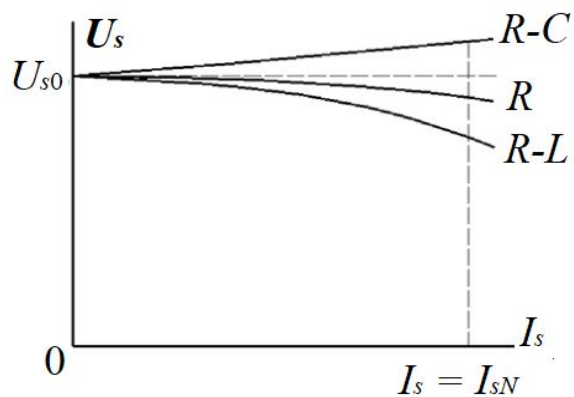
3. Трансформаторы должны иметь одинаковые напряжения КЗ $u_{k1} = u_{k2} = \dots = u_{ki}$.

Еще одно требование: мощность трансформаторов может отличаться только на одну ступень. Мощности трансформаторов имеют определенные значения: 100, 125, 160, 200, 250, 400, 630, 1000, 1250, 1600 кВА и другие.

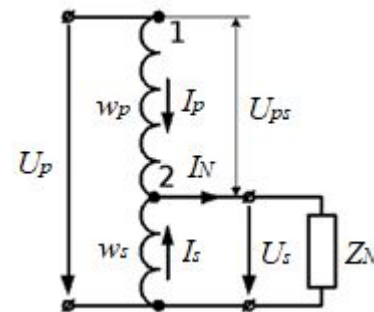
Если мощности трансформаторов разные, напряжения КЗ u_k должно отличаться. Для трансформатора с меньшей мощностью напряжение КЗ должно быть больше.

Внешняя характеристика

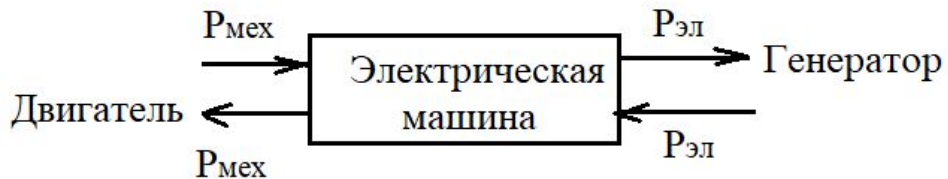
трансформатора $U_s = f(I_s)$



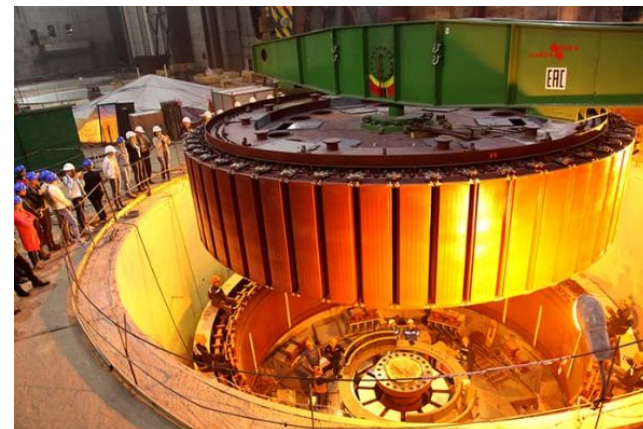
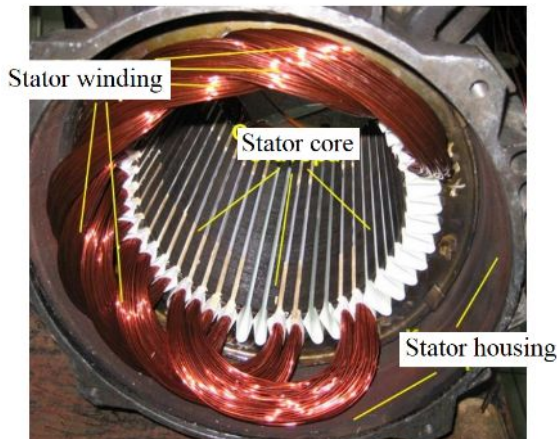
АВТОТРАНСФОРМАТОРЫ



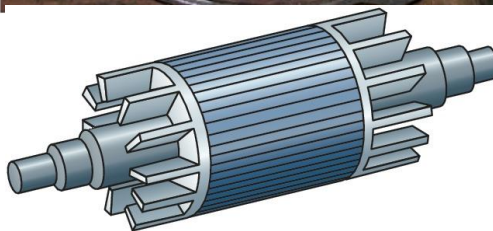
$$k_{trAT} = \frac{E_p}{E_s} = \frac{w_p}{w_s} < 2 \div 2,3$$



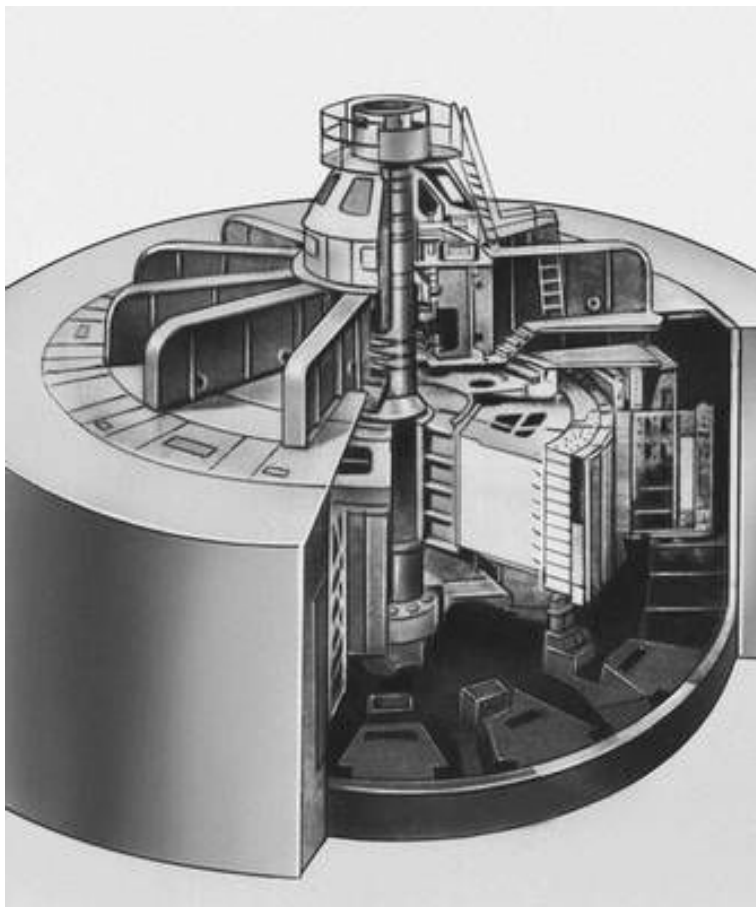
Статоры машин переменного тока (асинхронных и синхронных машин) одинаковые.



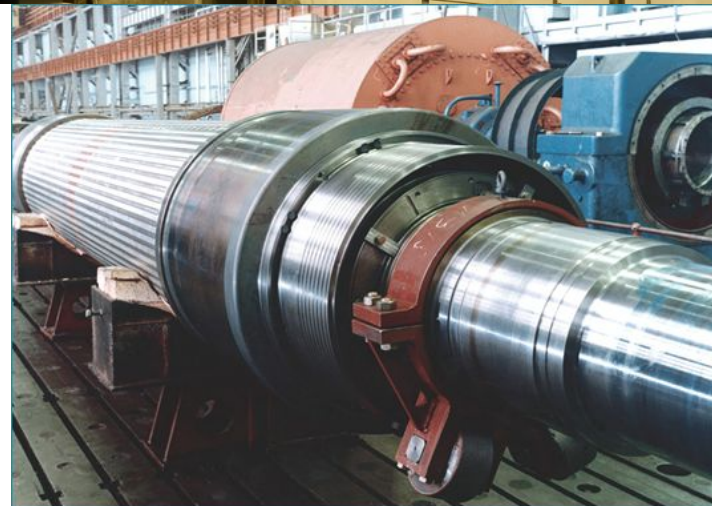
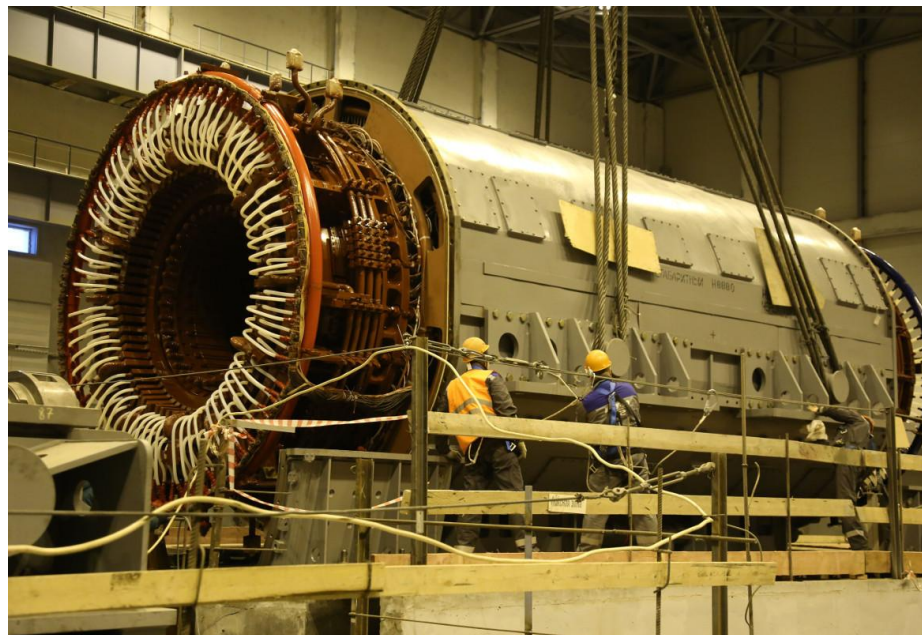
Ротор турбогенератора ТГВ-325-2АУ3 на участке сборки



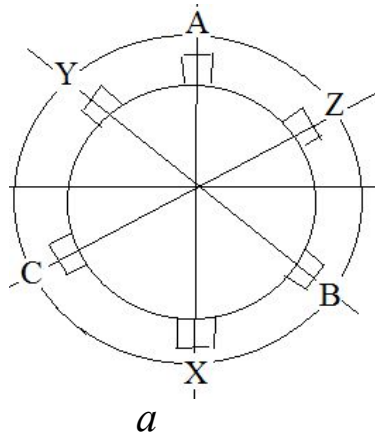
**Гидрогенераторы делают
с явнополюсными роторам**



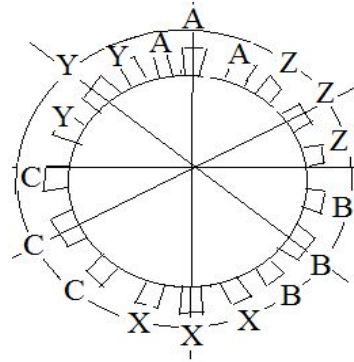
**Турбогенераторы делают
с неявнополюсными роторам**



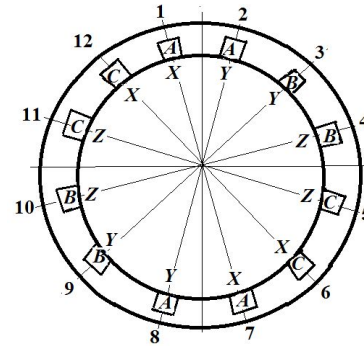
Обмотки статора машин переменного тока



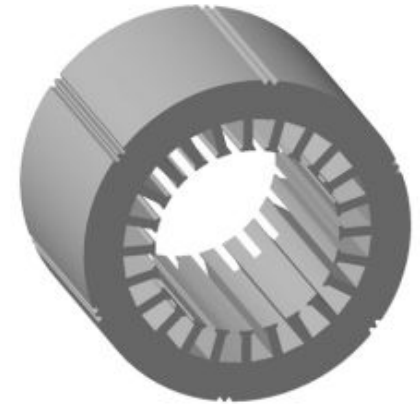
a



b



c



a – диаметральной и сосредоточенная обмотка ($z_s = 6$);

b – распределенная однослойная обмотка ($z_s = 18$);

c – распределенная укороченная двухслойная обмотка ($z_s = 18$)

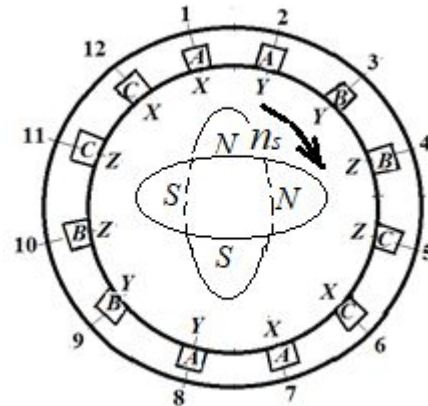
Число пазов на полюс

и фазу: $q_s = \frac{Z_s}{2p \cdot m} = 2 \div 5$

$$n_s = \frac{60 \cdot f_s}{p} \text{ об/мин}$$

Это «синхронная скорость»

Создание кругового вращающегося магнитного поля



Гармоники в токе и напряжении обмотки статора

Для работы машин переменного тока нужна только первая гармоника тока для создания магнитного поля в воздушном зазоре. Но в токе появляются высшие гармоники, потому что обмотка находится в пазах. С этими гармониками надо бороться.

Способы уменьшения высших гармоник:

$\nu = 1$ – первая (рабочая) гармоника;

$\nu = 2n$ ($n=1, 2, 3, \dots$) – в машинах переменного тока с симметричной 3-фазной обмоткой четные гармоники не наводятся.

$\nu = 3k$, где $k = 1, 3, 5, \dots$ Эти гармоники можно уничтожить, соединив их по схеме «звезда»;

$\nu = 11, 13, 17, 19 \dots$ – мы пренебрегаем этими гармониками. Они имеют небольшие амплитуды, обратно пропорциональные номеру гармоники. Например, в 11-й гармонике амплитуда равна 1/11 по сравнению с амплитудой первой гармоники.

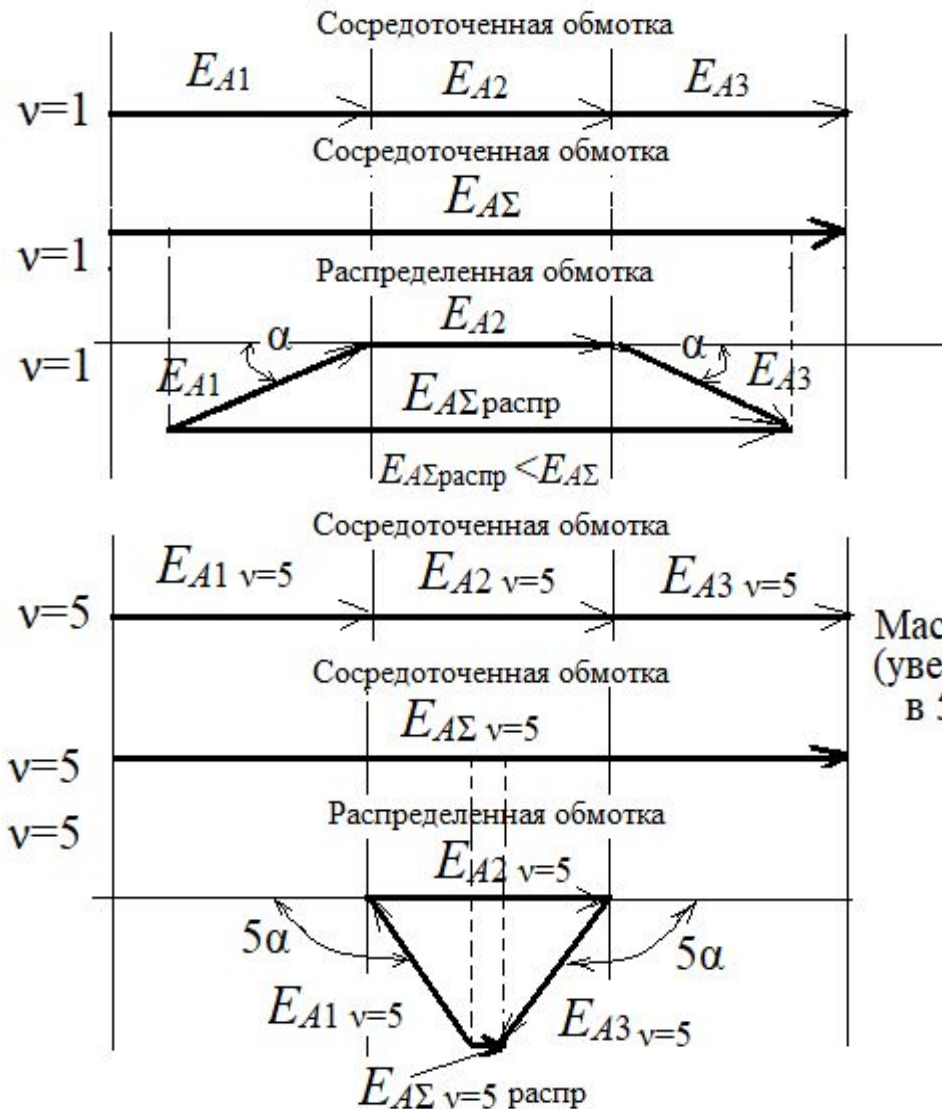
Основные проблемы $\nu = 5$ и $\nu = 7$, и эти гармоники должны быть максимально уменьшены, а лучше – подавлены полностью.

Для уменьшения 5-й и 7-й гармоник используется РАСПРЕДЕЛЕНИЕ и УКРОЧЕНИЕ обмоток (укорочение - только для двухслойных обмоток).

The shortening and distribution of the stator winding decrease the first EMF harmonic. For the first harmonic - it's bad, but the shortening and distribution allows you to remove the 5th and 7th harmonics, clear the first harmonic, and its shape becomes better.

The winding factor ($K_{w\nu}$) shows how much the EMF of the shortened and distributed winding decreases compared to the diametrical and concentrated winding

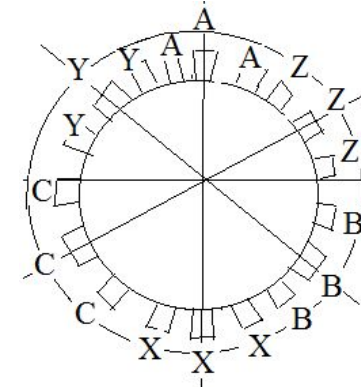
Влияние распределения обмотки на уменьшение 5-й гармоники



Масштаб 5:1
(увеличение
в 5 раз)

спределение на три паза

$$q_s = \frac{Z_s}{2p \cdot m} = \frac{18}{2 \cdot 3} = 3$$



$$E_{s1} = 4,44 \cdot \Phi \cdot f_s \cdot N_s \cdot K_{W1}$$

ЭДС 1-й гармоники распределенной обмотки уменьшается на величину обмоточного коэффициента $K_{W1} < 1$ по сравнению с сосредоточенной.

Обычно рассчитывают обмоточные коэффициенты для 1-й, 5-й и 7-й гармоник:

$$K_{W\nu} = K_{p,\nu} \cdot K_{d,\nu}$$

где $K_{p,\nu}$ – коэффициент распределения, объясняющий уменьшение ЭДС ν -й гармоники распределенной обмотки по сравнению с ЭДС сосредоточенной обмотки,

$$K_{p,\nu} = \sin\left(\frac{\pi}{2} \cdot \beta_s \cdot \nu\right), \text{ где } \beta_s \text{ – величина укорочения; } \nu \text{ – номер гармоники}$$

$K_{d,\nu}$ – коэффициент укорочения учитывает уменьшение ЭДС ν -й гармоники приведенной обмотки по сравнению с ЭДС диаметральной обмотки.

$$K_{d,\nu} = \frac{\sin(\pi\nu/2m)}{q_s \cdot \sin(\pi\nu/2m \cdot q_s)} \quad \text{где } m \text{ – количество фаз; } 2p \text{ – количество полюсов; } Z_s \text{ – количество пазов статора; } q_s \text{ – количество пазов на полюс и фазу}$$

$$q_s = \frac{Z_s}{2p \cdot m}$$

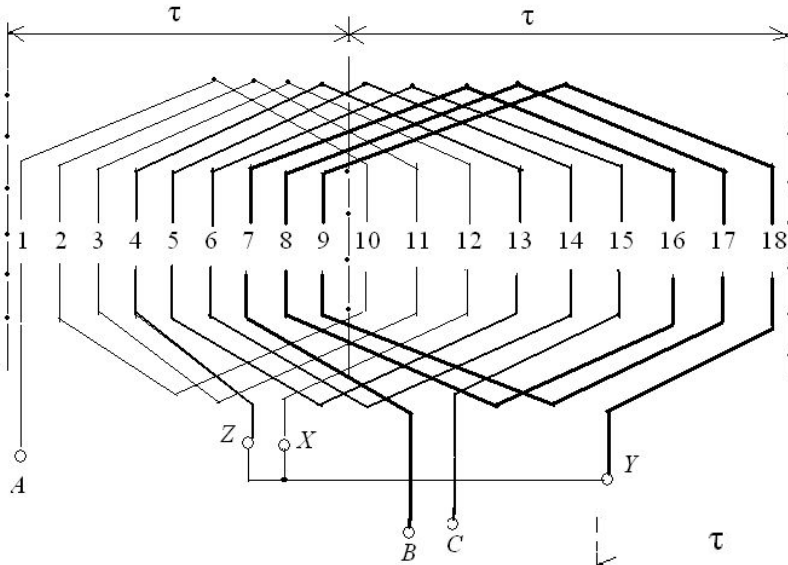
Распределение обмоток используется всегда. Укорочение обмотки применяется только для двухслойных обмоток статора. Для больших машин переменного тока обычно используются двухслойные обмотки. Первая гармоника ЭДС ($\nu=1$) для укороченной и распределенной обмотки статора равна:

$$E_{s1} = 4,44 \cdot \Phi \cdot f_s \cdot N_s \cdot K_{W1} \quad \text{где } K_{W1} = K_{p1} \cdot K_{d1} \text{ – обмоточный коэффициент первой (рабочей) гармоники}$$

$$K_{W1} < 1$$

Схемы обмотки статора

Трехфазная однослойная распределенная
обмотка $Z_s=18$; $2p=2$; $q_s=3$
Соединение обмотки – «звезда»



Трехфазная двухслойная
распределенная и
укороченная на один паз
обмотка
 $Z_s=24$; $2p=4$; $q_s=2$
Соединение обмотки – не
показано

