СИНХРОННЫЕ МАШИНЫ

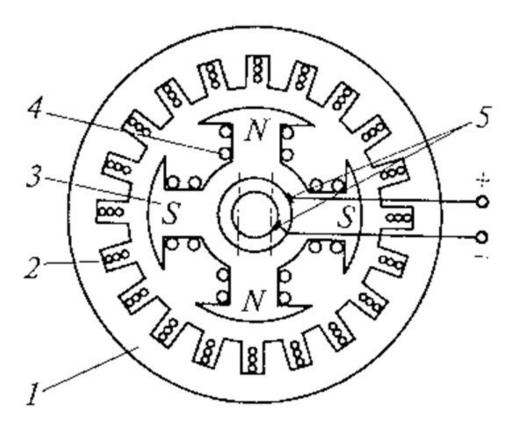
Как следует из названия синхронных машин, скорость вращения ротора равна скорости вращения магнитного поля, и ротор вращается в сторону вращения поля. Следовательно, скольжение синхронных машин в установившемся режиме работы и частоту токов в роторе можно выразить в следующем виде

$$s = (n_1 - n_2)/n_1 = 0$$
, $f_2 = sf_1 = 0$.

Таким образом, цепь ротора синхронной машины является цепью постоянного тока, а ЭДС наводится только в обмотке статора.

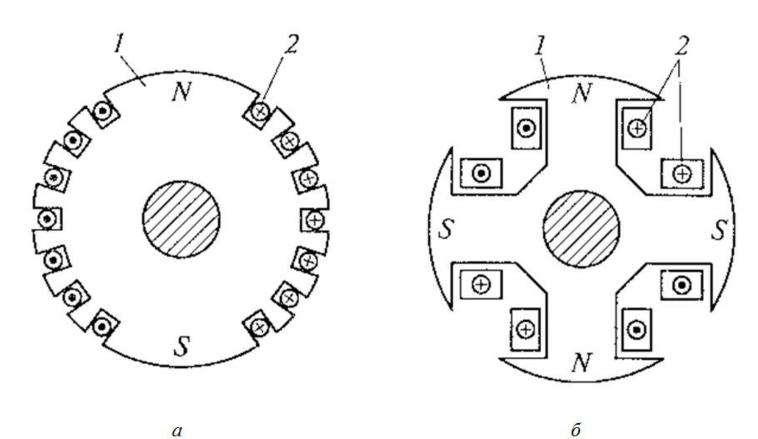
Поэтому в синхронных машинах помимо разделения активной части на неподвижную и подвижную (статор и ротор) применяется другое разделение. Та часть машины, в обмотке которой наводится ЭДС, называется якорем, а часть машины постоянного тока — индуктором.

Статор (якорь) синхронной машины не отличается от статора машины асинхронной. Ротор — это часть постоянного тока, поэтому его магнитопровод может выполняться как массивным, так и шихтованным. Обмотка ротора питается от источника постоянного тока и является однофазной. Эта обмотка называется обмоткой возбуждения.



Конструктивная схема машины: 1 - якорь, 2 - обмотка якоря, 3 - полюса индуктора, 4 - обмотка возбуждения, 5 - щетки и контактные кольца

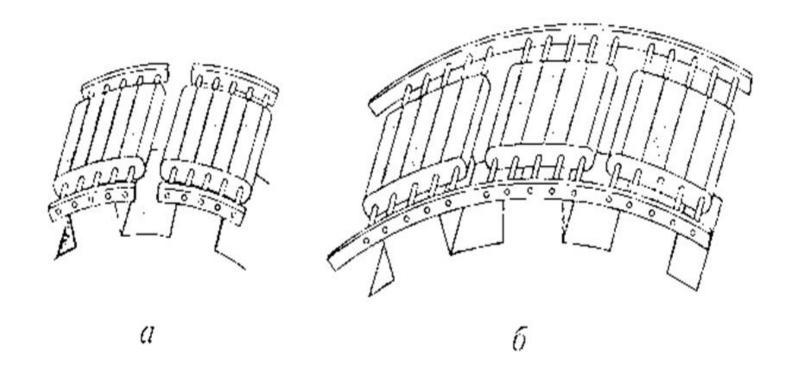
В зависимости от конструкции магнитопровода ротора синхронные машины делятся на два класса: явнополюсные (ЯСМ) и неявнополюсные (НСМ). Явнополюсный ротор синхронных машин имеет выступающие полюсы, сердечник которых в крупных машинах шихтуется из пластин конструкционной стали толщиной 1-2 мм, а в машинах небольшой мощности - из пластин электротехнической стали толщиной 0,5 -1 мм.



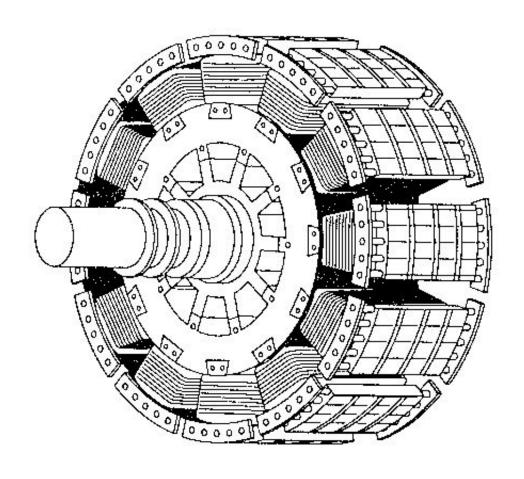
Поперечные разрезы роторов неявнополюсной (а) и явнополюсной (б) машин: 1 - сердечник, 2 - обмотка возбуждения

В магнитном отношении ротор имеет две оси симметрии: продольную d, совпадающую с осью полюсов и обмотки возбуждения, и поперечную q, ей перпендикулярную (смещенную на электрический угол 90°).

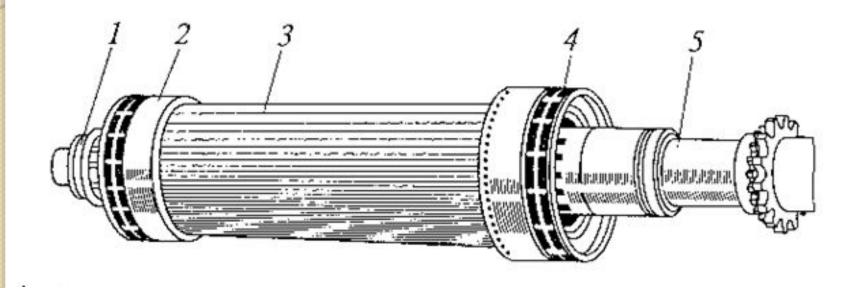
На полюсах ротора часто устанавливают демпферную обмотку. Ее размещают в пазах полюсных наконечников. Медные или латунные стержни этой обмотки, уложенные в пазы, по торцам замыкают сегментами так, что образуется короткозамкнутая клетка. Демпферные обмотки делятся на продольные и продольно-поперечные.



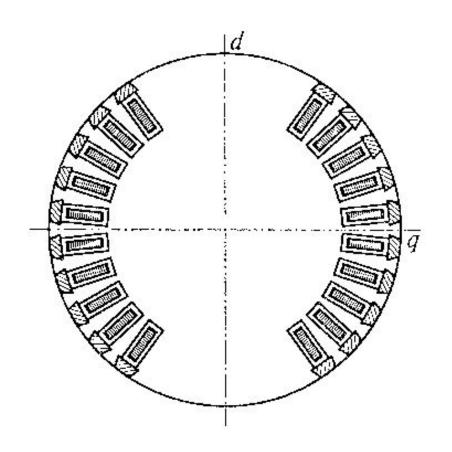
Продольная (α) и продольно-поперечная (δ) демпферная обмотка ЯСМ



Ротор горизонтальной ЯСМ



Ротор НСМ (турбогенератора): 1 - контактные кольца, 2 - бандажи обмотки возбуждения, 3 - бочка ротора, 4 - вентилятор, 5 - вал



Поперечный разрез ротора двухполюсного турбогенератора (НСМ)

Если по обмотке возбуждения пропустить постоянный ток, то он создаст постоянное во времени и неподвижное относительно ротора магнитное поле с чередующейся полярностью. При вращении ротора (индуктора) посторонним двигателем его магнитное поле будет вращаться относительно неподвижной обмотки статора (якоря) и наводить в ней переменную ЭДС.

Если на якоре уложена симметричная трехфазная обмотка (магнитные оси фаз сдвинуты в пространстве на электрический угол 120°, электрические сопротивления и числа витков фаз одинаковы), то в этой обмотке индуктируется симметричная система ЭДС (равны по модулю и сдвинуты во времени на угол 120°).

Частота f_{\parallel} индуктируемых в обмотках ЭДС равна

$$f_1 = pn_2/60$$

Если теперь к трехфазной обмотке якоря синхронного генератора подключить симметричное внешнее сопротивление, то по обмотке будет протекать симметричная система токов, создающих круговое вращающееся магнитное поле якоря (см. раздел 5.3). Частота вращения этого поля относительно статора равна

$$n_1 = 60f_1/p.$$

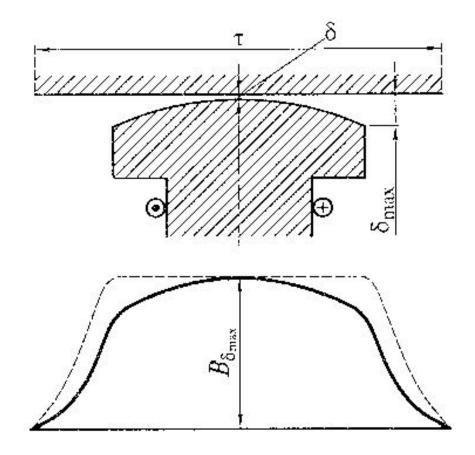
Работа при холостом ходе

ХОЛОСТЫМ ходом синхронного генератора понимается такой режим его работы, при котором ротор вращается приводным двигателем, а ток в обмотке якоря равен нулю. В этом случае магнитное поле машины создается обмоткой возбуждения. поле можно разложить на составляющие: основное поле, магнитные линии которого пронизывают обмотку якоря, и рассеяния, магнитные линии которого сцеплены только с обмоткой возбуждения.

Магнитный поток основного поля при вращении ротора индуктирует в обмотке якоря ЭДС, форма изменения которой во времени должна быть максимально приближена к синусоиде. Это требование обусловлено стандартом качества электрической энергии (ГОСТ 13109-97). Критерием для оценки служит коэффициент искажения синусоидальности кривой напряжения, равный

$$K_{\text{HC}U} = 100 \left(\sqrt{\Sigma U_n^2} \right) / U_{\text{H}}, (\%)$$

В явнополюсной синхронной машине МДС постоянна на полюсном делении (обмотка возбуждения сосредоточенная). Поэтому для обеспечения синусоидальности распределения магнитного потока необходимо, чтобы магнитное сопротивление рабочему потоку изменялось обратно пропорционально закону синуса. Для этого зазор между полюсом и статором делают неравномерным, под краями полюса зазор δ_{max} обычно в 1,5 - 2,5 раза больше, чем под его серединой (ось d).



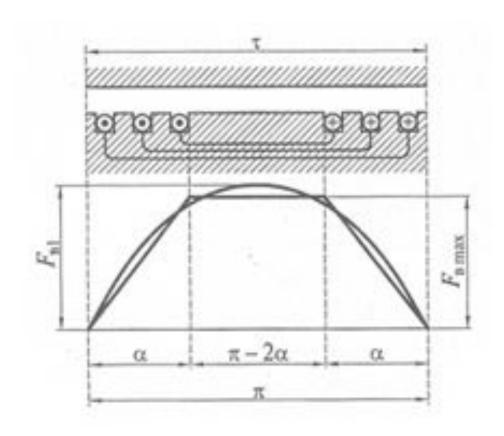
Распределение индукции в воздушном зазоре явнополюсной синхронной машины

В неявнополюсной синхронной машине неизменным остается магнитное сопротивление, так как воздушный зазор постоянен. Поэтому для обеспечения синусоидальности распределения магнитного потока необходимо, чтобы МДС возбуждения изменялась по синусоидальному закону. Для этого обмотку возбуждения делают распределенной. Пренебрегая влиянием пазов можно считать, что МДС обмотки возбуждения и магнитное поле распределены по окружности по трапецеидальному закону.

Амплитудные значения основных гармоник МДС и индукции поля возбуждения соответственно равны

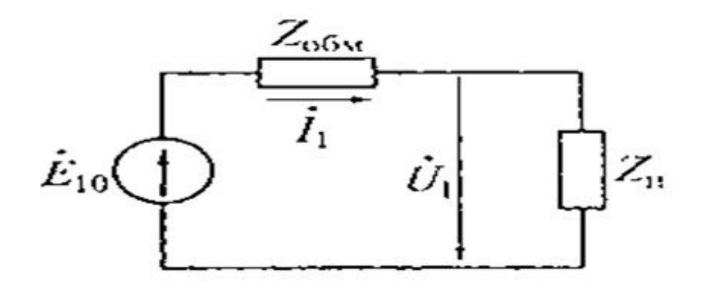
$$F_{\rm B1} = (4/\pi) \left(\sin \alpha / \alpha \right) F_{\rm Bmax} = (4/\pi) \left(\sin \alpha / \alpha \right) I_{\rm B} w_{\rm B}$$

$$B_{\delta m1} = \frac{1}{(4/\pi) (\sin \alpha/\alpha) B\delta max}$$

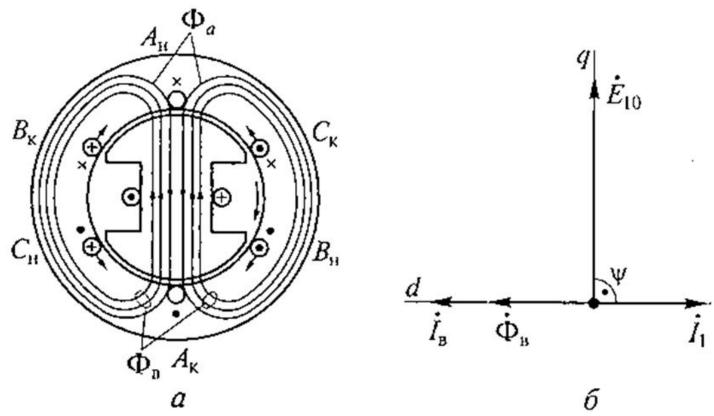


Распределение МДС в НСМ

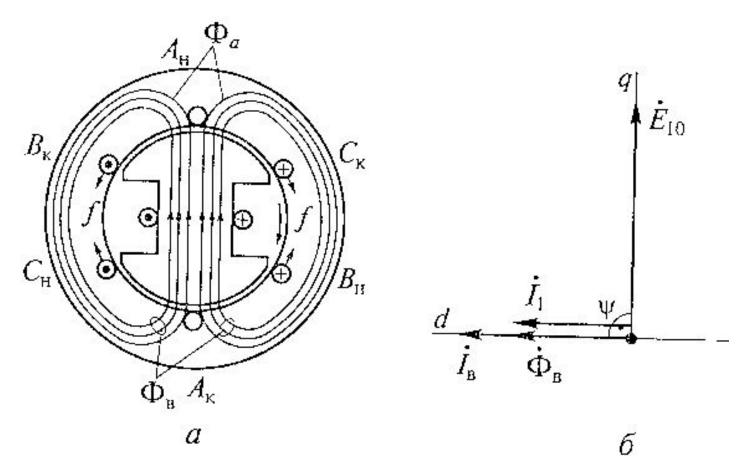
Воздействие МДС якоря на поле возбуждения машины называется реакцией якоря.



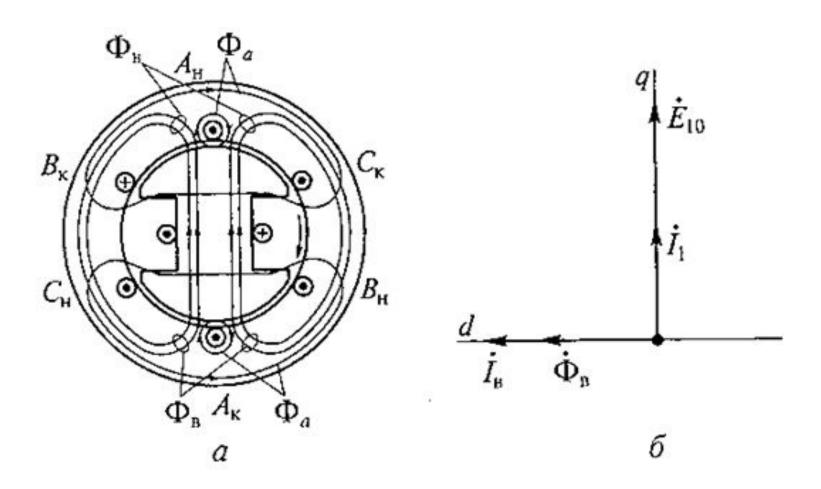
Электрическая схема замещения фазы обмотки якоря



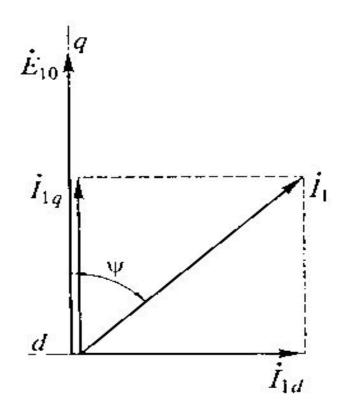
Реакция якоря (α) и векторная диаграмма (δ) синхронного генератора при индуктивной нагрузке



Реакция якоря (a) и векторная диаграмма (δ) синхронного генератора при емкостной нагрузке



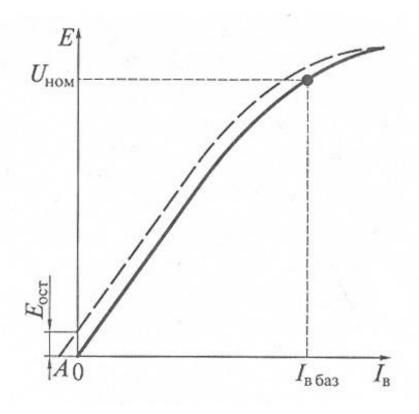
Реакция якоря (α) и векторная диаграмма (δ) синхронного генератора при ψ = 0



Разложение тока якоря на продольную и поперечную составляющие

Рабочие свойства синхронного генератора оценивают его характеристиками, важнейшими из которых являются следующие: характеристика холостого хода, трехфазного короткого замыкания, индукционная нагрузочная, внешние и регулировочные.

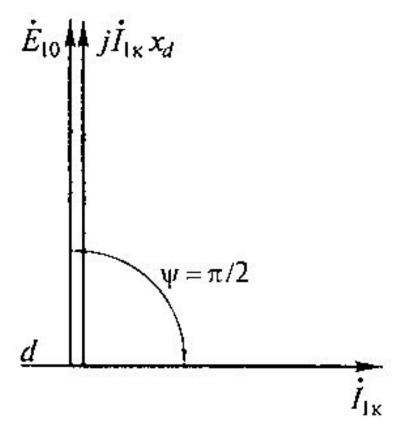
Характеристика холостого хода - это зависимость ЭДС холостого хода от тока (или МДС) возбуждения, т.е. $E_{10} = f(I_{\rm B})$ при неизменной частоте вращения ($n_2 = n_1 = {\rm const}$).



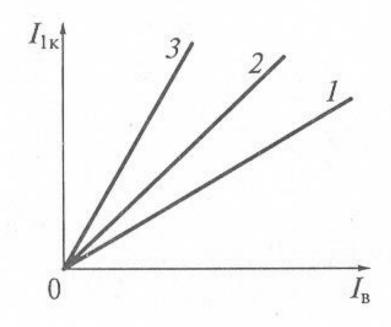
Опытная (пунктирная линия) и расчетная (сплошная линия) характеристика холостого хода

Характеристика трехфазного короткого замыкания представляет собой зависимость тока обмотки якоря при коротком замыкании от тока возбуждения, т. е. $I_{1k} = f(I_{B})$ при неизменной скорости ротора $n_{2} = n_{1} = \text{const.}$

$$\underline{\underline{E}}_{10} = j\underline{\underline{I}}_{1K} x_d$$

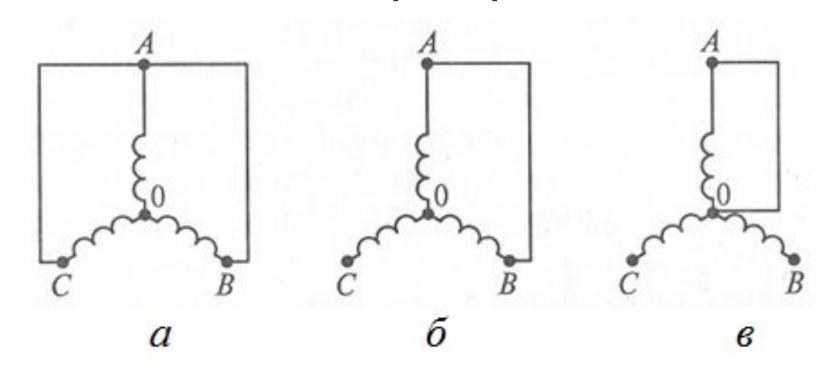


Векторная диаграмма явнополюсного синхронного генератора при коротком замыкании



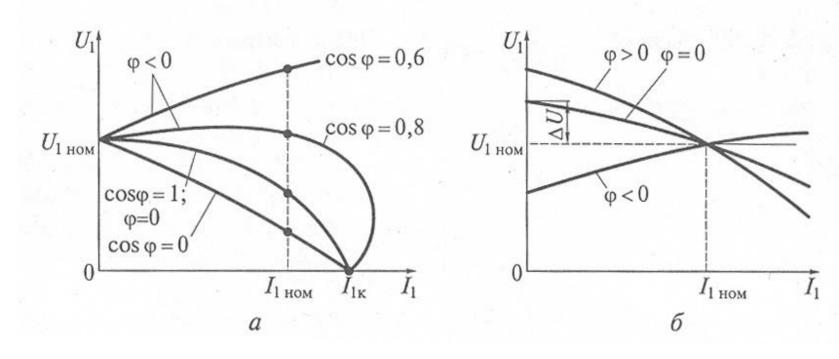
Характеристики короткого замыкания синхронного генератора:

1 - трехфазное КЗ, 2 - двухфазное КЗ, 3 - однофазное КЗ



Схемы короткого замыкания обмотки якоря: *a* - трехфазное, *б* - двухфазное, *в* - однофазное

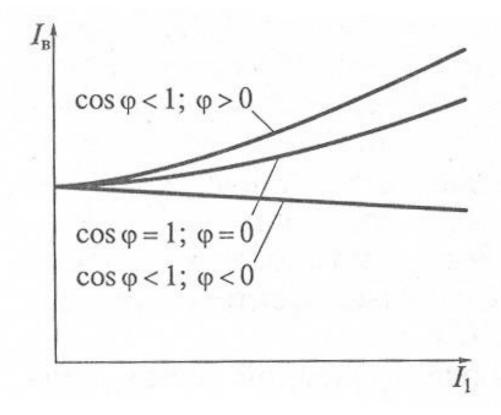
Внешние характеристики представляют собой зависимости напряжения генератора от тока якоря $U_{\rm I}=f(I_{\rm I})$ при $I_{\rm R}={\rm const},$ $n_{\rm p}=n_{\rm I}={\rm const}$ и $cos\phi$ = const. Они являются основными эксплуатационными характеристиками генератора и показывают, как изменяется напряжение $U_{\scriptscriptstyle \parallel}$ на выводах генератора с ростом тока нагрузки I_1 , если ток возбуждения и характер нагрузки остаются неизменными.



Внешние характеристики синхронного генератора: *а* - при увеличении нагрузки, *б* - при уменьшении нагрузки

Регулировочные характеристики представляют собой зависимости $I_{R} = f(I_{1})$ при $U_1 = \text{const}, n_2 = n_1 = \text{const} \text{ и cos} \phi = \text{const}.$ Регулировочные характеристики определяют закон изменения тока возбуждения синхронного генератора, который необходим для поддержания неизменным напряжения на выводах машины при изменяющемся токе нагрузки и неизменном ее характере ($\cos \phi$ = const).

Характеристики синхронного генератора



Регулировочные характеристики синхронного генератора

Параллельная работа СГ с сетью

Способы включения синхронного генератора на параллельную работу с сетью

Процесс включения синхронного генератора на параллельную работу с сетью называется синхронизацией. Существуют два способа синхронизации: *точная синхронизация* и самосинхронизация.

Параллельная работа СГ с сетью

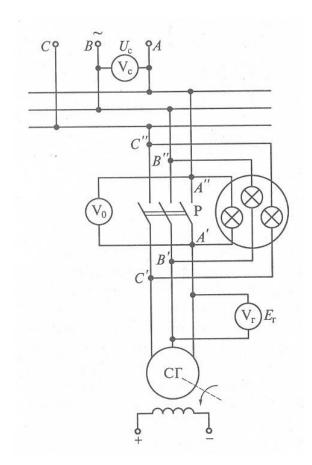
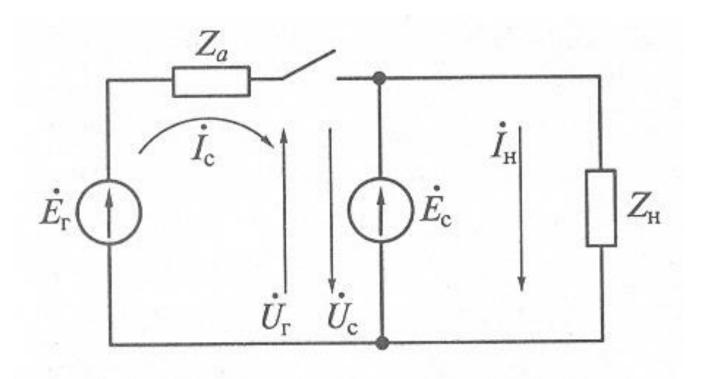


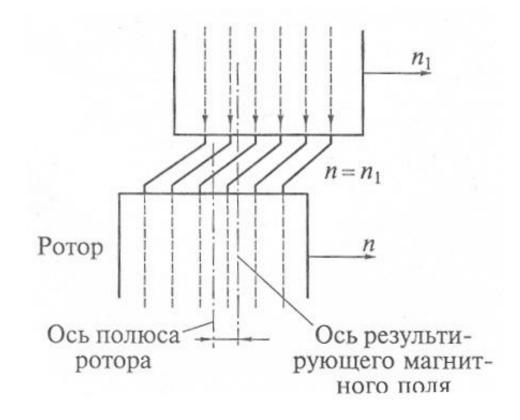
Схема включения трехфазного синхронного генератора на параллельную работу с сетью

Параллельная работа СГ с сетью



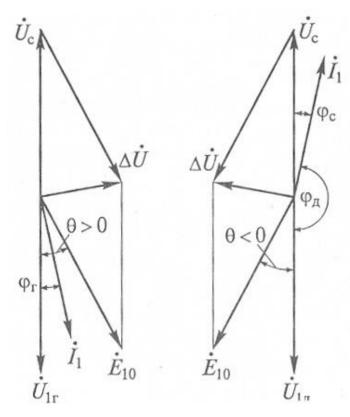
Электрическая схема для расчета тока синхронизации $I_{\rm c}$ (для одной фазы)

Синхронный двигатель



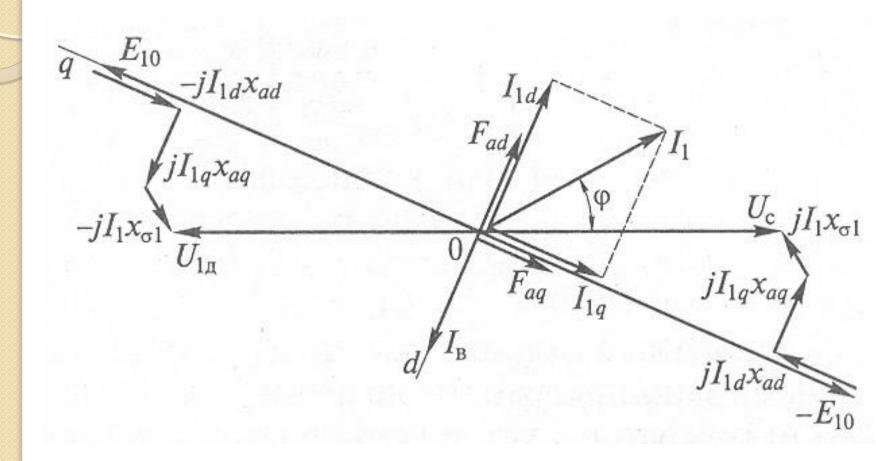
Магнитное поле в воздушном зазоре двухполюсного синхронного двигателя при нагрузке

Синхронный двигатель



Упрощенные векторные диаграммы синхронной машины для генераторного (α) и двигательного (δ) режима работы

Синхронный двигатель



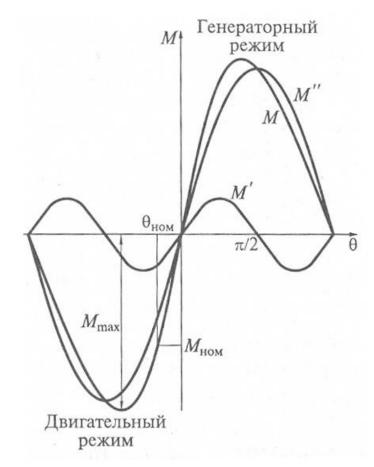
Векторная диаграмма явнополюсного синхронного двигателя

Синхронный двигатель потребляет электрическую мощность P_1 из сети. Часть этой мощности расходуется на электрические потери в обмотке якоря $P_{_{9Л}}$ и магнитные потери в стали якоря $P_{_{M}}$. Оставшаяся ее часть - электромагнитная мощность $P_{_{9M}}$ передается вращающимся магнитным полем на ротор

$$P_{_{\rm ЭM}} = P_{_{1}} - P_{_{\rm ЭЛ1}} - P_{_{\rm M}}.$$

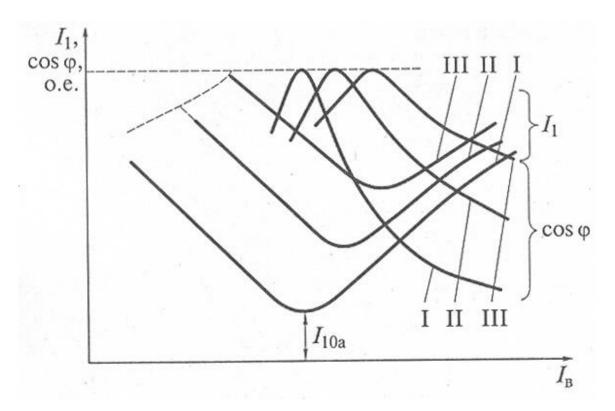
Уравнения для электромагнитной мощности синхронного двигателя можно получить из векторных диаграмм. Если пренебречь потерями в статоре ($P_{\text{эл1}}$ и $P_{\text{м}}$), то для двигателя с независимой системой возбуждения будут справедливы те же выражения, что и для генератора (см. тему 11). Так, если принять, что $P_1 = P_{_{\mathfrak{I}\mathfrak{M}}} = P$, то для явно- и неявнополюсного двигателя можно записать соответственно

$$\begin{split} P_{_{\mathfrak{I}\!M}} &= P' + P'' = (m_{_{1}}U_{_{1}}E_{_{10}}/x_{_{d}})\sin\theta + (m_{_{1}}U_{_{1}}^{2}/2)\left(1/x_{_{q}} - 1/x_{_{d}}\right)\sin2\theta \\ &\qquad \qquad = (m_{_{1}}U_{_{1}}E_{_{10}}/x_{_{c}})\sin\theta \end{split}$$



Угловая характеристика электромагнитного момента явнополюсной синхронной машины

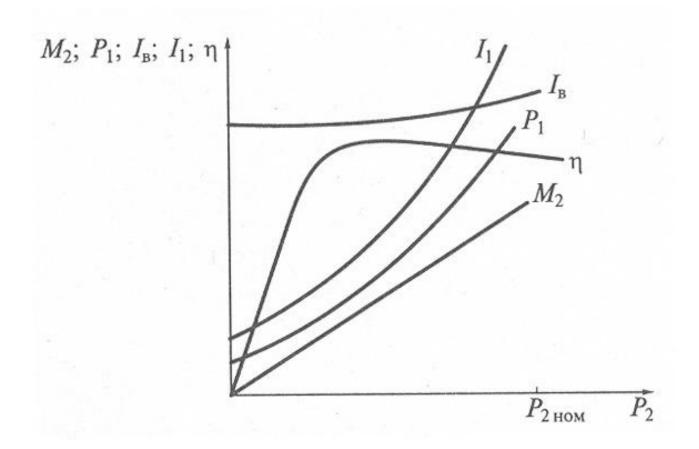
U-образные характеристики двигателя, так же как и генератора, представляют зависимости $I_1 = f(I_B)$ при P = const, $U_1 = \text{const}$, $I_2 = \text{const}$. Они могут быть построены по векторным диаграммам машины.



U-образные характеристики синхронного двигателя и соответствующие им зависимости коэффициента мощности от тока возбуждения:

$$\square - P = o$$
, $\square \square - P = o$, 25 P_{HOM} , $\square \square \square - P = o$, 5 P_{HOM}

Рабочие характеристики синхронного двигателя могут быть построены или при постоянном возбуждении ($I_{\rm B}$ = const), или при постоянном коэффициенте мощности ($\cos \phi$ = const). На рис. 12.6 показаны рабочие характеристики — зависимости M, P_1 , $I_{\rm B}$, I_1 , η = $f(P_2)$ при f_1 = const, $\cos \phi$ = $\cos \phi_{\rm HOM}$ = const.

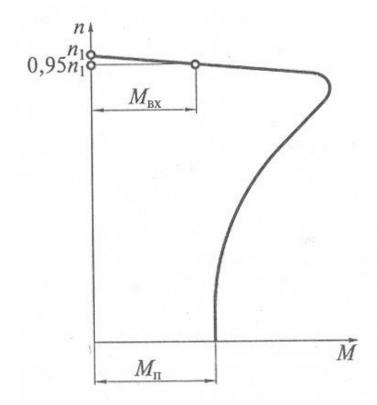


Рабочие характеристики синхронного двигателя при $cos\phi = const$

Существуют следующие способы пуска синхронных двигателей: асинхронный, частотный и пуск с помощью разгонного двигателя.

Наибольшее распространение получил асинхронный пуск. Этот способ пуска аналогичен пуску асинхронного двигателя.

Механическая характеристика синхронного двигателя в этом случае аналогична механической характеристике асинхронного двигателя



Механическая характеристика синхронного двигателя при асинхронном пуске с разомкнутой обмоткой возбуждения

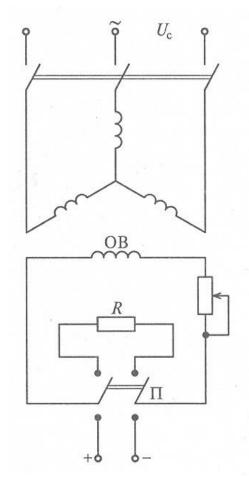
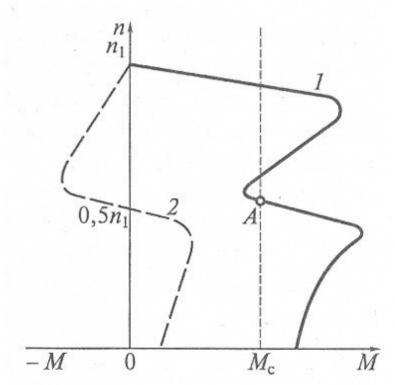


Схема включения обмотки возбуждения при асинхронном пуске



Результирующая механическая характеристика 1 и механическая характеристика от обратного поля обмотки возбуждения 2 при асинхронном пуске синхронного двигателя

Синхронные компенсаторы используются для поддержания заданного напряжения в узлах электрической сети, поддерживая в ней баланс реактивной мощности (генерируемой и потребляемой). В часы максимальных нагрузок они работают как источники реактивной мощности, а в часы минимума нагрузок - в режиме потребления реактивной мощности. Кроме того, синхронные компенсаторы включаются в конце линии электропередачи непосредственно у потребителя. Компенсируя частично или полностью реактивную составляющую тока, они уменьшают общий ток в линии и соответственно потери в ней.

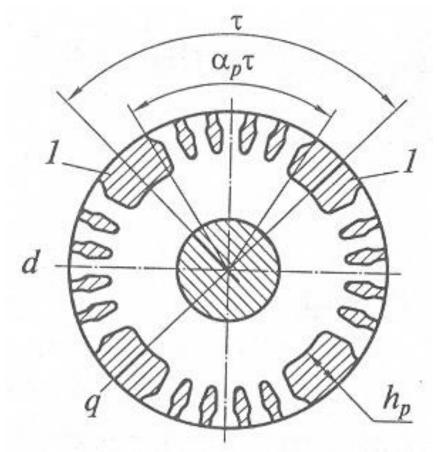
По существу синхронный компенсатор является синхронным двигателем, работающим при холостом ходе, т. е. без механической нагрузки на валу. Синхронный компенсатор потребляет из сети активную мощность, равную его потерям. Основной характеристикой синхронного компенсатора является U-образная характеристика. Она мало отличается от аналогичной характеристики синхронного двигателя при холостом ходе (P = 0).

Синхронные компенсаторы имеют некоторые конструктивные отличия от синхронных двигателей. Они не имеют выходного конца вала, поэтому корпус компенсатора может быть выполнен герметичным. Так как синхронный компенсатор не приводит в движение приводной механизм и момент, действующий на вал, незначителен, то и вал синхронного компенсатора может иметь существенно меньший диаметр, чем вал синхронного двигателя.

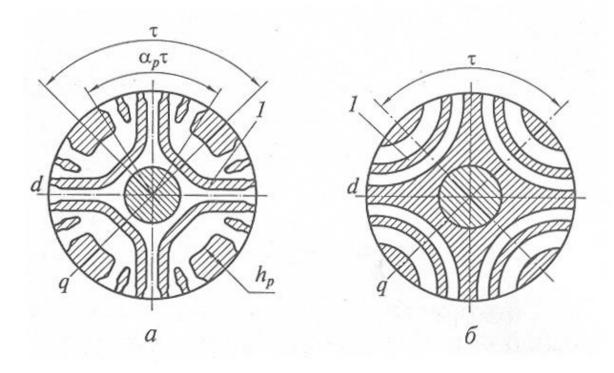
Синхронным компенсаторам не нужно иметь большую перегрузочную способность (максимальный момент M_{max}), и он у них может быть снижен за счет уменьшения зазора между статором и ротором (при этом увеличиваются индуктивные сопротивления взаимной индукции обмотки статора - x_d и x_d). Уменьшение зазора способствует уменьшению размеров обмотки возбуждения. Все это приводит к уменьшению габаритов синхронных компенсаторов по сравнению с синхронными двигателями.

Синхронные реактивные двигатели (СРД) имеют явнополюсный ротор. Их основное преимущество по сравнению с обычными синхронными двигателями заключается в отсутствии обмотки возбуждения и, следовательно, контактно-щеточного узла. Магнитный поток в такой машине создается только обмоткой якоря. Вращающий момент образуется вследствие явнополюсности ротора $(x_d \neq x_a)$ и равен реактивному моменту

$$M_{\text{MM}} = (mU_1^2/2\omega_1) (1/x_q - 1/x_d) \sin 2\theta.$$

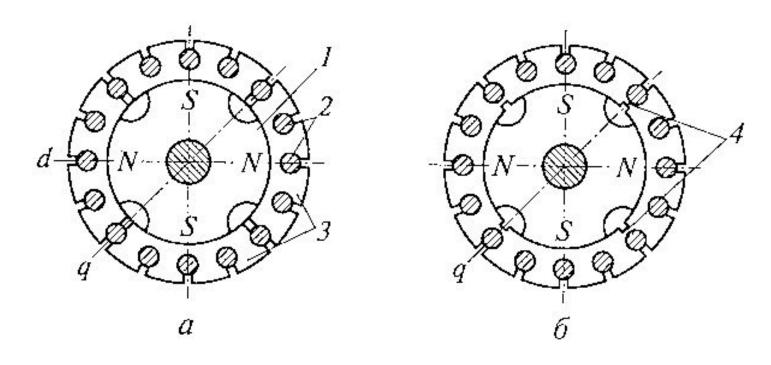


Простой явнополюсный ротор четырехполюсного СРД

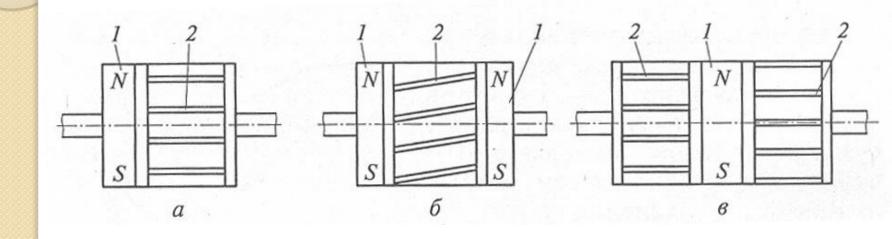


Усовершенствованные роторы четырехполюсного СРД: а - ротор с внутренними пазами, б - секционированный ротор

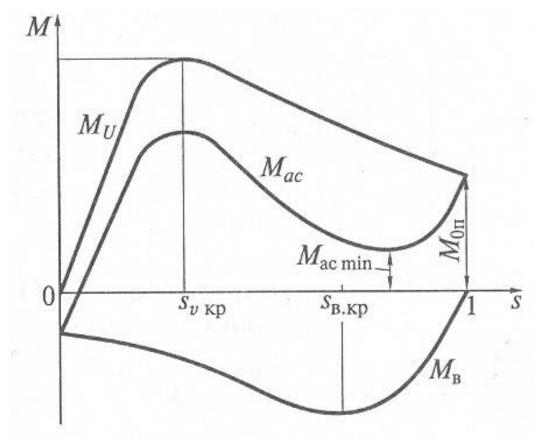
В синхронных двигателях с возбуждением от постоянных магнитов для создания потока возбуждения вместо обмотки возбуждения применяют постоянные магниты, размещенные на роторе. Поэтому необходимость в контактных кольцах отпадает и машина становится бесконтактной. Синхронные машины с возбуждением от постоянных магнитов широко используются как в качестве генераторов, так и в качестве двигателей.



Конструкция роторов СДПМ с радиальным расположением постоянных магнитов и пусковой обмотки: α - со звездообразным магнитом, δ - с мостиком насыщения



Конструкция роторов СДПМ с аксиальным расположением постоянных магнитов и пусковой обмотки: *а* - с одним торцевым магнитом, *б* - с двумя пусковыми клетками



Механическая характеристика СДПМ в пусковом режиме