**Липецкий государственный технический университет**

Факультет автоматизации и информатики

Кафедра электропривода

КУРСОВОЙ ПРОЕКТ

по электрическим машинам

«Проектирование асинхронного двигателя с короткозамкнутым ротором»

Вариант 31

|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| Студент |  | Кондратьев С.Е. |
| Группа АСМР-19-1 |  |  |
| Руководитель  к.т.н, доцент |  | Шишлин Д.И. |

КУРСОВОЙ ПРОЕКТ

По дисциплине \_\_\_\_ЭЛЕКТРИЧЕСКИЕ МАШИНЫ\_\_\_\_\_\_\_\_\_

(наименование учебной дисциплины согласно учебному плану)

Студент группы: АСМР-19-1 Кондратьев С.Е.

Тема**:** Проектирование асинхронного двигателя с короткозамкнутым ротором

1. Исходные данные к проекту: Вариант 31;

Номинальная мощность *P* = 55 кВт;

Число фаз – 3;

Номинальное напряжение *U*Н= 380 В (*U*Ф= 220 В);

Частота питающего напряжения – 50 Гц;

Синхронная скорость 3000 об/мин;

Способ охлаждения – самовентиляция IC0 141;

Режим работы – длительный.

Базовая модель двигатель серии 4А225М2, конструктивное исполнение IM1001, исполнение по защите IP44, класс нагревостойкости изоляции F.

1. Содержание пояснительной записки:

Определение главных размеров; расчет обмотки, электромагнитных нагрузок, числа пазов статора; определение размеров зубцовой зоны статора и воздушного зазора; расчет обмотки, пазов и ярма ротора; расчет намагничивающего тока; расчет параметров рабочего режима двигателя; расчет потерь в стали и механических потерь; расчет рабочих и пусковых характеристик; тепловой расчет двигателя – определение превышений температур.

Перечень графического материала: чертеж общего вида асинхронного двигателя

4. Срок сдачи законченного проекта 28 декабря 2021 г.

Руководитель проекта: к.т.н, доцент \_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_ / Шишлин Д.И./

Дата выдачи задания: 7 сентября 2021 г.

Аннотация

C.49. Ил.6. Табл.2. Литература 3 назв.

Основной задачей проектирования асинхронного двигателя, как и любой электрической машины, является выбор оптимальных параметров (главные размеры, расчет потерь, тепловой и вентиляционный расчеты и др.) проектируемой машины. Ниже представлен расчет параметров асинхронного двигателя. Также собраны в таблицу данные расчета рабочих характеристик асинхронного двигателя и данные расчета пусковых характеристик.

Оглавление

[Введение 5](#_Toc89085228)

[1 Выбор главных размеров 6](#_Toc89085229)

[2 Определение *Z*1, *w*1 и сечения провода обмотки статора 8](#_Toc89085230)

[3 Расчёт размеров зубцовой зоны статора и воздушного зазора 11](#_Toc89085231)

[4 Расчёт ротора 13](#_Toc89085232)

[5 Расчёт намагничивающего тока 16](#_Toc89085233)

[6 Параметры рабочего режима 20](#_Toc89085234)

[7 Расчёт потерь 25](#_Toc89085235)

[8 Расчёт рабочих и пусковых характеристик 29](#_Toc89085236)

[9 Тепловой расчет и расчет вентиляции 44](#_Toc89085237)

[Заключение 48](#_Toc89085238)

[Список используемой литературы 49](#_Toc89085239)

# Введение

Асинхронный двигатель является преобразователем электрической энергии в механическую и составляет основу большинства механизмов, использующихся во всех отраслях народного хозяйства.

В настоящее время асинхронные двигатели потребляют более 70% вырабатываемой электрической энергии, на их изготовление расходуется большое количество дефицитных материалов: обмоточные меди, изоляции, электрической стали и других затрат.

На ремонт и обслуживание асинхронных двигателей в эксплуатации средства составляют более 5% затрат из обслуживания всего установленного оборудования.

Поэтому создание высокоэкономичных и надежных асинхронных двигателей является важнейшей задачей, Серия 4А подходит в качестве прототипа при проектировании.

# 1 Выбор главных размеров

Число пар полюсов

,

где n1 – синхронная частота вращения, об/мин; *f*– частота питания, Гц.

Высота оси вращения *h* = 225 мм. Диаметр *Da* = 0,392 м. Внутренний диаметр статора. *KD* = 0.52

, м.

(Базовый двигатель 4А225М2 с однослойной обмоткой).

Полюсное деление

, м.

Расчётная мощность

, Вт,

где Р2 – мощность на валу двигателя, Вт; kE – отношение ЭДС об­мотки статора к номинальному напряжению. *k*E = 0,98; η = 0,90 и cosφ = 0,91. Электромагнитные нагрузки *A* = 40000 А/м, Тл. Обмоточный коэффициент для однослойной обмотки *k*об1 = 0,95.

Расчётная длина магнитопровода (зазора):

, м.

Синхронная угловая частота двигателя определяется по формуле:

, рад/с.

Отношение

.

Значение λ находится в допустимых пределах и изменение *h* не требуется.

# 2 Определение *Z*1, *w*1 и сечения провода обмотки статора

Предельные значения *t*1max = 18 мм; *t*1min = 16 мм. Число пазов статора

;

.

Принимаем *Z*1=36, тогда

.

Зубцовое деление статора (окончательно)

, м.

Число (целое) эффективных проводников в пазу (предварительно при условии *a* = 1) (нет параллельных ветвей).

, A.

.

Принимаем *a* = 2.

.

Окончательные значения числа витков фазы, линейной нагрузки и магнитного потока.

;

, А/м;

, Вб.

Индукция в воздушном зазоре

, Тл.

*A* и находятся в допустимых пределах.

Плотность тока в обмотке статора (предварительно) *AJ*1 = 185.109

, А/м2.

Площадь поперечного сечения эффективного проводника (предварительно)

, мм2.

Принимаем *n*эл = 10

, мм2.

Обмоточный провод ПЭТВ: dэл = 1,18 мм; dиз=1,26 мм; *q*эл=1,094 мм2.

, мм2.

Плотность тока статора (окончательно)

, А/мм2.

# 3 Расчёт размеров зубцовой зоны статора и воздушного зазора

Паз статора определяем с соотношением размеров, обеспечивающим параллельность боковых граней зубцов. *Bz*1=1,6 Тл, *B*а=1,4 Тл , *k*с = 0,97.

, мм;

, мм.

Размеры паза в штампе принимаем *b*ш = 4 мм; *h*ш = 1 мм, где hш высота шлица паза; bш ширина шлица паза.

, мм;

, мм;

, мм;

, мм.

Размеры паза свету с учётом припуска на сборку

, мм;

, мм;

, мм,

где b'п и h'п – размеры паза “в свету”, полученные при расчете заполнения паза проводниками обмотки и изоляцией.

Площадь поперечного сечения паза для размещения проводников

, мм2.

Площадь поперечного сечения прокладок и корпусной изоляции в пазу ,

, мм2.

Односторонняя толщина изоляции в пазу *b*из = 0,35 мм. Коэффициент заполнения паза

.

находится в допустимых пределах. Уточнение размеров паза не требуется.

# 4 Расчёт ротора

Воздушный зазор мм. Число пазов ротора *Z*2 = 28. Внешний диаметр

, м.

Длина магнитопровода ротора *L*2 = *L*1 = 0,161 м. Зубцовое деление

, мм.

Внутренний диаметр ротора равен диаметру вала, так как сердечник ротора непосредственно насаживается на вал (*k*в = 0,23)

, мм.

Ток в стержне ротора

, А,

где .

.

Площадь поперечного сечения стержня (предварительно)

, мм2.

Плотность тока в литой клетке принимаем *J*2 = 3,3**.**106 А/м2. Паз ротора принимаем *b*ш = 1,5 мм, *h*ш = 0,7 мм, *h****'***ш = 0,3 мм.

При *Bz*2 = 1,8 Тл

, мм.

Размеры паза

, ;

, мм;

, мм.

Принимаем *b*1 = 12 мм, *b*2 = 8 мм, *h*1 = 17 мм. Полная высота паза:

, мм.

Принимаем *h*п2 = 28. Сечение стержня

, мм2.

Плотность тока в стержне

, А/м2.

Короткозамыкающие кольца. Площадь поперечного сечения

, мм2;

, A,

где

;

.

Размеры замыкающих колец:

мм;

;

;

.

# 5 Расчёт намагничивающего тока

Магнитное напряжение воздушного зазора

, А,

где *B*δ – индукция в воздушном зазоре, Тл, рассчитанная по окончательно принятому числу витков в фазе обмотки ** и обмоточному коэффициенту  определенному для принятой в машине обмотки.  – воздушный зазор, м; – коэффициент воздушного зазора:

,

– магнитная проницаемость: , Гн/м.

При



Значения индукций в зубьях:

, Тл;

, Тл;

 и – ширина зубца ротора, м.

Индукция в ярме статора и ярме ротора:

, Тл;

, Тл;

где **– коэффициент заполнения сердечника ротора сталью; ** – расчетная высота ярма ротора, м.

Расчетная высота ярма ротора при  и определяется

, мм.

Магнитные напряжения зубцовых зон статора и ротора

, А;

А.

Где * и* – расчетная высота зубца статора: мм; , мм.

– расчетная напряженность поля в зубце, А.

Напряженность поля в зубце определяют по кривым намагничивания для зубцов принятой при проектировании марки стали.

Для стали 2013  А/м при Тл;  А/м при Тл.

Коэффициент насыщения зубцовой зоны



Полученное значение  позволяет предварительно оценить правильность выбранных размерных соотношений и обмоточных данных проектируемой машины.

Магнитные напряжения ярм статора и ротора

А;

Где  – длина средней магнитной силовой линии в ярме статора:

мм;

где ** – высота ярма статора, м.

– напряженность поля при индукции по кривой намагничивания для ярма, принятой при проектировании стали.

Для стали 2013  А/м при Тл.

Для стали 2013  А/м при Тл.

А;

Где – напряженность поля в ярме при индукции по кривой намагничивания для ярма принятой при проектировании стали. Индукция в ярме ротора, Тл; –длина силовых линий в ярме:

, мм;

 – высота ярма ротора:

, мм.

Магнитное напряжение на пару полюсов

– суммарное магнитное напряжение магнитной цепи (на пару полюсов)

А.

Коэффициент насыщения магнитной цепи

.

Намагничивающий ток

, А.

Относительное значение

.

# 6 Параметры рабочего режима

Активное сопротивление фазы обмотки статора

Ом.

Для класса нагревостойкости изоляции F расчетная величина . Для меди Омм. Где  – общая длина эффективных проводников фазы обмотки:  м.

При  м; м; ;

м.

 – площадь поперечного сечения эффективного проводника, м. Длина вылета лобовой части катушки

м,

где ; – средняя ширина катушки:

м.

 – укорочение шага обмотки ротора;  – коэффициент, значение которого берут из таблицы в зависимости от числа полюсов машины и наличия изоляции в лобовых частях;  – длины вылета прямолинейной части катушек из паза от торца сердечника до начала отгиба лобовой части: ****м.

Относительное значение

.

Активное сопротивление фазы алюминиевой обмотки ротора

Ом.

При 

 Ом;

 Ом,

где для литой алюминиевой обмотки ротора Омм.  – средний диаметр замыкающих колец:

мм;

 – сечение стержня, м2;  – коэффициент увеличения активного сопротивления стержня от действия эффекта вытеснения тока;  – площадь поперечного сечения замыкающего кольца, м2;  – удельное сопротивление материала стержня и замыкающих колец, при расчетной температуре.

Приводим  к числу витков обмотки статора

 Ом.

Относительное значение

.

Индуктивное сопротивление фазы обмотки статора

Ом,

где

;

При мм; мм; ;

 мм;

;;м.

Коэффициент магнитной проводимости лобового рассеяния

,

где  – число пазов на полюс и фазу;  – длина лобовой части витка обмотки;  – укорочение шага обмотки, для которой проводится расчет, т. е. обмотки статора или фазного ротора.

Коэффициент магнитной проводимости дифференциального рассеяния для обмоток статора и фазного ротора

;

.

Для и , . Относительное значение

.

Индуктивное сопротивление фазы ротора

 , Ом;

где



при мм; мм; мм; ; мм;мм; мм2;  (для рабочего режима).

Коэффициент магнитной проводимости лобового рассеяния

,

 – средний диаметр замыкающих колец, м;  – сечение стержня, м2; Δ – коэффициент приведения токов в кольце к току в стержне;  и  – средние высота и ширина колец.

Коэффициент магнитной проводимости дифференциального рассеяния обмотки, короткозамкнутого ротора

;

,

т.к. , ;

.

Приводим  к числу витков обмотки статора

 Ом.

Относительное значение

.

# 7 Расчёт потерь

Основные потери в стали

, Вт,

где Вт/кг – удельные потери;  и – индукция в ярме и средняя индукция в зубцах статора, Тл; ,  – масса стали ярма и зубцов статора:

 кг;

 кг,

где **** – высота ярма статора:

 мм;

 – расчетная высота зубца статора, м; ****– средняя ширина зубца статора, м:  – удельная масса стали; в расчетах принимают  кг/м3;– показатель степени, учитывающий зависимость потерь в стали от частоты перемагничивания;  и  – коэффициенты, учитывающие влияние на потери в стали неравномерности распределения потока по сечениям участков магнитопровода и технологических факторов: , .

Поверхностные потери в роторе

 Вт;

При

Вт,

где .

 Тл,

где для ,.

Пульсационные потери в зубцах ротора

Вт;

 – масса стали зубцов ротора:

 кг.

Амплитуда пульсаций индукции в среднем сечении зубцов для зубцов ротора

 Тл;

– средняя индукция в зубцах ротора, Тл; при .

Сумма добавочных потерь в стали

Вт.

Полные потери в стали

Вт.

Обычно  приблизительно в 5–8 раз меньше, чем .

Механические потери

 Вт,

Для двигателей с  коэффициент .

Добавочные потери при номинальном режиме

 Вт;

где  – коэффициент полезного действия двигателя.

Холостой ход двигателя: Ток холостого хода двигателя

 А;

При определении активной составляющей тока холостого хода принимают, что потери на трение и вентиляцию и потери в стали при холостом ходе двигателя такие же, как и при номинальном режиме. Тогда

 А;

Электрические потери в статоре при холостом ходе приближенно принимаются равными:

 Вт;

Реактивная составляющая тока холостого хода:

.

Коэффициент мощности при холостом ходе

.

# 8 Расчёт рабочих и пусковых характеристик

Найдём расчетное сопротивление r12 и сопротивление взаимной индуктивности x12:

, Ом;

, Ом.

Комплексный коэффициент с1 находим по приближённой формуле, так как :

°;

.

Активная составляющая тока синхронного холостого хода:

, А.

Найдём расчетные величины, обозначенные в формуляре а, а', b и b'. Формулы для их определения зависят от принятого (точного или приближенного) метода расчета с1. Если , то можно использовать приближенный метод:

, Ом;

, Ом;

, Ом;

, Ом.

Потери, не меняющиеся при изменении скольжения:

 Вт.

Принимаем  и рассчитываем рабочие характеристики, задаваясь *s* = 0,005; 0,0075; 0,01; 0,0125; 0,015; 0,0175; 0,019. Результаты расчёта сведены в таблицу 1, по которой уточняется скольжение *s*н. Номинальные данные спроектированного двигателя: Р2н = 55кВт, U1н = 220 В, I1н = 101.75А,

соs φн =0,91, ηн =0,90.

Таблица 1 – Результат расчета рабочих характеристик АД

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| Формула | Ед.изм | Скольжение | | | | | | |
| 0,005 | 0,0075 | 0,01 | 0,0125 | 0,015 | 0,0175 | *s*н = 0,019 |
|  | Ом | 8,328 | 5,552 | 4,164 | 3,3312 | 2,776 | 2,37943 | 2,19158 |
|  | Ом | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
|  | Ом | 8,389 | 5,613 | 4,225 | 3,3922 | 2,837 | 2,44043 | 2,25258 |
|  | Ом | 0,437 | 0,437 | 0,437 | 0,437 | 0,437 | 0,437 | 0,437 |
|  | Ом | 8,40037 | 5,62999 | 4,24754 | 3,42023 | 2,87046 | 2,47925 | 2,29458 |

Продолжение таблицы 1

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  | А | 26,1893 | 39,0765 | 51,7947 | 64,3231 | 76,6428 | 88,7367 | 95,8783 |
|  | – | 0,99865 | 0,99698 | 0,99469 | 0,9918 | 0,98834 | 0,98434 | 0,9817 |
|  | – | 0,05202 | 0,07762 | 0,10288 | 0,12777 | 0,15224 | 0,17626 | 0,19045 |
|  | А | 27,3858 | 40,1906 | 52,7518 | 65,0279 | 76,9814 | 88,5793 | 95,3554 |
|  | А | 21,3194 | 22,9901 | 25,2858 | 28,1755 | 31,6251 | 35,598 | 38,2169 |
|  | А | 34,7059 | 46,3015 | 58,499 | 70,8695 | 83,2243 | 95,4647 | 102,729 |
|  | А | 26,7131 | 39,858 | 52,8306 | 65,6096 | 78,1756 | 90,5114 | 97,7958 |
|  | кВт | 18,0747 | 26,5258 | 34,8162 | 42,9184 | 50,8077 | 58,4623 | 62,9346 |
|  | кВт | 0,21681 | 0,38589 | 0,61598 | 0,90405 | 1,24673 | 1,64043 | 1,89957 |
|  | кВт | 0,08563 | 0,19064 | 0,33493 | 0,51655 | 0,73337 | 0,98308 | 1,14768 |
|  | кВт | 0,03555 | 0,06327 | 0,101 | 0,14823 | 0,20442 | 0,26897 | 0,31146 |
|  | кВт | 3,38999 | 3,6918 | 4,10391 | 4,62083 | 5,23652 | 5,94448 | 6,41072 |
|  | кВт | 14,6847 | 22,834 | 30,7123 | 38,2976 | 45,5712 | 52,5179 | 56,5239 |
|  | – | 0,81245 | 0,86082 | 0,88213 | 0,89233 | 0,89693 | 0,89832 | 0,89814 |

Окончание таблицы 1

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  | – | 0,789083 | 0,868019 | 0,901757 | 0,917572 | 0,924987 | 0,927875 | 0,928226 |

Построение рабочих характеристик приведено на рисунках 1–4.

Рисунок 1 – Зависимость cosφ от P1

Рисунок 2 – Зависимость I1 от P1

Рисунок 3 – Зависимость η от P1

Рисунок 4 – Зависимость s от P1

Расчёт пусковых характеристик. Рассчитываем точки характеристик, соответствующие скольжениям s = 1; 0,8; 0,5; 0,2; 0,1. Данные расчёта точек сведены в таблицу 2. Подробный расчёт приведён для скольжения s = 1.

Таблица 2 – Данные расчёта пусковых характеристик АД

|  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| Расчетная формула | Ед.изм | Скольжение *s* | | | | | |
| 1 | 0,8 | 0,5 | Sкр=0,24 | 0,2 | 0,1 |
|  | – | 1,972 | 1,764 | 1,444 | 0,831 | 0,831 | 0,624 |
|  | – | 0,86 | 0,59 | 0,27 | 0,54 | 0,54 | 0,135 |
|  | – | 1,592 | 1,394 | 1,169 | 1,358 | 1,358 | 1,079 |
|  | – | 1,4 | 1,266 | 1,114 | 1,242 | 1,242 | 1,054 |
|  | Ом | 0,793 | 0,717 | 0,631 | 0,704 | 0,704 | 0,597 |
|  | – | 0,75 | 0,82 | 0,9 | 0,95 | 0,95 | 0,98 |

Окончание таблицы 2

|  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  | – | 0,782 | 0,801 | 0,824 | 0,838 | 0,838 | 0,847 |
|  | Ом | 1,116 | 2,372 | 2,439 | 2,481 | 2,481 | 2,506 |
|  | Ом | 1,633 | 1,643 | 1,654 | 1,667 | 1,667 | 1,696 |
|  | Ом | 0,631 | 0,633 | 0,638 | 0,642 | 0,642 | 0,672 |
|  | – | 1,005 | 1,005 | 1,0051 | 1,0051 | 1,0051 | 1,0053 |
|  | Ом | 1,902 | 2,006 | 2,374 | 4,641 | 4,641 | 7,105 |
|  | Ом | 2,273 | 2,274 | 2,3 | 2,317 | 2,317 | 2,377 |
|  | А | 128,217 | 125,3 | 114,95 | 73,257 | 73,257 | 50,721 |
|  | А | 104,654 | 102,43 | 94,547 | 63,731 | 63,731 | 48,195 |
|  | – | 6,51 | 6,1 | 5,49 | 5,21 | 5,01 | 4,4 |
|  | – | 1,71 | 1,8 | 2,01 | 2,326 | 2,291 | 2,052 |

Построение пусковых характеристик приведено на рисунках 5, 6.

Рисунок 5 – Зависимость I\* от s

Рисунок 6 – Зависимость M\* от s

Параметры находятся с учётом вытеснения тока . Вычислим ξ – приведенную высоту стержня

,

где hс – высота стержня в пазу

, мм.

Для  φ =0,55 , φ' = *k*д=0,85 , где kд – коэффициент демпфирования.

В расчетах условно принимают, что при действии эффекта вытеснения ток ротора распределен равномерно, но не по всему сечению стержня, а лишь по его верхней части, ограниченной высотой *h*r, имеющей сечение *q*r

, мм;

, мм2;

, мм.

Коэффициент kr показывает, на сколько увеличилось активное сопротивление пазовой части стержня rcξ при неравномерной плотности тока в нем по сравнению с его сопротивлением rс при одинаковой плотности по всему сечению стержня

.

Коэффициент общего увеличения сопротивления фазы ротора под влиянием эффекта вытеснения тока

.

Приведённое активное сопротивление ротора с учётом действия эффекта вытеснения тока:

, Ом.

Индуктивное сопротивление обмотки ротора *x*'2ξ при φ' = *k*д= 0,93. Для его расчёта найдём сначала коэффициент магнитной проводимости пазового рассеяния обмотки короткозамкнутого ротора

.

при s=1 предварительно принимаем

;

Кх – изменение индуктивного сопротивления фазы обмотки ротора от действия эффекта вытеснения тока

;

, Ом.

Ток ротора без учёта влияния насыщения, принимая 

, А.

Учёт влияния насыщения на параметры. Принимаем для s = 1 коэффициент насыщения kнас =1,35 и I1 ≈ I'2 и приводим расчёт для А. Для меньших  снижают до 1,1.

Средняя МДС обмотки, отнесенную к одному пазу обмотки статора



где I1 – ток статора, соответствующий расчетному режиму, без учета насыщения; а – число параллельных ветвей обмотки статора; uп1 – число эффективных проводников в пазу статора; k’β – коэффициент, учитывающий уменьшение МДС паза; ky – коэффициент укорочения шага обмотки.

Фиктивная индукция потока рассеяния в воздушном зазоре

, Тл,

где коэффициент



при Bφδ =3,023 Тл; κδ =0,75 .

Значение дополнительного эквивалентного раскрытия пазов статора

, мм.

Для полузакрытого паза высота клиновой части паза

, мм;

.

Коэффициент магнитной проводимости пазового рассеяния обмотки статора с учетом влияния насыщения

,

где λп1 – проводимость, рассчитанная без учета насыщения.

Коэффициент магнитной проводимости дифференциального рассеяния обмотки статора с учетом влияния насыщения:

.

Индуктивное сопротивление фазы обмотки статора с учетом влияния насыщения:

, Ом;

.

Коэффициент магнитной проводимости пазового рассеяния ротора с учетом влияния насыщения и вытеснения тока

,

где с2 – дополнительное раскрытие:

, мм.

Коэффициент магнитной проводимости пазового рассеяния при насыщении для ротора

.

Коэффициент магнитной проводимости дифференциального рассеяния  ротора с учетом влияния насыщения

.

Приведенное индуктивное сопротивление фазы обмотки ротора с учетом влияния вытеснения тока и насыщения

, Ом;

.

Сопротивление взаимной индукции обмоток в пусковом режиме

, Ом.

Расчёт токов и моментов, где для упрощения расчетных формул в отличие от обозначений в расчете рабочих характеристик принято:

;

, Ом;

, Ом.

Ток в обмотке ротора

, А;

, А.

Характеризующие пусковые данные машины кратность тока и момента при заданном s

;

.

Относительные значения подходят.

Критическое скольжение определяется после расчета всех точек пусковых характеристик по средним значениям сопротивлений *x*1нас и *x*2ξнас, соответствующим скольжениям *s* = 0,5 – 0,2:

.

Максимальный момент двигателя вначале определяют по приближенному значению критического скольжения

2,326.

Кратности пускового момента и пускового тока спроектированного двигателя удовлетворяют ГОСТ 19523–74.

# 9 Тепловой расчет и расчет вентиляции

Превышение температуры внутренней поверхности сердечника статора над температурой воздуха внутри двигателя:

, °C,

где коэффициент, учитывающий, что часть потерь в сердечнике статора и в пазовой части обмотки передается через станину непосредственно в окружающую среду K=0,22 . Потери в пазовой части P'э.п1:

, Вт,

где из таблицы 1 для sн находим Pэ1=1900 Вт, коэффициент теплоотдачи с поверхности *α*1 =170 Вт/(м2**.**ºС); коэффициент увеличения потерь *k*ρ = 1,07.

Перепад температуры в изоляции пазовой части обмотки статора:

°C,

где расчетный периметр поперечного сечения паза статора:

 мм.

Для изоляции класса F средняя эквивалентная теплопроводность пазовой изоляции λэкв =0,16 Вт/(м⋅ºС); для  Вт/(м⋅ºС).

Перепад температуры по толщине изоляции лобовых частей:

°C,

где потери в лобовых частях катушек P'э.л1:

, Вт.

Периметр условной поверхности охлаждения лобовой части одной катушки мм; односторонняя толщина изоляции лобовой части катушки при отсутствии изоляции в лобовых частях *b*из.л1 = 0.

Превышение температуры наружной поверхности лобовых частей над температурой воздуха внутри машины:

, °C.

Среднее превышение температуры обмотки статора над температурой воздуха внутри машины:

°C.

Превышение температуры воздуха внутри машины над температурой окружающей среды:

, °C,

где  – сумма потерь, отводимых в воздух внутри двигателя и  – сумма всех потерь в двигателе при номинальном режиме и расчетной температуре:



, Вт.

Эквивалентная поверхность охлаждения корпуса:

, м2.

Условный периметр поперечного сечения ребер корпуса двигателя Пр = 0,56 м2, коэффициент подогрева воздуха αв =26 Вт/( м2**.**ºС).

Среднее превышение температуры обмотки статора над температурой окружающей среды:

, °С.

Значение находится в допустимых пределах.

Расчет вентиляции, требуемой для охлаждения расход воздуха:

, м3/с,

где km – коэффициент, учитывающий изменение условий охлаждения по длине поверхности корпуса, обдуваемого наружным вентилятором:

.

Расход воздуха, обеспечиваемый наружным вентилятором:

, м3/с.

Расход воздуха Q'в должен быть больше требуемого для охлаждения машины Qв:

.

# Заключение

В курсовом проекте проведен расчет асинхронного двигателя в соответствии с техническим заданием.

Спроектированный асинхронный двигатель удовлетворяет требованиям ГОСТ по энергетическим показателям cosφн= 0,91; КПД = 0,90. Получены следующие параметры: *M*\*п = 2,026; *I*\*п = 4,894; *s*н = 0,019; *s*кр = 0,244; ΔQ1 = 86,371. Постоянная Арнольда *CA* получилась как у базового двигателя:

м3/(с**.**Вт).

По пусковым характеристикам видно, что кратности пускового момента и пускового тока спроектированного двигателя удовлетворяют ГОСТ 19523-74.

Превышение температуры обмотки статора над температурой окружающей среды не превосходит 100 оС. Вентилятор обеспечивает необходимый расход воздуха.

Спроектированный двигатель отвечает поставленным в техническом задании требованиям.

# Список источников

1. Проектирование электрических машин: Учеб. для вузов / И.П. Копылов, Ф.А. Горяинов, Б.К. Клоков, В.П. Морозкин, Б.Ф. Токарев; Под ред. И.П. Копылова. М.: Энергия, 1980. 496 с.

2. Проектирование электрических машин: Учеб. для вузов / И.П. Копылов, Б.К. Клоков, В.П. Морозкин, Б.Ф. Токарев; Под ред. И.П. Копылова. – 3-е изд., перераб. и доп. – М.: Высш. шк., 2002. 757 с.

3. Справочник. Асинхронные двигатели серии 4А /А.Э. Кравчик, М.М. Шлаф, В.И. Афонин, Е.А. Соболенская. М: Энергоиздат, 1982. 504 с.