

МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение
высшего образования
«Тольяттинский государственный университет»

Институт химии и энергетики

(наименование института полностью)

Кафедра «Электроснабжение и электротехника»

(наименование)

13.03.02 Электроэнергетика и электротехника

(код и наименование направления подготовки, специальности)

Электроснабжение

(направленность (профиль) / специализация)

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему Электроснабжение производственно-ремонтного предприятия агропромышленного холдинга

Студент

Е.Н. Бадерин

(И.О. Фамилия)

(личная подпись)

Руководитель

к.т.н., доцент, Ю.В. Черненко

(ученая степень, звание, И.О. Фамилия)

Тольятти 2021

Аннотация

Бакалаврская работа выполнена на тему: «Электроснабжение производственно-ремонтного предприятия агропромышленного холдинга».

Для группы цехов предприятия был выполнен расчет ожидаемых электрических нагрузок от силовых электроприемников и от системы искусственного освещения.

Выполнен выбор числа и мощности трансформаторов, устанавливаемых на трансформаторных подстанциях предприятия, а также устройств компенсации реактивной мощности.

Произведено сравнение и выбор системы внутризаводского электроснабжения и системы внешнего электроснабжения предприятия.

Произведен расчет токов короткого замыкания в различных точках электрической сети предприятия.

Выполнен выбор проводников и электроаппаратов, все выбранное электрооборудование проверено на стойкость к токам короткого замыкания.

Для производственного корпуса предприятия выполнен расчет заземления и молниезащиты.

ВКР выполнена на 50 листах, содержит 9 таблиц и 3 графических рисунка. Пояснительная записка дополняется графической частью, выполненной на шести листах формата А1.

Содержание

Введение.....	4
1 Краткая характеристика производственного объекта.....	6
2 Расчет параметров системы электроснабжения предприятия.....	8
2.1 Определение ожидаемых электрических нагрузок электроприемников и системы искусственного освещения.....	8
2.2 Выбор схемы внутреннего и внешнего электроснабжения предприятия.....	10
2.3 Расчет значений токов короткого замыкания.....	29
2.4 Выбор электроаппаратов системы электроснабжения.....	37
3 Расчет параметров заземления и молниезащиты производственного корпуса предприятия.....	44
Заключение.....	47
Список используемых источников.....	48

Введение

Систему электроснабжения промышленного предприятия (СЭС ПП) принято делить на 3 условные подсистемы:

- подсистему внешнего электроснабжения к которой относятся линии от энергосистемы до ГПП промышленного предприятия, как правило номинальное напряжение этих линий составляет от 35 до 220 кВ;

- подсистему внутризаводского электроснабжения к которой относятся ГПП или ТЭЦ предприятия, сети напряжением 6 или 10 кВ от ГПП до высоковольтных распределительных пунктов или КТП;

- подсистему внутрицехового электроснабжения к которой относятся КТП, внутрицеховые сети 0,4 кВ, низковольтные распределительные пункты и шинопроводы.

Система электроснабжения промышленного предприятия по сравнению с электроэнергосистемой с одной стороны проще из-за низких классов напряжения, меньшей длины сетей и меньшей передаваемой мощности, а с другой стороны сложнее из-за огромного количества используемого электрооборудования, различных технологических установок по преобразованию электроэнергии в другие виды энергии. Эти электротехнологические установки определяют требования к системе электроснабжения и ее будущие параметры [1-4].

Система электроснабжения промышленного предприятия должна удовлетворять ряду требований:

- создание безопасных условий для проведения работ;
- обеспечение требуемой надежности по электроснабжению электроприемников;
- обеспечение потребителей электроэнергией, соответствующей ГОСТ 32144-2013;

- баланс между малыми затратами при строительстве и последующей эксплуатации за нормативный срок системы электроснабжения промышленного предприятия;

- готовность к изменению и модернизации технологического процесса без необходимости коренного переустройства и остановки работы всего предприятия;

- экологичность и минимизация негативного воздействия на окружающую среду, с учетом обеспечения как действующих норм, так и планируемых к принятию в будущем.

Соблюдение этих требований должно обеспечиваться как на этапе проектирования системы электроснабжения, так и на этапе ее эксплуатации [5, 6].

Цель бакалаврской работы заключается в проектировании надежной и экономичной системы электроснабжения производственно-ремонтного предприятия агропромышленного холдинга.

1 Краткая характеристика производственного объекта

Агропромышленный холдинг объединяет группу компаний с направлениями деятельности от растениеводства до производства и последующей продажи мясной продукции.

Предприятия, входящие в холдинг, расположены в пяти регионах Российской Федерации.

На предприятиях холдинга выращиваются животные и птица высокопродуктивной селекции, поэтому питательность кормов должна быть такой, чтобы обеспечить максимальное проявление генетического потенциала. Корма, производящиеся в агрохолдинге, отвечают самым высоким требованиям и способствуют получению высоких производственных результатов в свиноводстве и бройлерном птицеводстве.

Одной из стратегических задач холдинга является обеспечение потребности собственного комбикормового производства стабильными поставками качественного зерна, доля которого в комбикорме достигает 60-70% и достижение себестоимости на уровне ведущих производителей рынка зерна.

Холдинг проводит активную работу по освоению существующих и увеличению сельскохозяйственных угодий в местах нахождения комбикормовых производств для достижения объема пашни, позволяющего обеспечить собственные потребности агрохолдинга.

Наряду с увеличением производства зерна особое внимание уделяется работе по улучшению качества зерна, и, прежде всего, расширению таких сортов, которые обладают всеми необходимыми качествами (высокой урожайностью, устойчивостью к болезням и вредителям и другим неблагоприятным условиям среды).

Для улучшения качества зерна и снижения себестоимости агрохолдинг проводит следующие мероприятия:

- использование семян современной высокопродуктивной селекции;
- соблюдение технологических карт;

- использование современных удобрений и средств защиты растений;
- использование современной сельхозтехники;
- повышение производительности труда.

Одним из важных подразделений холдинга является предприятие по ремонту, обслуживанию и производству сельскохозяйственной техники и запасных частей к ней.

Предприятие производит ремонт двигателей и трансмиссий тракторов и уборочных комбайнов, имеется своя окрасочная камера для крупногабаритной техники, налажено производство различного навесного оборудования и специальных установок для сельского хозяйства.

Одним из новых направлений предприятия является производство приспособлений для уборки подсолнечника, которые представляют собой комплект узлов и деталей, необходимых для переоборудования зерновых жаток комбайнов как отечественного, так и зарубежного производства. Приспособление быстро и удобно монтируется на жатке комбайна без какой-либо ее доработки, что позволяет сэкономить значительные средства по сравнению с покупкой специальной жатки. По техническим возможностям и производительности приспособление полностью заменяет жатку для уборки подсолнечника будучи при этом в 8-10 раз дешевле.

2 Расчет параметров системы электроснабжения предприятия

2.1 Определение ожидаемых электрических нагрузок электроприемников и системы искусственного освещения

Для нахождения расчетной нагрузки используем метод коэффициента спроса [7, 8].

Расчетная активная нагрузка определяется по формуле:

$$P_p = k_c \cdot P_{уст} \quad (1)$$

Расчетная реактивная нагрузка определяется по формуле:

$$Q_p = P_p \cdot \operatorname{tg}\phi \quad (2)$$

Расчетная активная нагрузка системы искусственного освещения, в соответствии с методом удельной нагрузки, определяется по формуле:

$$P_{po} = F \cdot P_{уд} \quad (3)$$

Суммарная нагрузка от силовых электроприемников и системы искусственного освещения может быть определена из выражения:

$$P_{p.сум} = P_p + P_{po} \quad (4)$$

Значение полной мощности найдем по формуле:

$$S_p = \sqrt{P_{p1}^2 + Q_p^2} \quad (5)$$

Найдем значение расчетных нагрузок для корпуса цветного литья. Исходные данные по корпусу:

$$P_n = 6510 \text{ Вт}; K_c = 0,8; \cos\varphi = 0,65; \operatorname{tg}\varphi = 1,17; P_{\text{уд.}} = 14 \text{ Вт/м}; F = 32140 \text{ м}^2.$$

Найдем значение расчетной активной нагрузки по формуле (1):

$$P_p = 0,8 \cdot 6510 = 5208 \text{ кВт.}$$

Найдем значение расчетной реактивной нагрузки по формуле (2):

$$Q_p = 5208 \cdot 1,17 = 6080 \text{ квар.}$$

Расчетную активную нагрузку системы искусственного освещения найдем по формуле:

$$P_{\text{п.о.}} = 14 \cdot 32140 / 1000 = 450 \text{ кВт.}$$

Суммарная нагрузка от силовых электроприемников и системы искусственного освещения по формуле (4):

$$P_{\text{р.сум}} = 5208 + 450 = 5658 \text{ кВт.}$$

Значение полной мощности найдем по формуле (5):

$$S_p = \sqrt{5658^2 + 6080^2} = 8300 \text{ кВА}$$

Значения расчетных нагрузок по остальным корпусам предприятия производим аналогичным образом при помощи формул 1-5, результаты вычислений заносим в таблицу 1.

В таблице 1 номерам корпусов на генплане предприятия соответствуют следующие корпуса: 1 – корпус цветного литья; 2 - бытовые помещения; 3 – цех испытания двигателей сельхоз техники; 4 - энергоблок предприятия; 5 – складские помещения; 6 - открытые склады; 7 – склады ГСМ; 8 – склад хлора; 9 – отстойник; 10 – градирня; 11 - канализационная насосная станция; 12 - склад газовых баллонов; О – система освещения внутренней территории предприятия.

2.2 Выбор схемы внутреннего и внешнего электроснабжения предприятия

«Цеховые ТП 10/0,4 кВ выполняются без сборных шин первичного напряжения как при радиальном, так и при магистральном питании. При радиальной схеме питания цеховой трансформатор обычно имеет глухое присоединение к линии 10 кВ, идущей от РП 4УР. Коммутационный аппарат (разъединитель или выключатель нагрузки) перед цеховым трансформатором применяется в следующих случаях: источник питания в ведении другой организации, подстанция значительно (более 3 км) удалена от источника питания, она питается по ВЛ, на стороне НН не установлен отключающий аппарат.

При магистральной схеме питания на вводе к цеховому трансформатору в большинстве случаев устанавливается выключатель нагрузки последовательно с предохранителем или разъединитель в комплекте с предохранителем, позволяющий осуществить селективное отключение цеховой ТП при повреждении или ненормальном режиме работы трансформатора. Рекомендуется схема включения предохранителя – перед выключателем нагрузки.

Таблица 1- Значения расчетных нагрузок по корпусам предприятия

№ производственного корпуса	$P_{уст.}$, кВт	S , м ²	K_c	$P_{уд.о.}$, Вт/м ²	$\cos \varphi$	$\operatorname{tg} \varphi$	P_p , кВт	Q_p , кВАр	$P_{p.o.}$, кВт	$P_{p.сум.}$, кВт	S_p , кВА
1	6500	32144	0.8	14	0.65	1.2	5200	6079.5	450	5650	8299.6
2	80	976	0.4	10	0.55	1.5	32	48.6	9.8	41.8	64.1
3	1200	4500	0.6	14	0.7	1	720	734.5	63	783	1073.6
4	3800	1704	0.85	10	0.78	0.8	3230	2591.4	17	3247	4154.3
5	250	7168	0.4	6	0.5	1.7	100	173.2	43	143	224.6
6	120	600	0.4	6	0.5	1.7	48	83.1	3.6	51.6	97.9
7	40	3528	0.4	6	0.5	1.7	16	27.7	21.2	37.2	46.4
8	180	108	0.5	10	0.6	1.3	90	120	1.1	91.1	150.7
9	60	260	0.55	6	0.65	1.2	33	38.6	1.6	34.6	51.8
10	90	480	0.8	10	0.7	1	72	73.5	4.8	76.8	106.3
11	850	72	0.85	5	0.75	0.9	723	637.2	0.4	722.9	963.6
12	130	100	0.4	6	0.5	1.7	52	90.1	0.6	52.6	104.3
О		210000		0.21					44.1	44.1	44.1
Всего								10697	660	10975	15381

Глухое присоединение трансформаторов при магистральной схеме питания применяется редко, так как повреждение трансформатора приводит к отключению всей магистрали выключателем головного участка. При этом теряют питание все цеховые ТП, подключенные к магистрали. Не рекомендуется подключение к одной магистрали более трех трансформаторов» [9].

Питание складов и бытовых помещений осуществляем по магистральной схеме, обеспечивающей требуемую надежность электроснабжения для электроприемников третьей категории. Основные производственные корпуса относящиеся ко второй категории по надежности электроснабжения запитываем по радиальной схеме.

2.2.1 Надежность электроснабжения потребителей

«Величина ущерба от перерыва электроснабжения» [10, 11]:

$$Y = y_0 \cdot W_n \quad (6)$$

«Величина недоотпущенной электроэнергии при электроснабжении по одноцепной линии» [10]:

$$W_n = P_{ср} \cdot T_{вц} \cdot \omega_{ц} \cdot T \quad (7)$$

«Поток отказов» [10]:

$$\omega_{ц} = \sum_{i=1}^k \omega_i \quad (8)$$

«Среднее время возобновления питания по одноцепной линии» [10]:

$$T_{\text{вц}} = \sum_{i=1}^k \frac{\omega_i \cdot t_{\text{в}i}}{\omega_{\text{ц}}} \quad (9)$$

«Объем недоотпущенной электроэнергии при наличии второй цепи» [10]:

$$W_{\text{н}} = P_{\text{ср}} \cdot T_{\text{вс}} \cdot \omega_{\text{с}} \cdot T \quad (10)$$

«Потока отказов системы» [10]:

$$\omega_{\text{с}} = 2 \cdot \omega_{\text{ц}}^2 \cdot \sum_{i=1}^k \omega_i \cdot t_{\text{в}i} \quad (11)$$

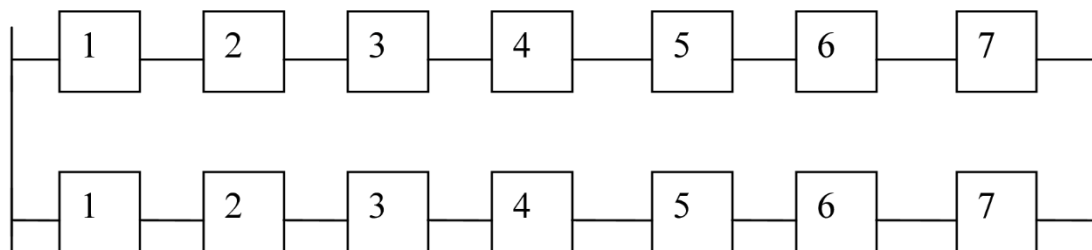
«Среднее время восстановления питания системы» [10]:

$$T_{\text{вс}} = \frac{T_{\text{вц}}}{n} \quad (12)$$

Расчет производим для корпуса цветного литья. Блок-схема сети представлена на рисунке 1.



а) блок-схема одноцепной линии



б) блок-схема двухцепной линии

Рисунок 1 – Блок-схемы для двух вариантов электроснабжения

На схемах на рисунке 1 используются следующие обозначения: 1 – ячейка распределительного устройства 10кВ на главной понизительной подстанции предприятия, 2 – кабель номинальным напряжением 10 кВ от главной понизительной подстанции предприятия до цеховой трансформаторной подстанции, 3 – разъединитель напряжением 10 кВ, размещающийся на стороне 10 кВ цеховой трансформаторной подстанции, 4 – трансформатор с классами напряжения 10/0,4 кВ, расположенный на цеховой трансформаторной подстанции, 5 и 6 – вводной автоматический выключатель и выключатель на отходящей линии 0,4 кВ, 7 – кабельная линия к потребителю напряжением 0,38 кВ.

Сначала рассмотрим вариант при питании по одноцепной линии.

Поток отказов определяем по формуле (8):

$$\omega_{\text{ц}} = 0,021 + 0,07 \cdot 0,22 + 0,01 + 0,04 + 0,025 + 0,025 + 0,07 \cdot 0,08 = 0,14 \quad 1/\text{г}$$

Среднее время возобновления питания по одноцепной линии определяем по формуле (9):

$$T_{\text{вц}} = \frac{0,021 \cdot 10}{0,142} + \frac{0,0077 \cdot 8,14}{0,142} + \frac{0,01 \cdot 15}{0,142} + \frac{0,04 \cdot 60}{0,142} + \frac{0,025 \cdot 4}{0,142} + \frac{0,0056 \cdot 5,42}{0,142} = 21,9 \text{ ч}$$

Величину недоотпущенной электроэнергии при электроснабжении по одноцепной линии определяем по формуле (7):

$$W_{\text{н}} = 226,2 \cdot 21,9 \cdot 0,14 \cdot 1 = 704,8 \text{ кВт} \cdot \text{ч/год.}$$

Величину ущерба от перерыва электроснабжения определяем по формуле (6):

$$Y_1 = 15,75 \cdot 704,8 = 11100 \text{ руб/год}$$

Теперь рассмотрим вариант при питании корпуса по двухцепной линии. Поток отказов системы определяем по формуле (11):

$$\omega_{\text{с}} = 2 \cdot 0,142^2 \cdot \left(\begin{array}{l} 0,021 \cdot 10 + 0,0077 \cdot 8,14 + 0,01 \cdot 15 + \\ + 0,04 \cdot 60 + 0,025 \cdot 4 \cdot 2 + 0,0056 \cdot 5,42 \end{array} \right) = 0,1257 \text{ 1/г}$$

Среднее время возобновления питания по двухцепной линии определяем по формуле (12)

$$T_{\text{вс}} = \frac{21,9}{2} = 11 \text{ ч}$$

Объем недоотпущенной электроэнергии при наличии второй цепи определяем по формуле (10)

$$W_{\text{н}} = 226,2 \cdot 11 \cdot 0,1257 = 312 \text{ кВт} \cdot \text{ч/год}$$

Величину ущерба от перерыва электроснабжения при питании по двухцепной линии определяем по формуле (6):

$$У_2 = 15,75 \cdot 311,8 = 4910 \text{ руб/год}$$

Превышение ущерба при питании по одноцепной линии по сравнению с двухцепной равно 6190 руб/год.

Экономическая выгода от снижения величины ущерба при использовании двухцепной линии для питания корпуса цветного литья равна 14,5 тыс.руб/год. Прокладка второй цепи потребует дополнительных затрат в объеме 61,2 тыс.руб. При этом срок окупаемости данного мероприятия будет равен:

$$T_{\text{ок}} = \frac{\sum K_i}{\text{Э}} \quad (13)$$

$$T_{\text{ок}} = \frac{61,2}{14,5} = 4,2 \text{ года,}$$

что является целесообразным и может быть рекомендовано к внедрению.

2.2.2 Определение расчетных нагрузок цеховых трансформаторных подстанций

Расчетная нагрузка цеховых ТП определяется как сумма подключенных расчетных нагрузок умноженная на коэффициент одновременности максимумов нагрузки:

$$P_{\text{рп}} = K_{\text{р.м.}} \cdot \sum P_{\text{pi}}, \quad (14)$$

$$Q_{\text{р.тп}} = K_{\text{р.м.}} \cdot \Sigma Q_{\text{рi}}, \quad (15)$$

$$S_{\text{р.тп}} = \sqrt{P_{\text{р.тп}}^2 + Q_{\text{р.тп}}^2}. \quad (16)$$

Определим расчетную нагрузку для второй ТП:

$$P_{\text{р.тп-2}} = K_{\text{р.м.}} \cdot \left(\Sigma P_{\text{р3}} + \Sigma P_{\text{р12}} \right),$$

$$P_{\text{р.тп-2}} = 0,9 \cdot (783 + 52,6) = 835,6 \text{ кВт},$$

$$Q_{\text{р.тп-2}} = 0,9 \cdot (734,6 + 90,1) = 824,7 \text{ кВАр},$$

$$S_{\text{р.тп-2}} = \sqrt{835,6^2 + 824,7^2} = 1056,6 \text{ кВА}.$$

Для остальных ТП расчеты выполняем по формулам 14-16, результаты заносим в таблицу 2.

Таблица 2 – Расчетные нагрузки цеховых ТП предприятия

№ ТП	$\Sigma P_{\text{р.сум}}$, кВт	$\Sigma Q_{\text{р}}$, кВАр	$K_{\text{р.м}}$	$P_{\text{р.тп}}$, кВт	$Q_{\text{р.тп}}$, кВАр	$S_{\text{р.тп}}$, кВА
1	2867	3089	0.9	2581	2780	3793
1а	2826	3040	0.9	2543	2736	3735
2	825	824	0.9	752	742	1057
3	723	638	0.9	651	574	868
4	2501	2301	0.9	2251	2071	3058
5	144	174	0.9	129	156	203
6	180	231	0.9	162	208	264

2.2.3 Выбор устройств компенсации реактивной мощности на ТП

Выполним выбор КУ для второй трансформаторной подстанции.

«Требуемая мощность КУ» [12, 13]:

$$Q_{\text{бк}} = Q_{\text{р}} - 0,33 \cdot P_{\text{р}} \quad (17)$$

$$Q_{\text{бк}} = 742,16 - 0,33 \cdot 752,04 = 494 \text{ кВАр.}$$

Принимаем две автоматические установки компенсации реактивной мощности типа АУКРМ-0,4-250.

«Расчетная нагрузка ТП после установки устройств компенсации реактивной мощности» [12]:

$$S_{\text{р.к.}} = \sqrt{P_{\text{р}}^2 + (Q_{\text{р}} - Q_{\text{бк}})^2}, \quad (18)$$

$$S_{\text{р.к.}} = \sqrt{752^2 + (742,2 - 500)^2} = 790 \text{ кВА.}$$

«Расчетный коэффициент мощности после установки устройств компенсации реактивной мощности» [12]:

$$\cos\varphi_{\text{к}} = P_{\text{р}} / S_{\text{р.к.}}, \quad (19)$$

$$\cos\varphi_{\text{к}} = 752 / 790 = 0,95.$$

Результаты выбора устройств компенсации реактивной мощности и полученные расчетные значения нагрузок по ТП сводим в таблицу 3.

2.2.4 Определение количества и мощности трансформаторов на цеховых трансформаторных подстанциях предприятия

«При решении этого вопроса руководствуются следующими положениями:

- число трансформаторов на подстанции определяется из условия надежности питания с учетом категории потребителей электроэнергии;
- намечаются возможные варианты мощности трансформаторов с учетом допустимой их перегрузки в рабочем и послеаварийном режимах, и на основании технико-экономического сопоставления выбирается приемлемый вариант с учетом возможного увеличения нагрузок.

Таблица 3 - Результаты выбора устройств компенсации реактивной мощности и полученные расчетные значения нагрузок по ТП

№ ТП	Рр.тп, кВт	Qр.тп, кВАр	Qбк, кВАр	Qбк.ст., кВАр	Sp.к, кВА	$\cos \varphi_k$	Sp.ном, кВА
1	2581	2779.4	1928	2000	2695.2	0.96	1925
1а	2543	2735.7	1896.7	2000	2646.8	0.96	1891
2	752	742.1	493.9	500	790	0.95	564
3	651	573.4	358.7	400	673.3	0.97	481
4	2251	2070	1327.5	1600	2298.5	0.98	1642
5	129	155.8	113.4	120	133.6	0.96	95
6	162	207.7	154.3	160	168.7	0.96	121

Трансформаторные подстанции должны размещаться как можно ближе к центру электрических нагрузок. Для этого должны применяться внутрицеховые ТП, а также встроенные в здание цеха или пристроенные к нему ТП, питающие отдельные цеха или части их.

Однотрансформаторные цеховые ТП применяются при ЭП, допускающих перерыв в электроснабжении на время доставки складского резерва, или при резервировании, осуществляемом по переключкам на вторичном напряжении.

Двухтрансформаторные цеховые ТП применяются при преобладании потребителей I и II категорий, а также при наличии неравномерного суточного или годового графика нагрузок» [14, 15].

Выбираем силовые трансформаторы для второй трансформаторной подстанции.

Так как потребители, получающие питание, от второй ТП относятся к II и III категориям по надежности электроснабжения, то номинальная мощность трансформаторов определяется с учетом 70% загрузки трансформаторов в нормальном режиме работы:

$$S_H \geq S_p / 1,4 = 791 / 1,4 = 565 \text{ кВА.}$$

Рассмотрим два варианта с установкой трансформаторов больше расчетной мощности, это варианты с установкой трансформаторов мощностью 630 кВА и 1000 кВА.

Первый вариант с установкой на ТП трансформаторов типа ТМГ-1000/10 с паспортными данными:

$$K_1 = 122 \text{ тыс.руб}; \Delta P_k = 11,6 \text{ кВт}; \Delta P_x = 3,3 \text{ кВт.}$$

Величина приведенных затрат на вариант с трансформаторами 1000 кВА составит:

$$Z = (E_H + P_1/100) \cdot K_1 + (\Delta P_x \cdot 8760 + K_3 \cdot \Delta P_k \cdot T) \cdot Ц_3, \quad (20)$$

$$K_3 = S_p / (2 \cdot S_H), \quad (21)$$

$$K_3 = 791 / (2 \cdot 1000) = 0,395.$$

$$Z_1 = (0,12 + (6,4 / 100)) \cdot 122 \cdot 10^3 + (3,3 \cdot 8760 + 0,395 \cdot 11,6 \cdot 3000) \cdot 6,9 = 72,1 \text{ тыс.руб/год.}$$

Первый вариант с установкой на ТП трансформаторов типа ТМГ-630/10 с паспортными данными: $K_2 = 90,7$ тыс.руб; $\Delta P_k = 7,6$ кВт; $\Delta P_x = 2,27$ кВт.

Величина приведенных затрат на вариант с трансформаторами 630 кВА составит:

$$Z_2 = (0,12 + (6,4 / 100)) \cdot 90,7 \cdot 10^3 + (2,27 \cdot 8760 + 0,63 \cdot 2,27 \cdot 3000) \cdot 6,9 = 58,5 \text{ тыс.руб/год.}$$

По минимуму приведенных затрат выбираем вариант с установкой на ТП2 трансформаторов ТМГ-630/10. Результаты выбора трансформаторов на прочих цеховых трансформаторных подстанциях предприятия заносим в таблицу 4.

Таблица 4 - Результаты выбора трансформаторов на цеховых трансформаторных подстанциях предприятия

№ ТП	N _Т , шт	S _{нт} , кВА	S _{р.к} , кВА	ΔP _х , кВт	ΔP _{кз} , кВт	K, тыс.руб.	K _з	K _з ²	t, ч	Цэ, руб/кВт·ч	C _а , тыс. руб	C _п , тыс.руб.	З, тыс.руб
1	2	2500	2695	6.2	23.5	188.5	0.54	0.29	3000	1.5	34.6	112.1	147
1а	2	2500	2646	6.2	23.5	188.5	0.53	0.28	3000	1.5	34.6	111.1	146
2	2	630	790	2.27	7.6	90.7	0.63	0.39	3000	1.5	16.6	43.2	60
3	2	630	673	2.27	7.6	90.7	0.53	0.29	3000	1.5	16.6	39.5	56
4	2	2500	2298	6.2	23.5	188.5	0.46	0.21	3000	1.5	34.6	103.8	139
5	1	160	134	0.73	2.65	42.2	0.84	0.70	3000	1.5	7.7	17.9	26
6	1	250	169	1.05	3.7	49.4	0.68	0.46	3000	1.5	9	21.3	31

2.2.5 Расчет кабельных линий

«Расчетный ток в линии для потребителей II категории по надежности электроснабжения определяем по формуле» [16]:

$$I_p = \frac{S}{\sqrt{3} \cdot U_H \cdot 2} \quad (22)$$

«Расчетный ток в линии для потребителей III категории по надежности электроснабжения определяем по формуле» [16]:

$$I_p = \frac{S}{\sqrt{3} \cdot U_H} \quad (23)$$

«Потери в кабеле определяем по формуле» [16]:

$$\Delta P_{н.д} = P_{уд.} \cdot l \quad (24)$$

«Коэффициент загрузки участка сети определяем по формуле» [16]:

$$K_3 = \frac{I_p}{I_{н.к}} \quad (25)$$

«Потери в кабеле с учетом коэффициента загрузки определяем по формуле» [16]:

$$\Delta P_{д} = \Delta P_{н.д} \cdot K_3^2 \quad (26)$$

Величину потерь электроэнергии определяем по формуле:

$$\Delta \mathcal{E}_a = \Delta P_d \cdot T_{\Pi} \quad (27)$$

Годовые потери в денежном выражении:

$$C_{\Pi} = \Delta \mathcal{E}_a \cdot C_o \quad (28)$$

«Капиталовложения на прокладку участка сети определяем по формуле» [16]:

$$K = K_{\text{уд}} \cdot l \quad (29)$$

«Ежегодные амортизационные отчисления определяем по формуле» [16]:

$$C_a = K \cdot k_a \cdot 1000 \quad (30)$$

«Годовые эксплуатационные расходы определяем по формуле» [16]:

$$C_{\mathcal{E}} = C_{\Pi} + C_a \quad (31)$$

«Годовые приведенные затраты определяем по формуле» [16]:

$$Z_{\text{пр}} = C_{\mathcal{E}} + 0,12 \cdot K \quad (32)$$

Выберем по минимуму приведенных затрат кабель для участка сети от ТП №1 до второго распределительного пункта.

Расчетный ток для линии определим по формуле 23:

$$I_P = \frac{64,07}{\sqrt{3} \cdot 0,38} = 97,3 \text{ А.}$$

Величину потерь в кабельной линии определим по формуле 24:

$$\Delta P_{\text{н.д}} = 165 \cdot 0,125 = 20,63 \text{ кВт.}$$

Коэффициент загрузки участка сети определяем по формуле 25:

$$k_3 = \frac{97,3}{255} = 0,38,$$

$$k_3^2 = 0,146.$$

Потери в кабеле с учетом коэффициента загрузки определяем по формуле 26:

$$\Delta P_{\text{д}} = 20,63 \cdot 0,146 = 3,0 \text{ кВт.}$$

Величину потерь электроэнергии определяем по формуле 27:

$$\Delta \mathcal{E}_a = 3,006 \cdot 3000 = 9016,9 \text{ кВт} \cdot \text{ч/год.}$$

Годовые потери в денежном выражении определим по формуле 28:

$$C_{\text{п}} = 9016,9 \cdot 1,5 / 1000 = 13,1 \text{ руб/год.}$$

Капиталовложения на прокладку участка сети определяем по формуле 29:

$$K = 270.27 \cdot 0,125 = 33,8 \text{ тыс.руб.}$$

Ежегодные амортизационные отчисления определяем по формуле 30:

$$C_a = 0,15 \cdot 33,77 = 5,1 \text{ тыс. руб/год.}$$

Годовые эксплуатационные расходы определяем по формуле 31:

$$C_{\text{э}} = 13,1 + 5,1 = 18,2 \text{ тыс. руб/год.}$$

Годовые приведенные затраты определяем по формуле 32:

$$Z_{\text{пр}} = 18,2 + 0,12 \cdot 33,77 = 22,2 \text{ тыс.руб.}$$

Расчеты по формулам 23-32 производим для остальных сечений кабеля до тех пор, пока не будет найден минимум годовых приведенных затрат, сечение, соответствующее минимуму, принимается к установке. Расчеты для кабельных линий напряжением 0,4 кВ сводим в таблицу 5, а для кабельных линий 10 кВ в таблицу 6.

2.2.6 Схема внешнего электроснабжения предприятия

Электроэнергия из электроэнергосистемы поступает на главную понижающую подстанцию предприятия по двум воздушным линиям 110 кВ. На подстанции усыновлены два силовых трансформатора 110/10 кВ. На стороне 10 кВ ГПП применяется одиночная секционированная система сборных шин.

Таблица 5 – Выбор кабельных линий напряжением 0,4 кВ по минимуму приведенных затрат

№ ли- нии	L, км	S _p , кВА	I _{ав} А	s, мм ²	I _{нк} А	K _{р.м.}	I _{дл.доп} А	ΔP _{уд} кВт	ΔP _{нд} кВт	K _з	K _з ²	ΔP _д кВт	ΔЭ _а кВт·ч	c _п , тыс руб	K _{уд} , тыс руб	K, тыс руб	c _а , тыс руб	Cэ, тыс руб	З, тыс руб
1	0.125	64.07	97.3	70	210	0.9	189	140	17.50	0.46	0.215	3.76	11280.8	16.92	218	27.25	4.09	21.0	24.3
	0.125	64.07	97.3	95	255	0.9	230	165	20.63	0.38	0.146	3.006	9016.9	13.53	270	33.75	5.06	18.6	22.6
	0.125	64.07	97.3	120	295	0.9	266	200	25.00	0.33	0.109	2.722	8166.5	12.25	320	40.00	6.00	18.2	23.0
2	0.028	104.3	158.5	70	210	0.9	189	140	3.92	0.75	0.569	2.23	6696.5	10.04	218	6.10	0.92	11.0	11.7
	0.028	104.3	158.5	95	255	0.9	230	165	4.62	0.62	0.386	1.78	5352.6	8.03	270	7.56	1.13	9.2	10.1
	0.028	104.3	158.5	120	295	0.9	266	200	5.60	0.54	0.289	1.62	4847.8	7.27	320	8.96	1.34	8.6	9.7
	0.028	104.3	158.5	150	335	0.9	302	230	6.44	0.47	0.224	1.44	4323.1	6.48	380	10.64	1.60	8.1	9.4
	0.028	104.3	158.5	185	385	0.9	347	260	7.28	0.41	0.169	1.23	3700.1	5.55	451	12.63	1.89	7.4	9.0
3	0.095	51.8	78.7	70	210	0.9	189	140	13.30	0.37	0.140	1.87	5604.1	8.41	218	20.71	3.11	11.5	14.0
	0.095	51.8	78.7	95	255	0.9	230	165	15.68	0.31	0.095	1.49	4479.4	6.72	270	25.65	3.85	10.6	13.6
	0.095	51.8	78.7	120	295	0.9	266	200	19.00	0.27	0.071	1.35	4057.0	6.09	320	30.40	4.56	10.6	14.3
	0.095	51.8	78.7	150	335	0.9	302	230	21.85	0.23	0.055	1.21	3617.9	5.43	380	36.10	5.42	10.8	15.2
	0.095	51.8	78.7	185	385	0.9	347	260	24.70	0.20	0.042	1.03	3096.5	4.64	451	42.85	6.43	11.1	16.2
4	0.032	106.2	161.4	70	210	0.9	189	140	4.48	0.77	0.590	2.64	7934.5	11.90	218	6.98	1.05	12.9	13.8
	0.032	106.2	161.4	95	255	0.9	230	165	5.28	0.63	0.400	2.11	6342.1	9.51	270	8.64	1.30	10.8	11.8
	0.032	106.2	161.4	120	295	0.9	266	200	6.40	0.55	0.299	1.91	5744.0	8.62	320	10.24	1.54	10.2	11.4
	0.032	106.2	161.4	150	335	0.9	302	230	7.36	0.48	0.232	1.71	5122.4	7.68	380	12.16	1.82	9.5	11.0
	0.032	106.2	161.4	185	385	0.9	347	260	8.32	0.42	0.176	1.46	4384.1	6.58	451	14.43	2.16	8.7	10.5
5	0.035	46.3	70.3	35	140	0.9	126	95	3.33	0.50	0.252	0.84	2518.4	3.78	148	5.18	0.78	4.6	5.2
	0.035	46.3	70.3	50	175	0.9	158	110	3.85	0.40	0.162	0.62	1866.3	2.80	178	6.23	0.93	3.7	4.5
	0.035	46.3	70.3	70	210	0.9	189	140	4.90	0.33	0.112	0.55	1649.5	2.47	218	7.63	1.14	3.6	4.5

Продолжение таблицы 5

№ ли- нии	L, км	S _р , кВА	I _{ав} А	s, мм ²	I _{нк} А	K _{р.м.}	I _{дл.доп} А	ΔP _{уд} кВт	ΔP _{нд} кВт	K _з	K _з ²	ΔP _д кВт	ΔЭ _а кВт·ч	c _п , тыс руб	K _{уд} , тыс руб	K, тыс руб	c _а , тыс руб	Сэ, тыс руб	З, тыс руб
6	0.065	150.6	228.8	95	255	0.9	230	165	10.73	0.90	0.805	8.64	25906.0	38.86	270	17.55	2.63	41.5	43.6
	0.065	150.6	228.8	120	295	0.9	266	200	13.00	0.78	0.602	7.82	23462.9	35.19	320	20.80	3.12	38.3	40.8
	0.065	150.6	228.8	150	335	0.9	302	230	14.95	0.68	0.467	6.97	20923.5	31.39	380	24.70	3.71	35.1	38.1
	0.065	150.6	228.8	185	385	0.9	347	260	16.90	0.59	0.353	5.97	17908.0	26.86	451	29.32	4.40	31.3	34.8
7	0.020	97.9	148.7	95	255	0.9	230	165	3.30	0.58	0.340	1.12	3365.0	5.05	270	5.40	0.81	5.9	6.5
	0.020	97.9	148.7	120	295	0.9	266	200	4.00	0.50	0.254	1.02	3047.7	4.57	320	6.40	0.96	5.5	6.3
	0.020	97.9	148.7	150	335	0.9	302	230	4.60	0.44	0.197	0.91	2717.8	4.08	380	7.60	1.14	5.2	6.1
	0.020	97.9	148.7	185	385	0.9	347	260	5.20	0.39	0.149	0.78	2326.1	3.49	451	9.02	1.35	4.8	5.9

Таблица 6 - Выбор кабельных линий напряжением 10 кВ по минимуму приведенных затрат

№ линии	L, км	S _р , кВА	I _{ав} А	I _{раб} А	s, мм ²	I _{нк} А	K _{р.м.}	I _{дл.доп} А	ΔP _{уд} кВт	ΔP _{нд} кВт	K _з	K _з ²	ΔP _д кВт	ΔЭ _а кВт·ч	c _п , тыс руб	K _{уд} , тыс руб	K, тыс руб	c _а , тыс руб	Сэ, тыс руб	З, тыс руб
1	0.075	2695.2	155.6	77.8	95	200	0.9	180	46	3.45	0.39	0.151	0.52	1566	2.3	82	6.15	0.92	3.27	4.01
	0.075	2695.2	155.6	77.8	120	245	0.9	221	49	3.68	0.32	0.101	0.37	1111	1.7	86	6.45	0.97	2.63	3.40
	0.075	2695.2	155.6	77.8	150	305	0.9	275	54	4.05	0.255	0.065	0.26	791	1.2	161	12.08	1.81	3.0	4.44
	0.075	2695.2	155.6	77.8	185	345	0.9	311	62	4.65	0.226	0.051	0.24	709	1.1	192	14.40	2.16	3.2	4.95
2	0.067	2646.8	152.8	76.4	95	200	0.9	180	46	3.08	0.38	0.146	0.45	1349	2.0	82	5.49	0.82	2.84	3.50
	0.067	2646.8	152.8	76.4	120	245	0.9	221	49	3.28	0.31	0.097	0.32	957	1.4	86	5.76	0.86	2.30	2.99
	0.067	2646.8	152.8	76.4	150	305	0.9	275	54	3.62	0.251	0.063	0.23	681	1.0	161	10.79	1.62	2.6	3.93
	0.067	2646.8	152.8	76.4	185	345	0.9	311	62	4.15	0.221	0.049	0.20	611	0.9	192	12.86	1.93	2.8	4.39

Продолжение таблицы 6

№ линии	L, км	S _p , кВА	I _{ав} А	I _{раб} А	s, мм ²	I _{нк} А	K _{р.м.}	I _{дл.доп} А	ΔP _{уд} кВт	ΔP _{нд} кВт	K _з	K _з ²	ΔP _д кВт	ΔЭ _а кВт·ч	c _п , тыс руб	K _{уд} , тыс руб	K, тыс руб	c _а , тыс руб	Cэ, тыс руб	З, тыс руб
3	0.093	790.07	45.6	22.8	25	90	0.9	81	36	3.35	0.253	0.064	0.22	645	1.0	55	5.12	0.77	1.7	2.35
	0.093	790.07	45.6	22.8	35	115	0.9	104	40	3.72	0.198	0.039	0.15	439	0.7	59	5.49	0.82	1.5	2.14
	0.093	790.07	45.6	22.8	50	140	0.9	126	42	3.91	0.163	0.027	0.10	311	0.5	66	6.14	0.92	1.4	2.12
	0.093	790.07	45.6	22.8	70	165	0.9	149	44	4.09	0.138	0.019	0.08	235	0.4	74	6.88	1.03	1.4	2.21
4	0.086	673.3	38.9	19.4	25	90	0.9	81	36	3.10	0.216	0.047	0.14	433	0.6	55	4.73	0.71	1.4	1.93
	0.086	673.3	38.9	19.4	35	115	0.9	104	40	3.44	0.169	0.029	0.10	295	0.4	59	5.07	0.76	1.2	1.81
	0.086	673.3	38.9	19.4	50	140	0.9	126	42	3.61	0.139	0.019	0.07	209	0.3	66	5.68	0.85	1.2	1.85
	0.086	673.3	38.9	19.4	70	165	0.9	149	44	3.78	0.118	0.014	0.05	158	0.2	74	6.36	0.95	1.2	1.95
5	0.189	2298.5	132.7	66.4	70	165	0.9	149	44	8.32	0.40	0.162	1.34	4035	6.1	74	13.99	2.10	8.15	9.82
	0.189	2298.5	132.7	66.4	95	200	0.9	180	46	8.69	0.33	0.110	0.96	2871	4.3	82	15.50	2.32	6.63	8.49
	0.189	2298.5	132.7	66.4	120	245	0.9	221	49	9.26	0.27	0.073	0.68	2037	3.1	86	16.25	2.44	5.49	7.44
	0.189	2298.5	132.7	66.4	150	305	0.9	275	54	10.21	0.218	0.047	0.48	1449	2.2	161	30.43	4.56	6.7	10.3
6	0.242	133.61	7.7	7.7	16	75	0.9	70	33	7.99	0.10	0.011	0.08	253	0.4	50	12.10	1.82	2.19	3.64
	0.242	133.61	7.7	7.7	25	90	0.9	81	36	8.71	0.086	0.007	0.06	192	0.3	55	13.31	2.00	2.3	3.88
7	0.490	168.75	9.7	9.7	16	75	0.9	70	33	16.17	0.13	0.017	0.27	818	1.2	50	24.50	3.68	4.90	7.84
	0.490	168.75	9.7	9.7	25	90	0.9	81	36	17.64	0.108	0.012	0.21	620	0.9	55	26.95	4.04	5.0	8.20

2.3 Расчет значений токов короткого замыкания

Расчёт токов КЗ на стороне свыше 1 кВ необходим для проверки питающего кабеля на термическую стойкость, а также для проверки аппаратов ВН, выбираемых в шкафу ввода на высокой стороне (разъединителей, предохранителей, выключателей нагрузки).

При расчетах токов КЗ в электроустановках до 1 кВ необходимо учитывать:

- 1) индуктивные сопротивления всех элементов короткозамкнутой цепи, включая силовые трансформаторы, проводники, трансформаторы тока, реакторы, токовые катушки автоматических выключателей;
- 2) активные сопротивления элементов короткозамкнутой цепи;
- 3) активные сопротивления различных контактов и контактных соединений. [17, 18]

Базисную мощность принимаем равной 100МВА исходя из условия:

$$S_{\text{ном.т}} \leq \frac{S_{\bar{6}}}{50} \quad (33)$$

Базисные напряжения принимаем равными $U_{61}=10,5$ кВ, $U_{62}=0,4$ кВ.

На рисунке 2 изображена расчетная схема для определения значений токов КЗ, а на рисунке 3 – ее схема замещения.

Длина питающего кабеля составляет 600 м. Расчетное значение тока трехфазного короткого замыкания на шинах 10 кВ главной понизительной подстанции составляет 8 кА.

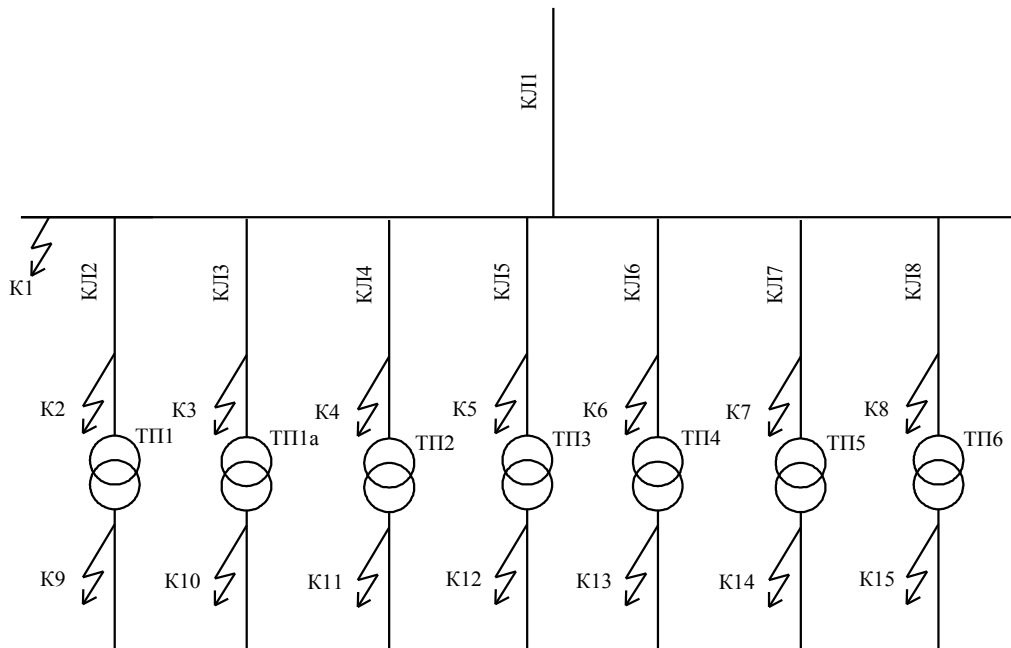


Рисунок 2 – Расчетная схема электрической сети для определения значений токов КЗ

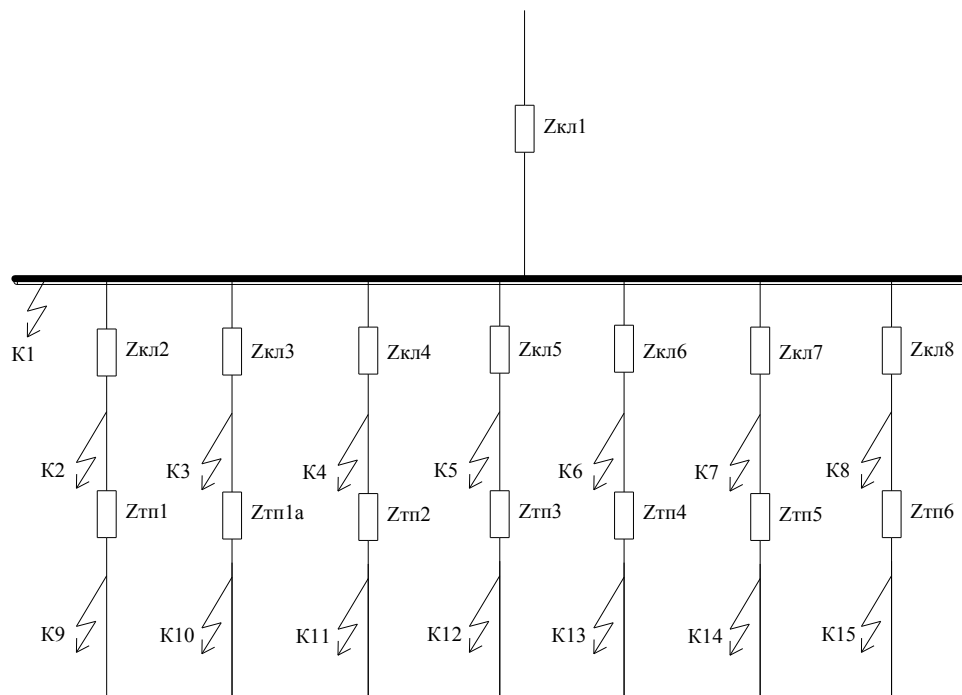


Рисунок 3 –Схема замещения для определения значений токов КЗ

«Базисный ток определяем по формуле» [17]:

$$I_{\sigma 1} = \frac{S_{\sigma 1}}{\sqrt{3} \cdot U_{\sigma 1}}, \quad (34)$$

$$I_{\sigma 1} = \frac{100}{\sqrt{3} \cdot 10,5} = 5,5 \text{ кА},$$

$$I_{\sigma 2} = \frac{100}{\sqrt{3} \cdot 0,4} = 144,3 \text{ кА}.$$

«Сопротивление системы определяем по формуле» [17]:

$$X_{c*} = \frac{I_{\sigma 1}}{I_{\text{кш}}^{(3)}}, \quad (35)$$

$$X_{c*} = \frac{5,5}{8} = 0,68.$$

«Активное сопротивление питающей кабельной линии 10 кВ определяем по формуле» [3]:

$$r_{\text{кл1}*} = r_o \cdot l \frac{S_{\sigma}}{U_{\sigma i}^2}, \quad (36)$$

$$r_{\text{кл1}*} = \frac{0,16 \cdot 0,62 \cdot 100}{10^2} = 0,099.$$

«Реактивное сопротивление питающей кабельной линии 10 кВ определяем по формуле» [3]:

$$x_{\text{кл1}*} = x_o \cdot l \frac{S_{\sigma}}{U_{\sigma i}^2}, \quad (37)$$

$$x_{\text{кл1}^*} = \frac{0,08 \cdot 0,62 \cdot 100}{10^2} = 0,0496.$$

Активное сопротивление кабельной линии 10 кВ от распределительного устройства до ТП №1 определяем по формуле 36:

$$r_{\text{кл2}^*} = \frac{0,26 \cdot 0,075 \cdot 100}{10,5^2} = 0,0177$$

Реактивное сопротивление кабельной линии 10 кВ от распределительного устройства до ТП №1 определяем по формуле 37:

$$x_{\text{кл2}^*} = \frac{0,08 \cdot 0,075 \cdot 100}{10,5^2} = 0,0054$$

«Активное сопротивление силового трансформатора, расположенного на ТП №1 определяем по формуле» [17]:

$$r_{\text{ТП1}^*} = \frac{\Delta P_{\text{к}} \cdot S_{\text{б}}}{S_{\text{н}}^2}, \quad (38)$$

$$r_{\text{ТП1}^*} = \frac{23,5 \cdot 100 \cdot 10^3}{2500^2} = 0,376.$$

«Полное сопротивление силового трансформатора, расположенного на ТП №1 определяем по формуле» [17]:

$$z_{\text{ТП1}^*} = \frac{U_{\text{к}} \cdot S_{\text{б}}}{100 \cdot S_{\text{н}}}, \quad (39)$$

$$z_{\text{тп1}^*} = \frac{5,5 \cdot 100 \cdot 10^3}{100 \cdot 2500} = 2,2.$$

«Реактивное сопротивление силового трансформатора, расположенного на ТП №1 определяем по формуле» [17]:

$$x_{\text{тп1}^*} = \sqrt{z_{\text{тп1}^*}^2 - r_{\text{тп1}^*}^2}, \quad (40)$$

$$x_{\text{тп1}^*} = \sqrt{2,2^2 - 0,376^2} = 2,168.$$

«Результирующие сопротивления до каждой точки КЗ определяем по формуле» [17]:

$$z_{\text{рез}\Sigma^*} = \sqrt{(\Sigma r_*)^2 + (\Sigma x_*)^2} \quad (41)$$

Определим значение результирующего сопротивления до точки короткого замыкания К1:

$$x_{\text{резК1}^*} = x_{\text{с}^*} + x_{\text{кл1}^*} = 0,68 + 0,0496 = 0,729,$$

$$r_{\text{резК1}^*} = r_{\text{кл1}^*} = 0,099,$$

$$z_{\text{резК1}^*} = \sqrt{0,729^2 + 0,099^2} = 0,735.$$

Определим значение результирующего сопротивления до точки короткого замыкания К2:

$$x_{\text{резК2}^*} = x_{\text{резК1}^*} + x_{\text{кл2}^*} = 0,729 + 0,0054 = 0,7344,$$

$$r_{\text{резK2}^*} = r_{\text{резK1}^*} + r_{\text{кЛ2}^*} = 0,099 + 0,0177 = 0,1167,$$

$$z_{\text{резK2}^*} = \sqrt{0,7344^2 + 0,1167^2} = 0,74.$$

«Установившееся значение трехфазного тока КЗ в точке К1 определяем по формуле» [17]:

$$I_{\text{к}}^{(3)} = \frac{I_{\text{б}}}{z_{\text{рез}^*}}, \quad (42)$$

$$I_{\text{к1}}^{(3)} = \frac{I_{\text{б1}}}{z_{\text{резK1}^*}} = \frac{5,5}{0,735} = 7,48 \text{ кА},$$

$$I_{\text{к2}}^{(3)} = \frac{I_{\text{б2}}}{z_{\text{резK2}^*}} = \frac{5,5}{0,744} = 7,39 \text{ кА}.$$

«Установившееся значение двухфазного тока КЗ определяем по формуле» [17]:

$$I_{\text{кi}}^{(2)} = \frac{\sqrt{3} \cdot I_{\text{кi}}^{(3)}}{2}, \quad (43)$$

$$I_{\text{к1}}^{(2)} = \frac{\sqrt{3} \cdot I_{\text{к1}}^{(3)}}{2} = \frac{\sqrt{3} \cdot 7,48}{2} = 6,47 \text{ кА},$$

$$I_{\text{к2}}^{(2)} = \frac{\sqrt{3} \cdot I_{\text{к2}}^{(3)}}{2} = \frac{\sqrt{3} \cdot 7,39}{2} = 6,4 \text{ кА}.$$

«Мгновенное значение ударного тока КЗ определяем по формуле» [17]:

$$i_y = \sqrt{2} \cdot K_y \cdot I_K^{(3)} \quad (44)$$

$$i_{yK1} = \sqrt{2} \cdot 1,6 \cdot 7,48 = 16,9 \text{ кА},$$

$$i_{yK2} = \sqrt{2} \cdot 1,58 \cdot 7,39 = 13,8 \text{ кА}.$$

«Действующие значения ударного тока КЗ определяем по формуле»
[17]:

$$I_y = I_K^{(3)} \sqrt{1+2(k_y-1)^2} \quad (45)$$

$$I_{yK1} = 7,48 \sqrt{1+2(1,6-1)^2} = 9,79 \text{ кА},$$

$$I_{yK2} = 7,43 \sqrt{1+2(1,58-1)^2} = 8,11 \text{ кА}.$$

Для остальных точек значения токов КЗ определяем аналогичным образом по формулам 35-45, а результаты расчетов сводим в таблицу 7.

Таблица 7 – Результаты определения токов короткого замыкания

Точ-ка кор. зам.	Uб кВ	Iб кА	Xс*	Xли*	rли*	XГі*	rГі*	ZГі*	Xрез*	rрез*	Zрез*	I ⁽³⁾ _к					I ⁽²⁾ _к
												I ⁽³⁾ _к кА	$\frac{\sum r_{рез*}}{\sum X_{рез*}}$	Ky	Iy, кА	iy, кА	I ⁽²⁾ _к , кА
1	10.5	5.5	0.68	0.0496	0.099	-	-	-	0.7296	0.099	0.736	7.47	0.136	1.6	9.797	16.90	6.46
2	10.5	5.5	-	0.0054	0.0177	-	-	-	0.735	0.1167	0.744	7.39	0.159	1.58	9.56	16.51	6.40
3	10.5	5.5	-	0.0054	0.0174	-	-	-	0.735	0.116	0.744	7.391	0.158	1.59	9.63	16.62	6.40
4	10.5	5.5	-	0.0082	0.083	-	-	-	0.7378	0.182	0.760	7.238	0.247	1.43	8.47	14.64	6.27
5	10.5	5.5	-	0.0076	0.0769	-	-	-	0.7372	0.1759	0.758	7.257	0.239	1.44	8.55	14.78	6.28
6	10.5	5.5	-	0.0151	0.0491	-	-	-	0.7447	0.1481	0.759	7.244	0.199	1.5	8.87	15.37	6.27
7	10.5	5.5	-	0.023	0.4719	-	-	-	0.7526	0.5709	0.945	5.822	0.759	1.08	5.86	8.89	5.04
8	10.5	5.5	-	0.0466	0.9555	-	-	-	0.7762	1.0545	1.309	4.201	1.359	1	4.20	5.94	3.64
9	0.4	144.3	-	-	-	2.168	0.376	2.2	2.9026	0.4927	2.944	49.01	0.170	1.62	65.18	112.3	42.45
10	0.4	144.3	-	-	-	2.168	0.376	2.2	2.9026	0.492	2.944	49.01	0.170	1.62	65.19	112.3	42.45
11	0.4	144.3	-	-	-	8.518	1.915	8.73	9.2554	2.0968	9.490	15.21	0.227	1.45	18.02	31.18	13.17
12	0.4	144.3	-	-	-	8.518	1.915	8.73	9.2547	2.0907	9.488	15.21	0.226	1.45	18.03	31.19	13.17
13	0.4	144.3	-	-	-	2.168	0.376	2.2	2.9123	0.5241	2.959	48.76	0.180	1.63	65.31	112.4	42.23
14	0.4	144.3	-	-	-	32.78	10.35	34.3	33.532	10.922	35.266	4.092	0.326	1.36	4.59	7.87	3.54
15	0.4	144.3	-	-	-	21.19	5.92	22	21.965	6.9745	23.045	6.262	0.318	1.36	7.03	12.04	5.42

2.4 Выбор электроаппаратов системы электроснабжения

Электрические аппараты работают в условиях эксплуатации в трех основных режимах: в длительном режиме, в режиме перегрузки и в режиме короткого замыкания.

Аппараты и проводники первичных цепей должны удовлетворять следующим требованиям:

- соответствию окружающей среды и роду установки;
- необходимой прочности изоляции для надежной работы в длительном режиме и в при кратковременных перенапряжениях;
- допустимому нагреву токами длительных режимов;
- стойкости в режиме короткого замыкания;
- технико-экономической целесообразности;
- достаточной механической прочности;
- допустимым потерям напряжения в нормальном и послеаварийном режимах [17, 19, 20].

2.4.1 Выбор высоковольтных выключателей

Высоковольтные выключатели выбираются по следующим условиям [20]:

- «по уровню номинального напряжения» [20]:

$$U_{\text{ном.в}} \geq U_{\text{н.уст}}, \quad (46)$$

- «по значению номинального тока» [20]:

$$I_{\text{ном.в}} \geq I_{\text{р.макс}}, \quad (47)$$

- «по отключающей способности» [20]:

$$I_{\text{н.откл}} \geq I_{\text{к}}^{(3)}, \quad (48)$$

Высоковольтные выключатели проверяются по следующим условиям [20]:

- «на электродинамическую стойкость» [20]:

$$i_{\text{ном.у}} > i_{\text{уд}}, \quad (49)$$

- «на термическую стойкость» [20]:

$$I_{\text{ном.т.с}} \geq I_{\text{к}}^{(3)} \cdot \sqrt{\frac{t_{\text{п}}}{t_{\text{ном.т.с}}}}, \quad (50)$$

Выбираем высоковольтный выключатель для кабельной линии от распределительного устройства до трансформаторной подстанции №1:

Выбираем по напряжению по выражению 46:

$$10 = 10 \text{ кВ.}$$

Выбираем по номинальному току по выражению 47:

$$630 > 155,8 \text{ А.}$$

Выбираем по отключающей способности по выражению 48:

$$31,5 > 7,39 \text{ кА.}$$

Проверяем на термическую стойкость по выражению 50:

$$7,39 \cdot \sqrt{\frac{0,15}{3}} = 1,65 < 31,5 \text{ кА.}$$

Проверяем на электродинамическую стойкость по выражению 49:

$$80 > 16,51 \text{ кА.}$$

Выбираем в качестве вводных выключателей ВВЭ-10-31,5/1000, а для защиты отходящих линий - ВВЭ-10-31,5/630.

2.4.2 Выбор измерительных трансформаторов напряжения

Трансформатор напряжения выбирается по уровню напряжения в месте установки:

$$U_{\text{Т.н.}} = U_{\text{н.уст.}}, \quad (51)$$

Величина вторичной нагрузки трансформатора напряжения не должна превышать паспортную:

$$S_{\text{Т.н.}} \geq S_2 \quad (52)$$

при этом полная нагрузка подключенных к ТН приборов определяется как:

$$S_2 = \sqrt{\Sigma P^2 + \Sigma Q^2}, \quad (53)$$

Выбираем к установке трансформатор напряжения типа НАМИ – 10 – 95УХЛ2 с паспортной полной мощностью нагрузки 120 ВА в классе точности 0,5.

2.4.3 Выбор измерительных трансформаторов тока

Трансформатор тока выбирается по уровню напряжения и максимальному расчетному значению тока в месте установки:

$$U_{\text{НОМ.Т.Т}} \geq U_{\text{н.уст}}, \quad (54)$$

$$I_{\text{НОМ.Т}} \geq I_{\text{р.макс}}, \quad (55)$$

Трансформатор тока проверяется на термическую устойчивость по формуле:

$$\frac{I_k^{(3)} \cdot \sqrt{t_{\text{п}}}}{I_{\text{н.т.т.}} \cdot \sqrt{t_{\text{т.с.}}}} < K_{\text{т.с.}}, \quad (56)$$

Трансформатор тока проверяется электродинамическую стойкость по формуле:

$$i_y \leq k_{\text{дин}} \cdot \sqrt{2} \cdot I_{\text{НОМ.Т.Т.}}, \quad (57)$$

Значение коэффициента кратности динамической стойкости определяется из выражения:

$$k_{\text{дин.}} = \frac{i_{\text{НОМ.ДИН.}}}{\sqrt{2} \cdot I_{\text{НОМ.Т.Т.}}}, \quad (58)$$

Выбираем трансформатор тока для линии от распределительного устройства до трансформаторной подстанции №1.

Трансформатор тока выбирается по напряжению по выражению 54:

$$10 = 10 \text{ кВ.}$$

Выбирается по значению номинального тока по выражению 55:

$$200 > 155,8 \text{ А.}$$

Проверяется на термическую устойчивость по выражению 56:

$$\frac{7390 \cdot \sqrt{0,15}}{200 \cdot \sqrt{1}} = 14,3 \leq 31,5$$

Проверяется на электродинамическую стойкость по выражению 57:

$$200 \cdot \sqrt{2} \cdot 0,09 = 25,45 > 16,51.$$

Выбираем трансформаторы тока проходного типа ТПЛ – 10. Результаты выбора заносим в таблицу 8.

Таблица 8 - Результаты выбора трансформаторов тока 10 кВ

Трансформатор тока	Результаты расчетов		Данные из каталога	
	U _н , кВ	I _р , А	U _н , кВ	I _р , А
вводной в РУ 10 кВ	10	889	10	1000
на линии от РУ до ТП №1	10	155,6	10	200
на линии от РУ до ТП №1а	10	152,8	10	200
на линии от РУ до ТП №2	10	45,6	10	50
на линии от РУ до ТП №3	10	38,9	10	50
на линии от РУ до ТП №4	10	132,7	10	150
на линии от РУ до ТП №5	10	7,7	10	25
на линии от РУ до ТП №6	10	9,7	10	25

2.4.4 Выбор автоматических выключателей 0,4 кВ на трансформаторных подстанциях

Автоматический выключатель выбирается из условия:

$$I_{\text{пр.отк.}} \geq I_y^{(3)}, \quad (59)$$

Выберем вводной автоматический выключатель для ТП №1.

- условие выбора по напряжению:

$$0,38=0,38 \text{ кВ}$$

- условие выбора по номинальному току:

$$2500 > 2049 \text{ А}$$

- условие выбора по значению тока расцепителя:

$$2500 > 1,1 \cdot 2049 = 2253 \text{ А}$$

- условие проверки по отключающей способности:

$$65 > 9,6 \text{ кА}$$

Выбранный выключатель проверяется на выполнение выражения:

$$\frac{I_k^{(1)}}{I_{н.р.}} \geq 3, \quad (60)$$

Выполним проверку автоматического выключателя для защиты линии к РП №2:

$$1700 / 97,3 = 17,5 > 3,$$

Автоматический выключатель прошел проверку.

Выбор вводных автоматических выключателей для остальных ТП сводим в таблицу 9.

Таблица 9 - Выбор вводных автоматических выключателей для остальных ТП

Вводной автомат для ТП №	Тип автомата	I_n	$I_{ном.авт.}$	Ток электромагнитного расцепителя, А	Ток теплового расцепителя, А
1	Э25С	2049	4000	7500	2500
1а	Э25С	2013	4000	7500	2500
2	Э06В	600	1000	2500	800
3	Э06В	512	1000	2000	630
4	Э25С	1748	4000	7500	2500
5	А3726	203	250	1250	250
6	А3736	256	630	1600	320

2.4.5 Выбор ОПН

ОПН выбирается по напряжению места установки:

$$U_{н.с.} \geq U_{н.р}, \quad (61)$$

$$10 \text{ кВ} \geq 10 \text{ кВ.}$$

Выбираем для установки в РУ ОПН-10.

Таким образом выполнено определение расчетных электрических нагрузок по цехам предприятия, для питания складов и бытовых помещений выбрана магистральная схема, обеспечивающая требуемую надежность электроснабжения для электроприемников третьей категории, а основные производственные корпуса относящиеся ко второй категории по надежности электроснабжения запитываются по радиальной схеме. Выбрана мощность силовых трансформаторов на КТП и устройств компенсации реактивной мощности к ним.

3 Расчет параметров заземления и молниезащиты производственного корпуса предприятия

Защита от прямых ударов молнии осуществляется с помощью молниеотводов различных типов: стержневых, тросовых, сетчатых, комбинированных.

Для защиты зданий и сооружений чаще применяют стержневые и сетчатые молниеотводы, тросовые в основном используют для защиты ЛЭП.

Произведем расчеты по обеспечению грозозащиты здания энергоблока, защиты выполним тросом. Здание имеет габариты ДхШхВ: 142 х 14 х 10 м. Высоту установки тросового молниеотвода принимаем равной 18 м, длину - 136 м.

«Высота вершины конуса молниеотвода определяется по формуле» [21]:

$$h_0 = 0,85 \cdot h \quad (62)$$

$$h_0 = 0,85 \cdot 18 = 15,3 \text{ м.}$$

«Радиус защиты на уровне земли определяется по формуле» [21]:

$$r_0 = (1,35 - 25 \cdot 10^{-4} \cdot h) \cdot h \quad (63)$$

$$r_0 = (1,35 - 25 \cdot 10^{-4} \cdot 18) \cdot 18 = 23,5 \text{ м.}$$

«Радиус зоны тросового молниеотвода на уровне высоты защищаемого объекта определяется по формуле» [21]:

$$r_x = (1,35 - 25 \cdot 10^{-4} \cdot h) \cdot (h - 1,2 \cdot h_x) \quad (64)$$

$$r_x = (1,35 - 25 \cdot 10^{-4} \cdot 18) \cdot (18 - 1,2 \cdot 10) = 7,85 \text{ м.}$$

Чтобы обеспечить безопасность людей, работающих на установках напряжением до 1000 В и выше, необходимо сооружать заземляющие устройства и заземлять металлические части электрического оборудования и электрических установок.

Заземление электроустановки осуществляется преднамеренным электрическим соединением с заземляющим устройством, которое представляет собой совокупность заземлителя и заземляющих проводников.

Заземлителем (заземляющим электродом) называется металлический проводник или группа проводников, находящихся в непосредственном соприкосновении с землей.

Заземляющими проводниками называются металлические проводники, соединяющие заземляемые части электрической установки с заземлителем.

Удельное сопротивление грунта в месте устройства заземления составляет $\rho = 100 \text{ Ом}\cdot\text{м}$. Заземлителями служат стальные стержни диаметром 12 мм и длиной одного стержня 2 м. Для соединения между собой вертикальных заземлителей используем полосу круглого сечения с диаметром 10 мм.

«Сопротивление горизонтальной связующей полосы определяется по формуле» [21]:

$$R_{\Gamma} = \rho \cdot K_{\text{сез}} \cdot \frac{0,4}{L_n} \cdot \lg \left(\frac{2 \cdot L_n^2}{b \cdot t} \right) \quad (65)$$
$$R_{\Gamma} = 100 \cdot 2,3 \cdot \frac{0,4}{320} \cdot \lg \left(\frac{2 \cdot 320^2}{0,04 \cdot 0,7} \right) = 1,973 \text{ Ом.}$$

«Сопротивление растеканию одиночного вертикального заземлителя, заглубленного в землю определяется по формуле» [21]:

$$R_{\text{в}} = \frac{\rho_{\text{пв}}}{2 \cdot \pi \cdot l_{\text{в}}} \cdot \lg \frac{4 \cdot l_{\text{в}}}{d} \quad (66)$$

«Расчетное удельное сопротивление грунта определяется по формуле» [21]:

$$\rho_{рв} = \rho_{уд} \cdot K_{ПВ} \quad (67)$$
$$\rho_{рв} = 100 \cdot 1,4 = 140 \text{ Ом}\cdot\text{м.}$$

Сопротивление растеканию одиночного вертикального заземлителя, заглубленного в землю определим по формуле 66:

$$R_{в} = \frac{140}{2 \cdot 3,14 \cdot 2} \cdot \lg \frac{4 \cdot 2}{0,016} = 69,27 \text{ Ом.}$$

«Фактическое сопротивление заземляющего устройства определяется по формуле» [21]:

$$R_{з.у} = \frac{R_{в} \cdot R_{Г}}{R_{в} + R_{Г}} \quad (68)$$
$$R_{з.у} = \frac{1,973 \cdot 69,27}{1,973 + 69,27} = 1,92 \text{ Ом.}$$

Сопротивление выбранного заземляющего устройства меньше 4 Ом.

«Количество вертикальных заземлителей определяется по формуле» [21]:

$$n \geq \frac{R_{в}}{R_{д} \cdot \eta_{в}} \quad (69)$$
$$n \geq \frac{69,27}{4 \cdot 0,71} = 24,4$$

Окончательно для сооружения заземляющего устройства выбираем 24 стержня в качестве искусственных заземлителей.

Заключение

В результате выполнения бакалаврской работы достигнута цель по проектированию надежной и экономичной системы электроснабжения производственно-ремонтного предприятия агропромышленного холдинга.

Определены расчетные электрические нагрузки по каждому производственному корпусу, при этом суммарная нагрузка предприятия составила 10,7 МВт активной мощности и 11 Мвар реактивной.

Основные производственные корпуса относящиеся ко второй категории по надежности электроснабжения запитываются по радиальной схеме, а склады и бытовые помещения получают питание по магистральной схеме.

Определено, что применение двухцепной линии для питания корпуса цветного литья приводит к снижению ущерба и экономически оправдано.

Выбраны цеховые трансформаторные подстанции и устройства компенсации реактивной мощности на них.

По минимуму годовых приведенных затрат выбраны оптимальные сечения кабельных линий 10 и 0,4 кВ.

Рассчитаны токи короткого замыкания, результаты расчетов использовались для выбора и проверки коммутационно-защитных аппаратов, измерительных трансформаторов тока и напряжения, а также другого электрооборудования цеховых подстанций предприятия.

Произведен расчет молниезащиты и заземления производственного корпуса.

Список используемых источников

1. Абрамова Е.Я., Алешина С.К., Чиндяскин В.И. Электроснабжение промышленных предприятий: учебное пособие по курсу ЭПП. Оренбург: ГОУ ОГУ, 2015. 103 с.
2. Алиев И.И. Электротехника и электрооборудование : учебное пособие для вузов. Саратов: Вузовское образование, 2014. 1199 с.
3. Вахнина В.В., Черненко А.Н. Проектирование систем электроснабжения [Электронный ресурс]: электронное учеб.-метод. пособие. Тольятти : Изд-во ТГУ, 2016. 78 с. URL: [https://dspace.tltsu.ru/bitstream/123456789/2976/1/Vahnina% 20Chernenko_EUMI_Z.pdf](https://dspace.tltsu.ru/bitstream/123456789/2976/1/Vahnina%20Chernenko_EUMI_Z.pdf) (дата обращения: 15.12.2020).
4. Вахнина В.В., Черненко А.Н. Системы электроснабжения [Электронный ресурс]: электронное учеб.-метод. пособие. Тольятти : Изд-во ТГУ, 2015. 46 с. URL: https://dspace.tltsu.ru/bitstream/123456789/2943/1/Vahnina%20Chernenko_EUMI_Z.pdf (дата обращения: 18.04.2021).
5. Дьяков А.Ф. Электромагнитная совместимость и молниезащита в электроэнергетике: учебник для вузов. Москва : Издательский дом МЭИ, 2016. 543 с.
6. Кудрин Б.И. Электроснабжение: учебник. М.: Феникс, 2018. 382 с.
7. Кудряков А.Г., Сазыкин В.Г. Электромагнитные переходные процессы в электроэнергетических системах : учебник. Саратов: Ай Пи Эр Медиа, 2018. 263 с.
8. Мельников М.А. Электроснабжение промышленных предприятий: Учеб. пособие. Томск: Изд. ТПУ, 2001. 140 с.
9. Михайлов В.Е. Современная электросеть. СПб. : Наука и Техника, 2013. 256 с.
10. Правила устройства электроустановок ПУЭ-6 и ПУЭ-7. М.: Норматика, 2018. 462 с.

11. Савоськин В. С. Электроснабжение. Электроснабжение промышленных предприятий : учеб. пособие. Пенза : Изд-во Пенз. гос. ун-та, 2018. 256 с.
12. Сибикин Ю.Д. Электроснабжение промышленных и гражданских зданий [Электронный ресурс]: учебник. 5-е изд., перераб. и доп. М. : ИНФРА-М, 2019. 405 с. URL: <http://znanium.com/catalog/product/1003810> (дата обращения: 14.03.2021).
13. Справочник инженера по наладке, совершенствованию технологии и эксплуатации электрических станций и сетей. Централизованное и автономное электроснабжение объектов, цехов, промыслов, предприятий и промышленных комплексов [Электронный ресурс] : учеб. пособие. Вологда : "Инфра-Инженерия", 2016. 928 с. URL: <https://e.lanbook.com/book/95768> (дата обращения: 05.02.2021).
14. Старшинов В.А., Пираторов М.В., Козина М.А. Электрическая часть электростанций и подстанций: учебное пособие. М.: Издательский дом МЭИ, 2015. 296 с.
15. Хорольский В.Я., Таранов М.А. Надежность электроснабжения : учеб. пособие. М. : ФОРУМ : ИНФРА-М, 2017. 127 с.
16. Хорольский В.Я., Таранов М.А. Надежность электроснабжения : учеб. пособие. М. : ФОРУМ : ИНФРА-М, 2017. 127 с.
17. Шеховцов В.П. Электрическое и электромеханическое оборудование : учебник, 3-е изд. М. : ИНФРА-М, 2018. 407 с.
18. Щербаков Е. Ф., Александров Д. С. Электрические аппараты: учебник. - М.: Форум, НИЦ ИНФРА-М, 2015. 304 с.
19. Щербаков Е.Ф., Александров Д.С., Дубов А.Л. Электроснабжение и электропотребление на предприятиях: учебное пособие. М.: Форум, 2019. 496 с.
20. Bobby Rauf S. Electrical Engineering for Non-electrical Engineers. Lulu Press. Inc, 2015. 235 p.

21. IEEE Recommended Practice for Calculating Short-Circuit Currents in Industrial and Commercial Power Systems. IEEE Std 551. NY: IEEE, 2013. 300 p.
22. IEEE Recommended Practice for Calculating Short-Circuit Currents in Industrial and Commercial Power Systems. IEEE Std 551. NY: IEEE, 2013. 300 p.
23. Khan S., Khan S., Ahmed G. Industrial power systems. Boca Raton: CRC Press, 2016. 488 p.
24. Usman M., Coppo M., Bignucolo F., Turri R., Cerretti, A. A novel methodology for the management of distribution network based on neutral losses allocation factors // International Journal of Electrical Power and Energy Systems. 2019. №1. pp. 613-622.
25. Zhang Q., Tang W., Zaccour G., Zhang J. Should a manufacturer give up pricing power in a vertical information-sharing channel // European Journal of Operational Research. 2019. №276, pp. 910-928.