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 « <u>Электроснабжение и электротехника</u> » (наименование)
13.03.02. Электроэнергетика и электротехника
(код и наименование направления подготовки/специальности)
Электроснабжение
(направленность (профиль)/специализация)

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему	Электроснабже	ение ремонтного уч	астка ООО	«Газпромнефть	Энергосистемы»,
	г. Ноябрьска				
Обучаюш	ийся	С.Э. Курга	анский		Mund
•	_	(Инициалы Ф	амилия)	(л	ичная подпись)
Руководитель			П.А. Н	иколаев	
	_	(ученая степень (при н	аличии), ученое зі	вание (при наличии), Ини	циалы Фамилия)

Аннотация

Выпускная квалификационная работа состоит из 46 страниц, 12 рисунков, 9 таблиц, 20 источников.

Ключевые слова: электроснабжение, ремонтный участок, цех, предприятие, потребитель, оборудование, подстанция, электроприемник.

Проводится разработка системы электроснабжения (СЭС) ремонтного участка ООО «Газпромнефть Энергосистемы».

Объект исследования: ремонтный участок ООО «Газпромнефть Энергосистемы».

Предмет исследования: электроснабжение ремонтного участка.

Цель работы: проектирование электроснабжения ремонтного участка с учетом актуальных электрических нагрузок и современного электрооборудования.

работы: электрооборудование Актуальность существующего электроснабжения ремонтного участка устарело и сильно изношено, его требованиям технические параметры не отвечают актуальным ДЛЯ надежного электроснабжения потребителей и безопасной обеспечения эксплуатации СЭС. Актуален вопрос разработки новой СЭС с учетом нового современного оборудования и передовых технических решений. Согласно данному проекту СЭС также может быть выполнено электроснабжение аналогичного по структуре и потребителям вводимого в эксплуатацию дополнительного нового ремонтного участка.

Содержание работы включает вопросы: характеристика ремонтного участка и анализ существующего электроснабжения, разработка системы электроснабжения участка, безопасность и охрана труда.

Содержание

Введение	4
1 Исходные данные	6
1.1 Характеристика ремонтного участка	6
1.2 Анализ существующего электроснабжения ремонтного участка	8
2 Разработка системы электроснабжения участка	10
2.1 Расчет нагрузок	10
2.2 Компенсация реактивной мощности	11
2.3 Подстанция и ее электрооборудование	13
2.4 Расчет высоковольтной линии	15
2.5 Расчет распределительной сети	17
2.6 Определение токов КЗ	20
2.7 Защита линий до 1 кВ	29
2.8 Защита высоковольтной линии	32
2.9 Автоматический ввод резерва питания	35
3 Безопасность и охрана труда	38
3.1 Обеспечение охраны труда	38
3.2 Проектирование заземления	40
Заключение	44
Список используемых источников	45

Введение

Электроснабжение предприятий — это важный аспект деятельности любой промышленной отрасли, обеспечивающий непрерывную работу оборудования и производственных процессов. Системы электроснабжения должны быть надежными, безопасными и эффективными, чтобы поддерживать стабильное функционирование предприятий и удовлетворять потребности в электроэнергии.

Основные принципы электроснабжения предприятий:

- Обеспечение бесперебойного – надежность. электроснабжения является приоритетом при проектировании систем электроснабжения. ЭТОГО используются Для разные виды источников электроэнергии, такие как собственные электростанции, городские электросети или возобновляемые источники энергии.
- безопасность. Системы электроснабжения должны обеспечивать защиту от коротких замыканий, перегрузок, перенапряжений и других аварийных ситуаций. Для этого применяются автоматические выключатели, реле, предохранители и другие устройства защиты.
- эффективность. Электросети должны быть спроектированы таким образом, чтобы минимизировать потери электроэнергии при передаче и распределении. Это достигается за счет использования современных технологий и оборудования, а также оптимизации схем электроснабжения.
- гибкость. Предприятия нуждаются в возможности изменения объемов и видов потребляемой электроэнергии в зависимости от текущих потребностей производства. Системы электроснабжения должны адаптироваться к таким изменениям и обеспечивать оптимальное использование ресурсов.

 экологичность. При выборе источников электроэнергии необходимо учитывать их воздействие на окружающую среду.

Электрооборудование существующего электроснабжения ремонтного участка ООО «Газпромнефть Энергосистемы» устарело и сильно изношено, его технические параметры не отвечают актуальным требованиям для обеспечения надежного электроснабжения потребителей и безопасной эксплуатации СЭС. Актуален вопрос разработки новой СЭС с учетом нового современного оборудования и передовых технических решений. Согласно данному проекту СЭС также может быть выполнено электроснабжение аналогичного по структуре и потребителям вводимого в эксплуатацию дополнительного нового ремонтного участка.

Цель работы: проектирование электроснабжения ремонтного участка с учетом актуальных электрических нагрузок и современного электрооборудования.

Задачи работы:

- проанализировать существующее электроснабжение ремонтного участка, выявить значимые технико-эксплуатационные недостатки и предложить мероприятия по их устранению;
- определить актуальные электрические нагрузки по отдельным цехам и зданиям и по ремонтному участку в целом;
- обеспечить автоматическую компенсацию реактивной мощности,
 повышение общей энергоэффективности СЭС;
- выбрать кабели и новое современное оборудование СЭС, с учетом актуальных электрических нагрузок;
- рассчитать рабочие и аварийные режимы;
- рассчитать микропроцессорную релейную защиту и автоматику,
 выбрать оборудование;
- рассмотреть вопросы обеспечения охраны труда и безопасности.

1 Исходные данные

1.1 Характеристика ремонтного участка

Ремонтный OOO участок (далее ремучасток) «Газпромнефть Энергосистемы», г. Ноябрьск обеспечивает внутренние нужды предприятия по текущему ремонту, обслуживанию, диагностике и наладке различных механических узлов, агрегатов И изделий. Учитывая специфику производственной деятельности предприятия, обеспечивается качественный ремонт и обслуживание элементов систем электро-, тепло- и водоснабжения.

Генеральный план участка – на рисунке 1.

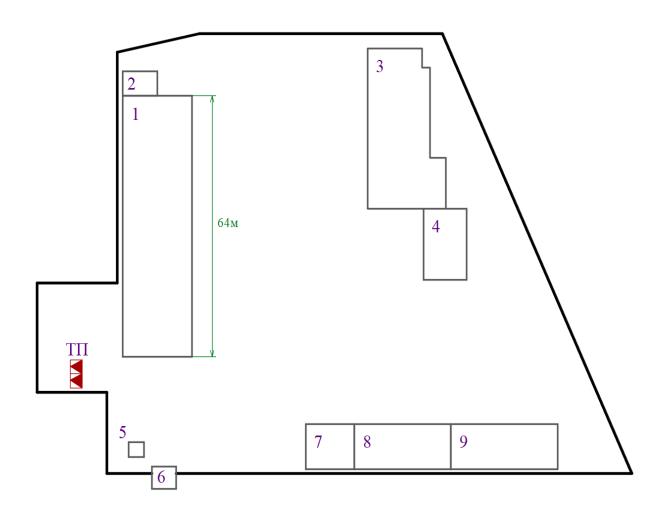


Рисунок 1 – Генеральный план участка

Основные производственные цеха и дополнительные вспомогательные здания производственные участки обеспечивают основной производственный процесс. Основное производство сосредоточено в четырех цехах (обозначены крупных промышленных номерами 1,4,8,9 генеральном плане, рисунок 1), где выполняются различные работы по текущему ремонту, обслуживанию, диагностике и наладке различных механических узлов, агрегатов и изделий, ремонту и обслуживанию электро-, тепло- и водоснабжения. Материальные элементов систем выпускаемая ценности, поставляемая И продукция складируются в хранилище (обозначено номером 3 на генплане). Котельная (обозначена номером 2 на генплане) обеспечивает теплоснабжение ремучастка и является надежности потребителем первой категории электроснабжения. Промышленные цеха и хранилище относятся ко второй категории. Операторная (обозначена номером 5 на генплане) обеспечивает общий контроль за технологическими процессами и наблюдение за территорией. Проходная (обозначена номером 6 на генплане) обеспечивает контроль и досмотр автотранспорта, контроль за доступом на территорию ремучастка. Операторная и проходная относятся к третьей категории надежности электроснабжения.

Внутреннее электроснабжение ремучастка выполнено от собственной трансформаторной подстанции (ТП) 10/0,4 кВ наружной установки, установленной также внутри территории, в удаленной ее части, данная ТП обеспечивается питанием от энергосистемы по высоковольтной кабельной линии (КЛ) 10 кВ.

Промышленные цеха и остальные производственные участки имеют параметры энергопотребления (установленная суммарная нагрузка потребителей, коэффициенты спроса нагрузки и мощности), приведенные в таблице 1.

Таблица 1 – Параметры энергопотребления цехов

Цеха	Ру, кВт	Kc	cosφ
Цех №1	398	0,3	0,82
Котельная	21	0,7	0,8
Хранилище	12	0,3	0,9
Цех №2	179	0,4	0,8
Операторная	7	0,2	0,91
Проходная	8	0,2	0,9
СТО	29	0,4	0,81
Цех №3	89	0,4	0,8
Цех №4	130	0,3	0,75

Данные параметры энергопотребления будут учтены при расчете актуальных электрических нагрузок ремучастка и дальнейшем проектировании его электроснабжения.

1.2 Анализ существующего электроснабжения ремонтного участка

Однолинейная схема существующего электроснабжения ремучастка приведена на листе 1 графической части.

«Электроснабжение зданий цехов вспомогательных или (ΠY) трансформаторной производственных участков выполнено otподстанции (ТП) 10/0,4 кВ, расположенной на территории предприятия. От шин 0,4 кВ ТП отходят кабельные линии (КЛ) 0,4 кВ к распределительным пунктам (РП) и распределительным щиткам (ЩРН), расположенным на ПУ. Для обеспечения возможности индивидуального отключения ПУ для удобства обслуживания и вывода оборудования в ремонт, а также точной селективной работы автоматических выключателей, защищающих линии распределительной сети используется радиальная схема электроснабжения. Электроснабжение участков 1 и 2-ой категории обеспечивается по двухцепным КЛ; 3-ей категории – по одноцепным» [3].

Электрооборудование существующего электроснабжения ремучастка устарело и сильно изношено, его технические параметры не отвечают актуальным требованиям для обеспечения надежного электроснабжения потребителей и безопасной эксплуатации СЭС. Устарели, критически изношены и подлежат замене:

- выключатели масляные;
- разрядники вентильные;
- кабели;
- силовые трансформаторы ТП;
- измерительные трансформаторы;
- автоматические выключатели.

Отмечаются значительные потери мощности и электроэнергии ввиду устаревших неэнергоэффективных действующих силовых трансформаторов на подстанции и отсутствия компенсации реактивной мощности (КРМ). Ввиду устаревших измерительных трансформаторов тока и напряжения не обеспечивается должная точность измерений электрических величин, учета электроэнергии и работы релейной защиты и автоматики (РЗА). Электромеханическая действующая РЗА также критически изношена и устарела.

Выводы.

разработки Приведены исходные данные ДЛЯ системы 000 электроснабжения «Газпромнефть ремонтного участка Энергосистемы», г. Ноябрьск. Согласно технической документации по электроснабжению ремучастка составлен его генеральный план, приведена таблица с параметрами энергопотребления цехов. Далее согласно этим систематизированным выполняется проектирование СЭС данным, рассматриваемого ремучастка.

2 Разработка системы электроснабжения участка

2.1 Расчет нагрузок

«Суммарные среднесменные нагрузки цехов и других производственных участков определяются с помощью коэффициентов спроса активной мощности нагрузок.

Электрические нагрузки по участкам определяются по формулам:

$$P_{p} = K_{c} \cdot P_{v}, \tag{1}$$

где K_c — коэффициент спроса;

 P_{v} – нагрузка, кВт» [18].

$$Q_p = P_p \cdot tg\varphi \,, \tag{2}$$

$$tg\varphi = \frac{\sqrt{1 - \cos^2\varphi}}{\cos\varphi},\tag{3}$$

$$S_p = \sqrt{P_p^2 + Q_p^2} , \qquad (4)$$

Нагрузки цеха №1, по (1-4):

$$P_{p} = 0.3 \cdot 398 = 119.4 \ \kappa Bm,$$

$$tg\varphi = \frac{\sqrt{1 - 0.82^{2}}}{0.82} = 0.7,$$

$$Q_{p} = 119.4 \cdot 0.7 = 83.34 \ \kappa Bap,$$

$$S_{p} = \sqrt{119.4^{2} + 83.34^{2}} = 145.61 \ \kappa BA.$$

Нагрузки по ремучастку в целом рассчитаны в таблице 2.

Таблица 2 – Определение нагрузок

Участки	Рр, кВт	Qp, квар	Sp, кВА
Цех №1	119,4	83,34	145,61
Котельная	14,7	11,03	18,38
Хранилище	3,6	1,74	4
Цех №2	71,6	53,7	89,5
Операторная	1,4	0,64	1,54
Проходная	1,6	0,77	1,78
СТО	11,6	8,4	14,32
Цех №3	35,6	26,7	44,5
Цех №4	39	34,39	52
Σ	298,5	220,72	371,24

«Территория освещается автономным светодиодным освещением, потому ее осветительная нагрузка не учитывается» [10].

2.2 Компенсация реактивной мощности

«КРМ выполняется на шинах 0,4 кВ ТП, необходимая мощность компенсирующих устройств (КУ):

$$Q_{\kappa,y} = 0.9 \cdot P_p \cdot (tg\varphi - tg\varphi_{\kappa}), \tag{5}$$

где $P_{\scriptscriptstyle p}-$ активная нагрузка, кВт;

 $tg\varphi$ – тангенс угла φ до КРМ;

 $tg \varphi_{\kappa}$ – нормативный тангенс угла ϕ » [1,8] .

$$Q_{\kappa,\nu} = 0.9 \cdot 298.5 \cdot (0.74 - 0.33) = 109.9 \text{ } \kappa \epsilon ap.$$

«На шинах 0,4 кВ ТП будут установлены две автоматические установки компенсации реактивной мощности (АУКРМ) максимальной мощностью по 55 квар.

КРМ посчитана в таблице 3.

Таблица 3 – Расчет КРМ

Показатели	cosφ	tgφ	Рр, кВт	Q p, квар	Ѕр, кВА
∑ на НН	0,8	0,74	298,5	220,72	371,24
КУ, квар	-	-	-	110	-
∑ на НН с КУ	0,94	0,37	298,5	110,72	318,37

Потери в трансформаторах:

$$\Delta P_{m} \approx 0.02 \cdot S_{p};$$
 (6)
 $\Delta P_{m} = 0.02 \cdot 318.37 = 6.37 \ \kappa Bm;$ $\Delta Q_{m} \approx 0.1 \cdot S_{p};$ (7)
 $\Delta Q_{m} = 0.1 \cdot 318.37 = 31.84 \ \kappa Bap.$

Нагрузка ТП по стороне ВН, по (4):

$$S'_p = \sqrt{(298,5+6,37)^2 + (110,72+31,84)^2} = 336,55 \text{ } \kappa BA.$$

Внешний вид АУКРМ – на рисунке 2.



Рисунок 2 – Внешний вид АУКРМ

Применение АУКРМ позволит обеспечить точный уровень КРМ при широком диапазоне изменения нагрузок ТП, исключить перекомпенсацию РМ, обеспечить мониторинг состояния и режимов работы компенсирующих устройств. Установка АУКРМ позволит снизить потребляемую реактивную и полную мощность; привести показатель коэффициента мощности соѕф сети 0,4 кВ до нормативного значения 0,92..0,95; снизить рабочие токи на вводе распределительного устройства низкого напряжения (РУНН) ТП» [12].

2.3 Подстанция и ее электрооборудование

«Ввиду наличия в составе нагрузок ТП потребителей 1 и/или 2 категорий надежности электроснабжения, устанавливается два силовых трансформатора, требуемая мощность:

$$S_m \ge K_{_{3.H.}} \cdot S_{_{p.K.}}, \tag{8}$$

где $K_{_{^{3.H.}}}$ – нормативный коэффициент загрузки; $S_{_{p.\kappa.}}$ – нагрузка, кВА.

$$S_m \ge 0.7 \cdot 318.37 = 222.9 \ \kappa BA.$$

Устанавливается 2×ТМГ12-250 по 250 кВА» [16]. «Коэффициент загрузки в аварийном режиме:

$$K_{3.a6.} = \frac{S_{p.\kappa.}}{S_m}, \tag{9}$$

где S_m – номинальная мощность, кВА» [6].

$$K_{3.a6.} = \frac{318,37}{250} = 1,27 \le 1,4.$$

Выбирается ТП марки 2КТПН-250/10/0,4.

«Подстанции 2КТПН-10/0,4 с коридорами обслуживания, мощностью 100-2500 кВА предназначены для приема электрической трехфазного переменного тока частоты 50 Гц напряжением 6 или 10 кВ, преобразования в электрическую энергию 0,4 кВ и снабжения потребителей. Подстанции с коридорами обслуживания предназначены для энергоснабжения промышленных объектов, жилых комплексов, общественных зданий, населенных сельскохозяйственных пунктов, стройплощадок, кустов скважин газовых месторождений. Подстанция КТПН имеет двери с каждой обслуживаемой стороны. Все двери подстанции снабжены внутренними реечными замками и петлями под навесной замок. Для вентиляции и охлаждения блоков трансформаторов в дверях имеются жалюзи, исключающие попадание осадков в корпус подстанции.

Подстанция – комплектная, в стандартный комплект входит следующее оборудование:

- выключатели BB/TEL-10;
- разъединители РВ-10;
- трансформаторы тока ТПЛК-10 и ТШЛ-0,66;
- трансформаторы напряжения НАМИ-10;
- ограничители перенапряжения ОПН-10;
- предохранители ПКТ-103;
- автоматы BA-52-39.

Силовые трансформаторы монтируются после размещения КТПН на месте» [17,20].

2.4 Расчет высоковольтной линии

«Рабочий ток КЛ 10 кВ:

$$I_p = \frac{S'_p}{\sqrt{3} \cdot U_u \cdot n},\tag{10}$$

где S'_{p} – нагрузка, кВА;

 $U_{\scriptscriptstyle H}$ – напряжение, кВ;

n — число цепей, шт.

$$I_p = \frac{336,55}{\sqrt{3} \cdot 10 \cdot 2} = 9,72 A.$$

Экономическое сечение жил:

$$F_{_{\mathfrak{I}K}} = \frac{I_{p}}{j_{_{\mathfrak{I}K}}},\tag{11}$$

где $j_{\scriptscriptstyle \mathfrak{IK}}$ — экономическая плотность тока, А/ мм 2 .

$$F_{_{9K}} = \frac{9,72}{1.4} = 6,9 \text{ mm}^2.$$

Принимаем кабель $A\Pi B\Pi - 3 \times 16 \text{ мм}^2$.

$$I_{ab} = \frac{336,55}{\sqrt{3} \cdot 10 \cdot 1} = 19,43 A.$$

Допустимый ток кабеля:

$$I'_{\partial on} = I_{\partial on} \cdot K_{noe} \cdot K_{cp} \cdot K_{noh}, \tag{12}$$

где $I_{\partial on}$ – паспортный ток, A;

 K_{nos} , K_{cp} , K_{non} — коэффициенты недогруженности КЛ, среды и групповую прокладку.

$$I'_{\partial on} = 75 \cdot 1,25 \cdot 1,08 \cdot 0,93 = 94,16 \ A > I_{ae}.$$

Потери напряжения в КЛ:

$$\Delta U_{_{I}} = \frac{\sqrt{3} \cdot I_{_{p}} \cdot L \cdot 100}{U_{_{H}}} (r_{_{0}} \cdot \cos \varphi + x_{_{0}} \cdot \sin \varphi), \tag{13}$$

где I_p – максимальный ток КЛ, А;

L – длина КЛ, км;

 r_0 , x_0 – удельные сопротивления, Ом/км» [16].

$$\Delta U_{_{J}} = \frac{\sqrt{3} \cdot 19,43 \cdot 0,41 \cdot 100}{10000} (1,94 \cdot 0,906 + 0,102 \cdot 0,424) = 0,25 \% < 5 \%.$$

Потери менее допустимых 5 %.

2.5 Расчет распределительной сети

Схема распределительной сети выбирается согласно требованиям технической документации по СЭС и требованиям ПУЭ. «Для обеспечения возможности индивидуального отключения ПУ для удобства обслуживания и вывода оборудования в ремонт, а также точной селективной работы автоматических выключателей, защищающих линии распределительной сети используется радиальная схема электроснабжения. Электроснабжение участков первой и второй категории обеспечивается по двухцепным кабельным линиям; третьей категории — по одноцепным» [13].

Расчет для КЛ до цеха №1.

«Наибольший ток КЛ:

$$I_p = \frac{S_p}{\sqrt{3} \cdot U_{_H}} \tag{14}$$

где S_p – нагрузка, кВА;

 $U_{\scriptscriptstyle H}$ – напряжение, кВ.

$$I_p = \frac{145,6}{\sqrt{3} \cdot 0.38} = 221,2 A.$$

Выбирается кабель АВБШв- $4\times70+1\times35$, $I_{доп}=230$ А. По формуле (13):

$$\Delta U_{_{I}} = \frac{\sqrt{3} \cdot 221, 2 \cdot 0,015 \cdot 100}{380} (0,42 \cdot 0,82 + 0,082 \cdot 0,49) = 0,5 \% < 5 \%.$$

Выбор кабелей – в таблице 4.

Таблица 4 – Выбор кабелей

Участок	Ip, A	АВБШв, сечение, мм ²	Ідоп, А	ΔU, %
1	221,2	4×70+1×35	230	0,5
2	39,9	5×6	55	1,3
3	20,3	5×2,5	27	1,4
4	136,0	4×35+1×25	165	1,0
5	35,0	3×4	36	1,1
6	40,4	3×6	55	1,2
7	54,4	5×6	55	2,7
8	67,6	5×10	75	1,2
9	79,0	5×16	90	1,1

Суммарные потери напряжения до наиболее удаленного от ТП участка №3, с учетом потерь в КЛ 10 кВ до ТП:

$$\sum \Delta U_{\text{n.vo.}} = 0,25 + 1,4 = 1,65 \% < 5 \%$$

Потери менее допустимых 5 %.

Схема электрической сети – на рисунке 3» [8].

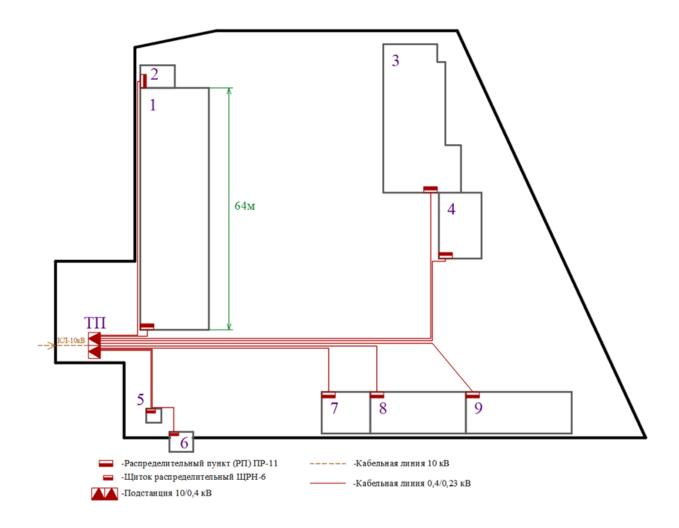


Рисунок 3 – Схема электрической сети

«Выбранные кабели соответствуют требованиям по рабочим и послеаварийным режимам. ТП смещена в юго-западную часть территории, в сторону источника питания, данное расположение ТП обеспечит снижение длины питающей высоковольтной КЛ и потерь электроэнергии и напряжения в ней. Также расположение ТП не будет мешать производственному процессу предприятия, передвижению автотранспорта и габаритных грузов. Кабели в траншеях под землей будут надежно защищены от возможных механических повреждений, также будет исключены риски электротравм персонала от КЛ» [8].

2.6 Определение токов КЗ

Схемы для расчета на стороне 10 кВ – на рисунке 4.

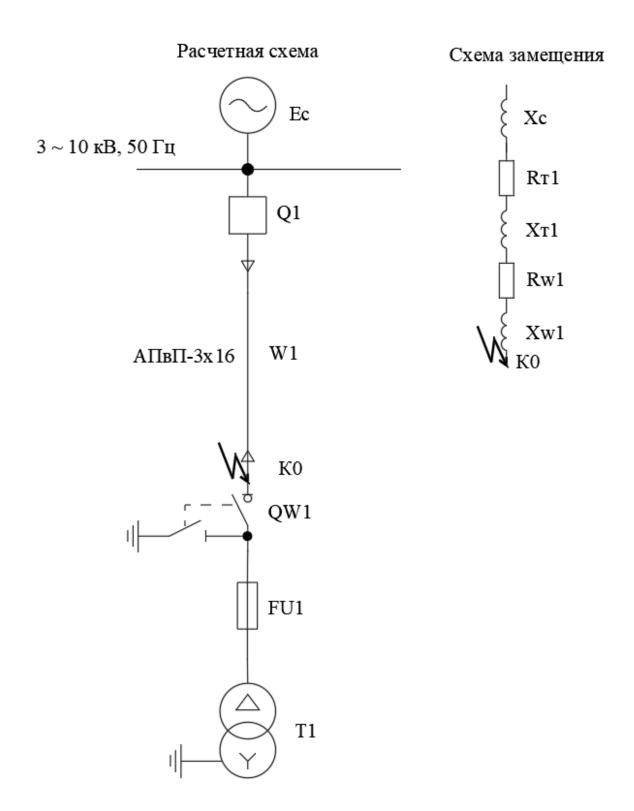


Рисунок 4 – Расчетные схемы

Значения токов короткого замыкания на стороне 10 кВ используются для определения уставок релейной защиты и автоматики, а также ее проверки по чувствительности.

«Значение трехфазного тока КЗ в начале КЛ 10 кВ, согласно данным по предприятию: $I_{\kappa_3,\Gamma\Pi\Pi}^{(3)}=9,295~\kappa A$.

Сопротивление системы:

$$X_{c} = \frac{U_{K}}{\sqrt{3} \cdot I_{K3}^{(3)}}, \tag{15}$$

где U_{κ} – напряжение КЗ, кВ.

$$X_c = \frac{10.5}{\sqrt{3} \cdot 9.295} = 0.646 \text{ Om}.$$

Сопротивления КЛ 10 кВ:

$$X_{w1} = X_0 \cdot L_{w1},$$
 (16)

где L_{w1} – длина КЛ, км.

$$X_{w1} = 0,102 \cdot 0,41 = 0,041 \text{ Om};$$

$$R_{w1} = r_0 \cdot L_{w1}, \qquad (17)$$

$$R'_{w1} = 1,94 \cdot 0,41 = 0,78 \text{ Om}.$$

Полное сопротивление до точки К0:

$$Z_{\kappa 0} = \sqrt{R_{\kappa 0}^2 + X_{\kappa 0}^2},$$

$$Z_{\kappa 0} = \sqrt{0,78^2 + (0,646 + 0,041)^2} = 1,039 \text{ Om.}$$
(18)

Трехфазный ток КЗ:

$$I_{\kappa}^{(3)} = \frac{U_{\kappa}}{\sqrt{3} \cdot Z_{\kappa}},\tag{19}$$

где $U_{\kappa}-$ напряжение К3, кВ;

 $Z_{_{\mbox{\tiny K}}}-$ полное сопротивление цепи, Ом» [8].

$$I_{\kappa 0}^{(3)} = \frac{10.5}{\sqrt{3} \cdot 1,039} = 5.83 \text{ KA}.$$

«Ударный ток КЗ:

$$i_{v} = \sqrt{2} \cdot K_{v} \cdot I_{\kappa}^{(3)}, \tag{20}$$

где K_y – ударный коэффициент.

$$i_y = \sqrt{2} \cdot 1,8 \cdot 5,83 = 14,85 \text{ KA}.$$

Двухфазный ток КЗ:

$$I_{\kappa}^{(2)} = \frac{\sqrt{3}}{2} \cdot I_{\kappa}^{(3)}, \tag{21}$$

$$I_{\kappa}^{(2)} = \frac{\sqrt{3}}{2} \cdot 5,83 = 5,05 \text{ kA}.$$

Расчет токов КЗ на вводе РП цеха №1.

Расчетные схемы – на рисунке 5.

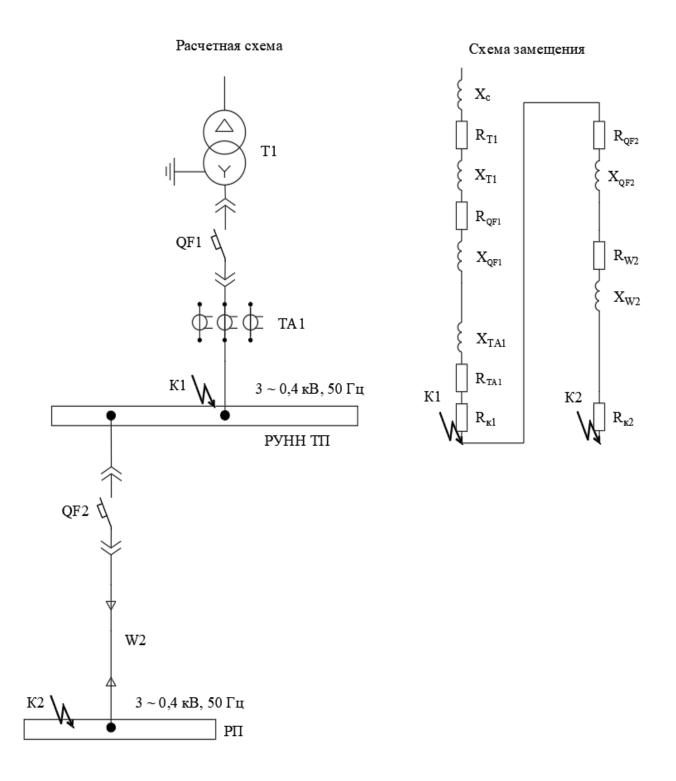


Рисунок 5 – Расчетные схемы

Сопротивление системы:

$$X'_{c} = \frac{U_{\kappa}}{\sqrt{3} \cdot I_{\kappa.3.K0}^{(3)}},$$
 (22)

где U_{κ} – напряжение K3, кВ;

 $I_{\kappa,3,K0}^{(3)}$ — трехфазный ток КЗ в точке КО (на стороне 10 кВ ТП), кА» [15].

$$X'_{c} = \frac{10.5}{\sqrt{3} \cdot 5.83} = 1.039 \text{ Om}.$$

«Сопротивление приводится к ступени 0,4 кВ:

$$X_{c} = X'_{c} \cdot \frac{U_{HH}}{U_{BH}}, \tag{23}$$

$$X_c = 1039 \cdot \frac{0.4}{10.5} = 39,589 \text{ MOM}.$$

Сопротивления линии W2:

$$R_{W2} = r_0 \cdot L_{W2}, \tag{24}$$

где $L_{\kappa n l}$ – длина КЛ, м» [15].

$$R_{W2} = 0.158 \cdot 19.84 = 3.134 \text{ MOM};$$

$$X_{W2} = x_0 \cdot L_{W2},$$
 (25)
$$X_{W2} = 0.0599 \cdot 19.84 = 1.19 \text{ MOM}.$$

«Переходные сопротивления: $R_{\kappa l}=0,0034$ мОм; $R_{\kappa 2}=0,85$ мОм.

Активные сопротивления элементов:

- силового трансформатора: 9,4 мОм;
- выключателя на вводе 0,4 кВ ТП: 0,06 мОм;
- трансформатора тока на вводе 0,4 кВ ТП: 0,07 мОм.

$$R_{91} = R_{T1} + R_{QF1} + R_{TA1} + R_{\kappa 1},$$

$$R_{91} = 9,4+0,06+0,07+0,0034 = 9,58 \text{ mOm}.$$
(26)

Индуктивные сопротивления элементов:

- силового трансформатора: 27,2 мОм;
- выключателя на вводе 0,4 кВ ТП: 0,06 мОм;
- трансформатора тока на вводе 0,4 кВ ТП: 0,07 мОм.

$$X_{s1} = X_{T} + X_{QF1} + X_{TA1},$$
 (27)
 $X_{s1} = 27,2+0,07+0,07 = 27,34 \text{ MOm}.$

Активное сопротивление выключателя на фидере к РП: 0,112 мОм.

$$R_{_{92}} = R_{_{QF2}} + R_{_{W2}} + R_{_{\kappa2}},$$
 (28)
 $R_{_{92}} = 0,112+3,134+0,85 = 4,096 \text{ mOm}.$

Индуктивное сопротивление выключателя на фидере к РП: 0,13 мОм» [16].

$$X_{_{92}} = X_{_{QF2}} + X_{_{W2}},$$
 (29)
 $X_{_{92}} = 0,13 + 1,19 = 1,32 \text{ MOM}.$

«Сопротивления до точек КЗ:

$$R_{kl} = R_{kl}, \tag{30}$$

$$R_{\kappa 1} = 9,58 \text{ MOM},$$

$$X_{k1} = X_c + X_{k1},$$
 (31)

$$X_{\text{k1}} = 39,589 + 27,34 = 66,929 \text{ mOm},$$

$$Z_{\text{k1}} = \sqrt{9,58^2 + 66,929^2} = 67,611 \text{ mOm},$$

$$R_{\text{k2}} = R_{\text{31}} + R_{\text{32}},$$

$$R_{\text{k2}} = 9,58 + 4,096 = 13,676 \text{ mOm},$$

$$X_{\text{k2}} = X_{\text{c}} + X_{\text{31}} + X_{\text{32}},$$

$$X_{\text{k2}} = 39,589 + 27,34 + 1,32 = 68,249 \text{ mOm},$$

$$Z_{\text{k2}} = \sqrt{13,676^2 + 68,249^2} = 69,606 \text{ mOm}.$$

$$(32)$$

Токи КЗ в точке К1, по (19,20):

$$I_{\kappa 1}^{(3)} = \frac{0.4}{\sqrt{3} \cdot 67,611 \cdot 10^{-3}} = 3,42 \text{ KA},$$

$$i_{y} = \sqrt{2} \cdot 1,3 \cdot 3,42 = 6,28 \text{ KA}.$$

Сопротивления петли фаза-ноль:

для линии W2:

$$R_{\pi W2} = 2 \cdot r_0 \cdot L_{W2}, \tag{34}$$

$$R_{\pi W2} = 2 \cdot 0,221 \cdot 14,18 = 6,267 \text{ MOM},$$

$$X_{\pi W2} = x_{0\pi} \cdot L_{W2}, \tag{35}$$

$$X_{\pi W2} = 0,319 \cdot 14,18 = 4,52 \text{ MOM}.$$

до точек K1, K2:

$$R_{nl} = R_{\kappa l}, \qquad (36)$$

$$X_{n1} = 2 \cdot X_{c}, \tag{37}$$

$$X_{n1} = 2.39,539 = 79,177 \text{ MOM},$$

$$Z_{n1} = \sqrt{0,0034^2 + 79,177^2} = 79,18 \text{ mOm},$$

$$R_{n2} = R_{\kappa 1} + R_{nW2} + R_{\kappa 2},$$

$$R_{n2} = 0,0034 + 6,267 + 0,85 = 7,12 \text{ mOm},$$

$$X_{n2} = X_{nW2} + 2 \cdot X_{c},$$

$$X_{n2} = 4,52 + 2 \cdot 39,539 = 83,697 \text{ mOm},$$

$$Z_{n2} = \sqrt{7,12^2 + 83,697^2} = 83,999 \text{ mOm}.$$

$$(38)$$

Однофазный ток КЗ в точке К1:

$$I_{\kappa}^{(1)} = \frac{U_{\pi}}{\sqrt{3} \cdot (Z_{\pi} + \frac{Z_{\tau}^{(1)}}{3})},\tag{40}$$

где $U_{_{\pi}}$ – линейное напряжение, кВ;

 $Z_{_{\mathrm{T}}}^{(1)}-$ однофазное сопротивление трансформатора, мОм» [15].

$$I_{\kappa 1}^{(1)} = \frac{0.4}{\sqrt{3} \cdot (79.18 + \frac{312}{3}) \cdot 10^{-3}} = 1,26 \text{ KA}.$$

«Результаты расчетов – в таблице 5.

Таблица 5 – Токи КЗ

Точка КЗ	Ικ ⁽³⁾ , κΑ	Ικ ⁽¹⁾ , κΑ
К1	3,42	1,26
К2	3,15	1,17

Расчет токов K3 на вводах РП/ЩРН цехов — в таблице 6.

Таблица 6 – Токи КЗ в сети 0,4 кВ

№ цеха	Ικ ⁽³⁾ , κΑ	Ικ ⁽¹⁾ , κΑ
1	3,15	1,17
2	0,8	0,4
3	0,2	0,1
4	2,0	1,1
5	(a wyo hany WII)	0,8
6	- (однофазн. КЛ)	1,3
7	2,3	1,3
8	2,1	1,1
9	1,8	1,0

Термически стойкое сечение жил:

$$F_T = I_{K3}^{(3)} \cdot \sqrt{t_{II}} / K_T, \tag{41}$$

где $I_{K3}^{(3)}$ – ток трехфазного КЗ, кА

 $t_{\rm II}$ – время КЗ срабатывания защиты, с;

 K_{T} – температурный коэффициент» [6].

«Для КЛ до цеха №1:

$$F_T = 3150 \cdot \sqrt{0.03} / 95 = 5.7 \text{ mm}^2 < 70 \text{ mm}^2.$$

Проверка КЛ – в таблице 7.

Таблица 7 – Проверка КЛ

№ цеха	АВБШв, сечение	Sтер, мм ²
1	4.70+1.35	5,7
2	5.6	1,5
3	5·2,5	0,4
4	4.35+1.25	3,6
5	3.4	2,6
6	3.6	4,4
7	5.6	4,2
8	5·10	3,8
9	5·16	3,3
КЛ 10 кВ	АПвП-3·16	11,6

КЛ термически устойчивы» [6].

2.7 Защита линий до 1 кВ

«Выбор автоматических выключателей (АВ) проводится:

- по напряжению:

$$U_{\scriptscriptstyle HOM} > U_{\scriptscriptstyle C},$$
 (42)

- по току теплового расцепителя (TP)» [19]:

$$I_{m.p.} > 1, 1 \cdot I_p, \tag{43}$$

Для КЛ к цеху №1:

$$U_{\text{\tiny HOM}} = 400 \ge 400 \, \text{ B};$$

 $1,1 \cdot 207,57 = 228,3 \, \text{ A};$
 $I_{\text{\tiny T.p.}} = 250 > 228,3 \, \text{ A}.$

Выбирается ВА-52-39/250, уставка ТР 250 А. Выбор AВ – в таблице 8.

Таблица 8 – Выбор автоматов

№ цеха	Авт. выкл.	Іном,А
1	BA-52-39	250
2		50
3		25
4		160
5		40
6	BA-51-35	50
7		63
8		80
9		100

АВ проверяются в режиме КЗ:

- по коммутационной способности (ПКС):

$$\Pi KC > i_y, \kappa A.$$
 (44)

- по чувствительности:

$$K_{_{q}} = \frac{I_{_{K}}^{(1)}}{I_{_{_{9M,p.}}}} > 1,1.$$
 (45)

где $\mathbf{I}_{\kappa}^{\scriptscriptstyle{(1)}}-$ ток однофазного КЗ, кА.

Пример проверки АВ для ПУ №1.

ПКС =
$$25 > 5,79$$
 кА;

$$K_{4} = \frac{1170}{960} = 1,2 > 1,1.$$

Проверка АВ аналогична, результаты – в таблице 9.

Таблица 9 – Проверка автоматов

№ цеха	Авт. выкл.	ПКС, кА	Іэм.р., А	Кч
1	BA-52-39	25	750	1,6
2		500	350	2,2
3		225	100	2,0
4	BA-51-35	1440	640	2,3
5		400	280	4,1
6		450	350	4,8
7		504	441	3,7
8		720	560	2,7
9		900	700	2

Выбранные АВ удовлетворяют требованиям.

Внешний вид АВ – на рисунке 6.



Рисунок 6 – Автоматические выключатели

Далее рассмотрим микропроцессорную релейную защиту (РЗ).

2.8 Защита высоковольтной линии

РЗ будут обеспечивать терминалы Сириус-2МЛ-02, внешний вид — на рисунке 7.



Рисунок 7 — Терминал Сириус-2МЛ-02

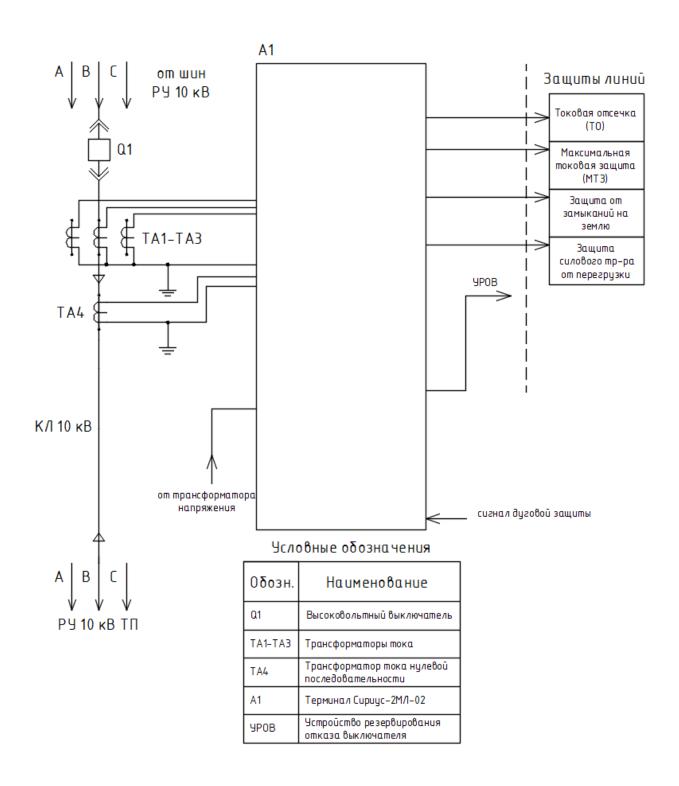


Рисунок 8 – Схема защиты КЛ 10 кВ

«Токовая отсечка (TO):

$$I_{C3} \ge K_{omc} \cdot I_{HOM.T} , \qquad (46)$$

где K_{omc} – коэффициент отстройки.

$$I_{C3} \ge 5 \cdot 0.014 = 0.072 \text{ } \kappa A.$$

MT3:

$$I_{C3} \ge \frac{K_H \cdot K_{C3}}{K_R} \cdot I_{p.\text{Marc}} , \qquad (47)$$

где $I_{{\it p.макс}}-$ расчетный ток КЛ, А.

Чувствительность:

$$k_{q} = \frac{I_{K}^{(2)}}{I_{C3}},$$

$$I_{C3} \ge \frac{1,1 \cdot 1,18}{0,935} \cdot 19,43 = 26,97 A.$$

$$k_{q} = \frac{5050}{26.97} = 187 \ge 1,5.$$
(48)

Ток срабатывания реле:

$$I_{CP} = I_{C3} \cdot \frac{k_{cx}}{n_T} , \qquad (49)$$

где $k_{cx}=1$ – коэффициент схемы ТТ;

 n_{T} – коэффициент трансформации TT.

$$I_{CP} = 26,97 \cdot \frac{1}{30/5} = 4,5 A.$$

Ток срабатывания защиты от замыканий на землю:

$$I_{C.3.} \ge K_{omc} \cdot k_{\scriptscriptstyle B} \cdot I_{\scriptscriptstyle C},\tag{50}$$

где $k_{\rm E}$ – коэффициент броска ёмкостного тока;

 I_{C} – ёмкостный ток, А.

$$I_C = I_{CO} \cdot L,\tag{51}$$

где I_{CO} – ёмкостный ток кабеля, А/км;

L – длина КЛ, км» [2,4,7].

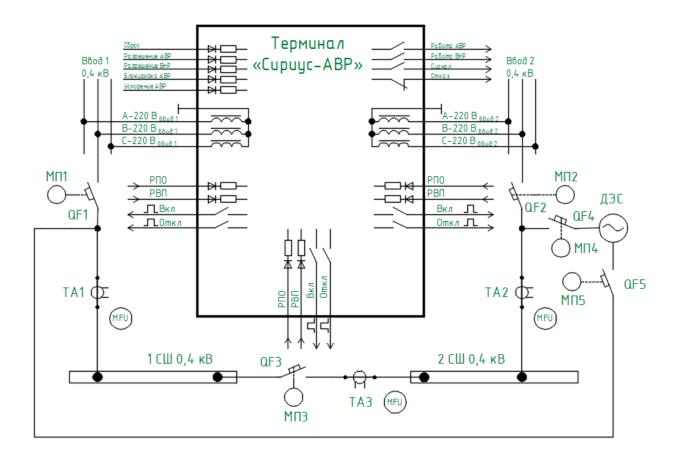
$$I_C = 0.55 \cdot 0.41 = 0.23 A$$

$$I_{C.3} \ge 1, 2 \cdot 2, 5 \cdot 0, 23 = 0,69 A$$

2.9 Автоматический ввод резерва питания

предназначен для автоматического переключения питания ответственных потребителей на резервный источник при пропадании либо несоответствии норме показателей качества питания с основного источника. Для обеспечения дистанционного управления и контроля состояния, вводные и секционный автоматические выключатели на вводе 0,4 кВ и секционной перемычке выбираются с электромагнитным приводом. Терминал Сириус-**ABP** обеспечивает автоматический ввод резервного источника пропадании напряжения на одном из питающих вводов и автоматическое восстановление схемы нормального режима питания. В нормальном режиме работы питание подается на оба ввода 0,4 кВ, секционный выключатель отключен. При пропадании напряжения на одном из вводов, АВР отключает этого ввода (QF1 или QF2) и включает секционный выключатель выключатель (QF3). После проведения необходимых ремонтновосстановительных работ и появлении питания на втором вводе 0,4 кВ, терминал ABP автоматически восстанавливает схему нормального режима питания, включая выключатель ввода (QF1 или QF2) и отключая секционный выключатель (QF3).

Схема АВР 0,4 кВ – на рисунке 9.



30на	Поз. обозн.	Обозна чение	Кол.	Примечание
		Автоматические выключатели		
	QF1QF5	BA-57-35	5	
		Трансформаторы тока		
	TA1TA3	ТШЛ-0,66-ЧЗ	9	
	МП1МП5	Привод выключателя	5	

Рисунок 9 – Схема АВР 0,4 кВ котельной

Уставка АВР:

$$U_{CP} = 0.7 \cdot U_{HOM}, \tag{52}$$

где U_{HOM} – напряжение сети, В.

$$U_{C,P0,4} = 0.7 \cdot 380 = 266 B.$$

Вторая уставка:

$$U'_{C.P} = (0,6 \div 0,65) \cdot U_{HOM},$$
 (53)
 $U'_{C.P0.4} = (0,6 \div 0,65) \cdot 380 = 228 \div 247 B.$

Время срабатывания АВР:

$$t_{C.P.ABP} = t_1 + \Delta t, \tag{54}$$

где t_1 – время срабатывания AB, c;

 Δt – ступень селективности, с» [4].

$$t_{C.P.ABP} = 0.05 + 0.5 = 0.55 c.$$

Предлагаемая однолинейная схема СЭС ремонтного участка приведена на Листе 2 графической части.

Выводы.

Согласно актуальным нагрузкам потребителей производственных цехов и других зданий рассчитаны нагрузки в целом по ремучастку, в соответствии с которыми, спроектирована система электроснабжения ремучастка и выбрано ее электрооборудование от отечественных производителей и поставщиков. Выбраны кабели СЭС и защитное оборудование линий.

3 Безопасность и охрана труда

3.1 Обеспечение охраны труда

«Обеспечение охраны труда (ОТ) и техники безопасности (ТБ) при монтаже, эксплуатации, обслуживании, ремонте СЭС выполняется согласно ГОСТ 12.0.004-2015, который устанавливает основные требования.

ОТ на предприятии осуществляется организационными и техническими мероприятиями. В целом за организацию и обеспечение охраны труда отвечает специальная служба охраны труда (СОТ), являющаяся самостоятельным структурным подразделением предприятия. Персонал СОТ включает штат специалистов по ОТ.

Организационные мероприятия по обеспечению безопасности:

- оформление работ нарядом, допуском или распоряжением;
- надзор во время работы;
- оформление окончания работы.

Технические мероприятия по защите от электротравм при обслуживании ТП:

- исключено попадание атмосферных осадков;
- защитные блокировки;
- достаточный уровень освещенности;
- доступ в помещения ТП ограничен;
- для цепей индикации, сигнализации и управления используется напряжение до 42 В;
- индикация напряжения на вводах и выводах КСО и ячеек 0,4 кВ.

Необходимо проводить инструктажи и проверки по работе с оборудованием и использованию СИЗ. На производственных участках предусмотрена установка плакатов по ТБ, ОТ и СИЗ, пример плаката приведен на рисунке 10» [9,11].



Рисунок 10 – Информационный плакат по СИЗ

Пример плаката по электробезопасности – на рисунке 11.



Рисунок 11 – Плакат по электробезопасности

3.2 Проектирование заземления

Размеры, материал и форма электродов выбираются согласно указаниям ГОСТ Р 58882-2020:

- для вертикальных электродов: сталь угловая горячекатаная, размер 3000x50x5 мм;
- для горизонтального электрода: сталь полосовая горячекатаная,
 размер 50х5 мм [5,14].

«Удельное сопротивление грунта для вертикальных (ВЭ) и горизонтальных (ГЭ) электродов:

$$\rho_{p} = \rho \cdot K_{c}, \tag{55}$$

где ρ – удельное сопротивление грунта, Ом · м;

 K_c – коэффициент сезонности.

$$\rho_{pg} = 2000 \cdot 1, 1 = 2200 \ OM \cdot M$$

$$\rho_{pg} = 2000 \cdot 1, 4 = 2800 \ OM \cdot M$$

Сопротивление растеканию для одного ВЭ:

$$R_{oe9} = \frac{\rho_{pg}}{2 \cdot \pi \cdot l} \left[\ln \left(\frac{2 \cdot l}{d} \right) + 0.5 \cdot \ln \left(\frac{4 \cdot t + l}{4 \cdot t - l} \right) \right]$$
 (56)

где l — длина, м;

d – приведенный диаметр, м;

t – расстояние от поверхности до центра ВЭ, м.

$$d = 0.95 \cdot b, \tag{57}$$

где b – ширина уголка, м.

Для одного ВЭ, по (56,57):

$$d = 0.95 \cdot 0.05 = 0.0475 \text{ M}$$

$$t = 3/2 + 0.8 = 2.3 \text{ M}$$

$$R_{069} = \frac{2200}{2 \cdot 3.14 \cdot 3} \left[\ln \left(\frac{2 \cdot 3}{0.0475} \right) + 0.5 \cdot \ln \left(\frac{4 \cdot 2.3 + 3}{4 \cdot 2.3 - 3} \right) \right] = 60.962 \text{ OM}$$

Расчетное число ВЭ:

$$n' = R_{oga} / R_{\mu} \tag{58}$$

где $R_{_{\rm H}}$ – допустимое сопротивление ЗУ, Ом.

$$n' = 60,962/4 = 15,2 \approx 16 \text{ } um$$

Длина ГЭ:

$$l_{2} = 1,05 \cdot a \cdot n' \tag{59}$$

где a – расстояние между ВЭ, м.

$$a = l_{nep} / n' \tag{60}$$

где l_{nep} — периметр здания ТП, м» [13].

$$l_{nep} = 2 \cdot (9,97 + 7,62) = 35,18 \text{ } M$$

 $a = 35,18/16 = 2,2 \text{ } M$
 $l_{2} = 1,05 \cdot 2,2 \cdot 16 = 36,96 \text{ } M$

«Сопротивление растеканию ГЭ:

$$R_{29} = \frac{\rho_{pz}}{2 \cdot \pi \cdot l} \cdot \ln\left(\frac{l^2}{d \cdot t}\right) \tag{61}$$

где l — длина, м;

d – расчетный диаметр, м;

t – расстояние от поверхности до центра ГЭ, м.

$$d = 0.5 \cdot b, \tag{62}$$

где b – ширина полосы, м.

Для ГЭ, по (61,62):

$$d = 0.5 \cdot 0.05 = 0.025 \text{ M}$$

$$t = 0.05 / 2 + 0.8 = 0.825 \text{ M}$$

$$R_{29} = \frac{2800}{2 \cdot 3.14 \cdot 36.96} \cdot \ln \left(\frac{36.96^2}{0.025 \cdot 0.825} \right) = 2.757 \text{ OM}$$

Итого сопротивление ЗУ:

$$R_{zp} = \frac{R_{oe3} \cdot R_{z9}}{R_{oe3} \cdot \eta_e \cdot n + R_{z9} \cdot \eta_s} \tag{63}$$

где $\eta_{\scriptscriptstyle g}$, $\eta_{\scriptscriptstyle c}$ – коэффициенты использования ВЭ и ГЭ.

$$R_{cp} = \frac{60,962 \cdot 2,757}{60,962 \cdot 0.51 \cdot 16 + 2,757 \cdot 0.3} = 3,792 \ O_M < 4 \ O_M$$

Сопротивление не будет превышать допустимое.

Схема заземления $T\Pi$ – на рисунке 12.

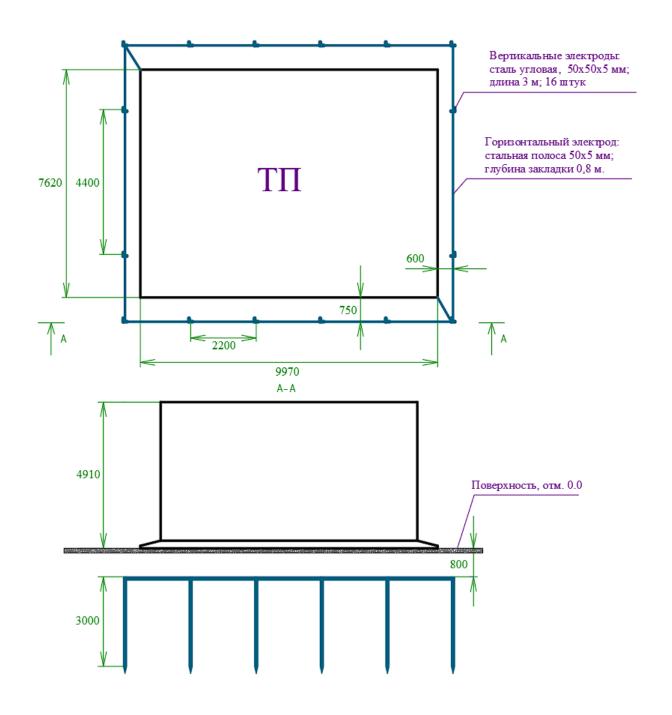


Рисунок 12 – Схема заземления ТП

Система заземления ТП обеспечивает безопасную эксплуатацию системы электроснабжения» [13].

Выводы.

Безопасность и охрана труда на предприятии обеспечиваются согласно актуальным нормативным техническим документам. Заземление на подстанции обеспечит надежную и безопасную эксплуатацию системы электроснабжения.

Заключение

Выполнена разработка системы электроснабжения ремонтного участка предприятия ООО «Газпромнефть Энергосистемы».

Решены задачи:

- проанализировано существующее электроснабжение ремонтного участка, выявлены значимые технико-эксплуатационные недостатки (устаревание критический износ оборудования, И надежность и энергоэффективность) и предложены мероприятия по их устранению (установка и применение нового современного оборудования И материалов cвысокими техникоэксплуатационными показателями);
- определены актуальные электрические нагрузки по отдельным цехам и зданиям (полные расчетные нагрузки составили от 1,54 кВА до 145,61 кВА) и по ремонтному участку в целом (расчетные нагрузки составили от 298,5 кВт, 220,72 квар, 371,24 кВА);
- обеспечена автоматическая компенсация реактивной мощности (на подстанции установлено две АУКРМ 0,4 кВ по 55 квар), повышение общей энергоэффективности СЭС (на подстанции установлены АУКРМ, энергоэффективные силовые трансформаторы марки ТМГ12-250);
- выбраны кабели и новое современное оборудование СЭС, с учетом актуальных электрических нагрузок;
- рассчитаны рабочие и аварийные режимы;
- рассчитана микропроцессорная релейная защита и автоматика,
 выбран терминалы серии Сириус;
- рассмотрены вопросы обеспечения охраны труда и безопасности,
 спроектировано заземление на подстанции.

Предложенная СЭС ремонтного участка обеспечит надежное энергоэффективное питание потребителей и рекомендована к реализации.

Список используемых источников

- 1. Анчарова Т.В. Электроснабжение и электрооборудование зданий и сооружений : учебник. 2-е изд., перераб. и доп. М. : ФОРУМ : ИНФРА-М, 2023. 415 с.
- 2. Бирюлин В.И. Релейная защита и автоматизация электроэнергетических систем : учебное пособие. М. : Инфра-Инженерия, 2022. 164 с.
- 3. Бирюлин В.И. Электроснабжение промышленных и гражданских объектов: учебное пособие. М.: Инфра-Инженерия, 2022. 204 с.
- 4. Горемыкин С. А. Релейная защита и автоматизация электроэнергетических систем : учебное пособие. М. : ИНФРА-М, 2023. 191 с.
- 5. Грунтович Н. В. Монтаж, наладка и эксплуатация электрооборудования : учебное пособие. М. : ИНФРА-М, 2023. 271 с.
- 6. Иванов С.Н. Надежность электроснабжения: учебное пособие. М.: Инфра-Инженерия, 2022. 164 с.
- 7. Куксин А. В. Релейная защита электроэнергетических систем : учебное пособие. М. : Инфра-Инженерия, 2021. 200 с.
- 8. Куксин А.В. Электроснабжение промышленных предприятий : учебное пособие. М. : Инфра-Инженерия, 2021. 156 с.
- 9. Монаков В. К. Электробезопасность: теория и практика : монография. 2-изд. М. : Инфра-Инженерия, 2023. 184 с.
- 10. Ополева Г.Н. Электроснабжение промышленных предприятий и городов: Учебное пособие. М.: Форум, 2022. 416 с.
- 11. Пасютина О. В. Охрана труда при технической эксплуатации электрооборудования : учебное пособие. 4-е изд., стер. Минск : РИПО, 2021. 115 с.
- 12. Петухов Р.А. Электроснабжение : учебное пособие. Красноярск : Сибирский федеральный университет, 2022. 328 с.

- 13. Полуянович Н.К. Монтаж, наладка, эксплуатация и ремонт систем электроснабжения промышленных предприятий. СПб. : Лань, 2023. 396 с.
- 14. Правила устройства электроустановок: действующие разделы 6-го и 7-го изданий. М.: ИНФРА-М, 2023. 832 с.
- 15. РД 153-34.0-20.527-98. Руководящие указания по расчету токов короткого замыкания. М.: Издательство НЦ ЭНАС, 2002. 149 с.
- 16. Шеховцов В.П. Расчет и проектирование схем электроснабжения. Методическое пособие для курсового проектирования : учебное пособие. 3-е изд., испр. М. : ИНФРА-М, 2023. 214 с.
- 17. Шеховцов В.П. Справочное пособие по электрооборудованию и электроснабжению : учебное пособие. 3-е изд. М. : ИНФРА-М, 2023. 136 с.
- 18. Щербаков Е.Ф. Электроснабжение и электропотребление на предприятиях : учебное пособие. 2-е изд., перераб. и доп. М. : ФОРУМ : ИНФРА-М, 2023. 495 с.
- 19. Щербаков, Е. Ф. Электрические аппараты : учебное пособие. М. : ФОРУМ : ИНФРА-М, 2022. 303 с.
- 20. Школа для электрика. Сайт. [Электронный ресурс]. http://electricalschool.info/ (дата обращения: 19.11.2023).