

КВАЛІФІКАЦІЙНИЙ ПРОЄКТ
ЗА СТУПЕНЕМ ВИЩОЇ ОСВІТИ «БАКАЛАВР»

ЕЛЕКТРОПОСТАЧАННЯ ВИРОБНИЦТВА НЕТКАНИХ
МАТЕРІАЛІВ ВСТАНОВЛЕНОЮ
ПОТУЖНІСТЮ 1085 кВт.

спеціальність 141 Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка
(шифр і назва спеціальності)

освітня програма «Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка»
(назва освітньої програми)

Виконав: здобувач вищої освіти
Групи ЕЕЗ-41
Хомич Захар Васильович

(підпис)

Керівник:
к.т.н., доцент
Бандура Ірина Олександрівна

(підпис)

Кваліфікаційний проєкт
допущено до захисту
«__» _____ 2026 р.
к.т.н., доцент
Гарант освітньої програми:
Волинець Владислав Ігорович

(підпис)

АНОТАЦІЯ

Хомич З.В. Електропостачання виробництва нетканих матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт. Рукопис.

Кваліфікаційний проєкт бакалавра ОП «Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка» спеціальності 141 Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка. Луцький національний технічний університет. Луцьк, 2026.

Кваліфікаційний проєкт бакалавра складається з п'яти розділів, списку використаних джерел, додатків.

У проєкті розроблено (запропоновано) систему електропостачання виробництва. Проектування виконане на основі електротехнічних розрахунків: розрахунку силових електричних навантажень з використанням методу впорядкованих діаграм на основі ієрархічного підходу; розрахунку освітлювальних навантажень на основі методу питомої густини освітлювального навантаження; розрахунку техніко-економічних показників прийнятих проєктних рішень на основі методу приведених затрат.

У результаті роботи отримали систему електропостачання даного підприємства з високими показниками економічної обґрунтованості.

Прийняті проєктні рішення дозволяють перейти до їх практичної реалізації й впровадження спроектованої системи електропостачання.

Ключові слова: система електропостачання (СЕП), лінія електропередач, електроприймачі, електричні навантаження, струми короткого замикання, компенсація реактивної потужності, електрична апаратура, електробезпека.

ANNOTATION

Khomych Z.V. Power supply for the production of nonwoven materials with an installed capacity of 1085 kW. Manuscript.

Qualification project of the bachelor of the specialty "Electrical Power Engineering, Electrical Engineering and Electromechanics" of the specialty 141 Electrical Power Engineering, Electrical Engineering and Electromechanics. Lutsk National Technical University. Lutsk, 2026.

The bachelor qualification project consists of five sections, a list of sources used, and appendices.

The project developed (proposed) _power supply system of the enterprise. The design is performed on the basis of electrical calculations: calculation of power electrical loads using the method of ordered diagrams based on a hierarchical approach; calculation of lighting loads based on the method of specific density of lighting load; calculation of technical and economic indicators of design decisions based on the method of reduced costs.

As a result, the power supply system of this enterprise with high indicators of economic feasibility was obtained.

The adopted design decisions allow to pass to their practical realization and introduction of the designed system of power supply.

Keywords: power supply system (EPS), power line, power receivers, electrical loads, short-circuit currents, reactive power compensation, electrical equipment, electrical safety.

ЗМІСТ

ВСТУП.....	7
РОЗДІЛ 1 КОРОТКА ХАРАКТЕРИСТИКА ОБ'ЄКТУ ПРОЄКТУВАННЯ	8
РОЗДІЛ 2 ОСНОВНІ ПРОЄКТНІ РІШЕННЯ.....	10
2.1. Розрахунок силових електричних навантажень.....	10
2.2. Розрахунок освітлювальних навантажень.....	12
2.3. Визначення результуючих навантажень.....	14
2.4. Побудова картограми навантажень та визначення теоретичного центру навантажень.....	15
2.5. Вибір кількості та потужності трансформаторів ТП з врахуванням компенсації реактивної потужності.....	16
2.6. Компенсація реактивної потужності.....	18
2.7. Визначення електричних навантажень на вищих рівнях.....	19
2.8. Проектування мережі живлення підприємства.....	19
2.9. Проектування внутрішньої розподільної мережі.....	21
2.10. Розрахунок струмів короткого замикання.....	23
2.11. Вибір обладнання.....	27
2.11.1. Вибір комплектних розподільчих пристроїв.....	27
2.11.2. Вибір роз'єднувачів.....	28
2.11.3. Вибір вимикачів навантаження та запобіжників.....	29
2.12. Розрахунок силової мережі цеху.....	30
2.12.1. Вибір схеми електропостачання.....	30
2.12.2. Розрахунок струмів короткого замикання в мережі 0,4 кВ.....	31
2.12.3. Вибір трансформаторів струму.....	37

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ								
Зм.	Арк	№ докум.	Підпис	Дата	Електропостачання виробництва нетканих матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт Пояснювальна записка				Літ.	Арк.	Акрушів		
Розроб.	Хомич З.В.										4	112	
Перевір.	Бандура І.О.								ФАБЕ, гр.ЕЕз-41				
Н. контр.	Ващелюк Ю.І.												
Затверд.	Волинець В.І.												

2.12.4. Вибір автоматичних вимикачів.....	40
2.12.5. Вибір рубильників.....	41
РОЗДІЛ 3 ЕЛЕКТРОПОСТАЧАННЯ НАСОСНОЇ УСТАНОВКИ.....	42
РОЗДІЛ 4 СИСТЕМА АВТОМАТИЗОВАНОГО ПРОЕКТУВАННЯ.....	46
РОЗДІЛ 5 ЕЛЕКТРОБЕЗПЕКА	47
ВИСНОВКИ ТА ПРОПОЗИЦІЇ.....	50
ПЕРЕЛІК ДЖЕРЕЛ ПОСИЛАННЯ.....	51
ДОДАТОК 1 ОСНОВНІ ПРОЄКТНІ РІШЕННЯ.....	53
ДОДАТОК 2 ЕЛЕКТРОПОСТАЧАННЯ НАСОСНОЇ УСТАНОВКИ	102
ДОДАТОК 3 СИСТЕМА АВТОМАТИЗОВАНОГО ПРОЕКТУВАННЯ...	106
ДОДАТОК 4 ЕЛЕКТРОБЕЗПЕКА.....	107

ВСТУП

З точки зору техніко-економічних міркувань всі електростанції, розміщені в окремому економічному районі, за посередництвом ліній електропередачі різних рівнів напруги з'єднуються між собою для паралельної роботи на спільне навантаження. Таке об'єднання електростанцій, підстанцій та теплових мереж, пов'язаних спільністю режиму та неперервністю процесу виробництва та розподілу електричної та теплової енергії, називається енергетичною системою. В свою чергу частину енергетичної системи, що складається з генераторів, розподільчих пристроїв, підстанцій, ліній електропередачі різних рівнів напруги та електроприймачів вважають системою електропостачання.

При проектуванні раціональної системи електропостачання повинні забезпечуватись:

безперебійність електропостачання, що залежить від схеми та надійності пристроїв електричних мереж;

якість електроенергії, яка характеризується належним рівнем напруги в споживачів;

зручність та безпеку експлуатації;

економічність;

можливість подальшого розвитку без капітальної перебудови електричних мереж.

В даному проєкті розробляється система електропостачання виробництва нетканих матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт.

Для забезпечення усіх вище перелічених вимог даний проєкт буде включати техніко-економічні розрахунки, які забезпечать підбір найбільш економічної мережі електропостачання.

РОЗДІЛ 1

КОРОТКА ХАРАКТЕРИСТИКА ОБ'ЄКТУ ПРОЄКТУВАННЯ

В даному кваліфікаційному проєкті бакалавра розробляється система електропостачання виробництва нетканих матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт.

Електропостачання підприємства здійснюється від шин напругою 10 кВ існуючої РПС 110/10 кВ, відстань до якої становить 1,85 км. Потужність короткого замикання на шинах джерела живлення дорівнює 70 МВА.

Режим роботи підприємства – двозмінний. Річна кількість годин роботи електрообладнання становить 4000 годин; число годин роботи обладнання при максимальному навантаження – 2400 годин.

Встановлена потужність окремих будівель та підрозділів підприємства наведена в таблиці 1.1.

Таблиця 1.1 – Встановлена потужність підрозділів підприємства

Назва підрозділу (цеху, будівлі)	Встановлена потужність Рв, кВт
Вузол підготовки сировини	168
Вузол формування полотна	154
Хімічний цех	448
Склад сировини	80
Склад готової продукції	85
Котельний цех	111
Адмінкорпус	39
Всього	1085

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ						
Зм.	Арк	№ докум.	Підпис	Дата	Електропостачання виробництва нетканих матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт Пояснювальна записка	Літ.	Арк.	Акрушів			
Розроб.		Хомич З.В.						8	2		
Перевір.		Бандура І.О.									
Н. контр.		Ващелюк Ю.І.									
Затверд.		Волинець В.І.									
						ФАБЕ, гр.ЕЕЗ-41					

Реактивна потужність, дозволена до передачі енергосистемою становить 110 кВАр.

Приймачі електроенергії підприємства розраховані на живлячу напругу 380/220 В.

Приймачами електричної енергії на даному підприємстві є розпушувачі з ваговим дозуванням, змішувальні камери, розпушувачі, очисники, барабани, вентилятори, освітлювальні установки та ін.

За ступенем надійності електропостачання споживачі підприємства відносяться до наступних категорій: I-10%, II –30 %, III – 60 %

Загальна територія підприємства становить 958035 м², площа будівель складає 8902 м².

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						9
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

РОЗДІЛ 2

ОСНОВНІ ПРОЄКТНІ РІШЕННЯ

2.1. Визначення силових електричних навантажень

За значеннями електричних навантажень вибирають і перевіряють електрообладнання СЕП, визначають втрати потужності і електричної енергії. Від оцінки очікуваних навантажень залежать капітальні затрати на СЕП, експлуатаційні витрати, надійність роботи електрообладнання.

При визначення електричних навантажень діючих або проєктованих підприємств необхідно враховувати режим роботи, потужність, напругу, рід струму та надійність живлення електроприймачів.

Вірне визначення електричних навантажень є основою раціональної побудови і експлуатації системи електропостачання промислового підприємства. За значенням електричних навантажень вибирають і перевіряють електрообладнання СЕП, визначають втрати потужності і електричної енергії. Від оцінки очікуваних навантажень залежать капітальні затрати на СЕП, експлуатаційні витрати, надійність роботи електрообладнання.

Для розрахунку силового електричного навантаження застосуємо метод впорядкованих діаграм (методика розрахунку наведена в [3, § 2], прийнятий для масових електроприймачів.

Згідно цього методу розраховане активне навантаження приймачів електроенергії на всіх ступенях живлячих і розподільчих мереж визначають за середньою потужністю та коефіцієнтом максимуму.

Коефіцієнт максимуму, в свою чергу, залежить від ефективного числа електроприймачів.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ			
Зм.	Арк	№ докум.	Підпис	Дата	Електропостачання виробництва нетканних матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт Пояснювальна записка	Літ.	Арк.	Акрушів
Розроб.	Хомич З.В.						10	
Перевір.	Бандура І.О.							
Н. контр.	Ващелюк Ю.І.					ФАБЕ, гр.ЕЕЗ-41		
Затверд.	Волинець В.І.							

Під ефективним (приведеним) числом приймачів групи, різних за номінальною потужністю і режимом роботи, розуміють таке число

однорідних за режимом роботи приймачів однакової потужності, яке обумовлює те саме розрахункове навантаження, що й дана група різних приймачів.

Порядок розрахунку силового навантаження згідно методики у додатку 2.1. Проведемо розрахунок електричних навантажень силових приймачів електроенергії на прикладі хімічного цеху. Результати розрахунків зведемо в таблицю 2.1.

Таблиця 2.1 – Розрахунок силового навантаження хімічного цеху

Назва групи приймачів електричної енергії	Встановлена потужність, кВт		n	K _{вик}	m	tgφ	Середнє навантаження за найбільш завантажену зміну		n _{еф}	K _{max}	Розрахункове навантаження	
	$\frac{P_{max}}{P_{min}}$	P _н					P _{ср зм, кВт}	Q _{ср зм, кВАр}			P _{р, кВт}	Q _{р, кВАр}
Розпушувач з ваговим дозуванням	12	24	2	0,45	1	1,02	10,80	11,02	2	3,6	38,88	12,12
Змішувальна камера	7,5	15	2	0,5	1	0,88	7,50	6,60	2	3,15	23,63	7,26
Тонкий розпушувач	8,5	17	2	0,45	1	1,02	7,65	7,80	2	3,25	24,86	8,58
Попередній розпушувач	14	28	2	0,45	1	1,33	12,60	16,76	2	3,56	44,86	18,43
Очисник	5,5	11	2	0,45	1	1,33	4,95	6,58	2	3,17	15,69	7,24
Барабан	7,5	45	6	0,35	1	1,33	15,75	20,95	6	4,85	76,39	23,04
Всього із змі- нним графі-ком наван-таження		140	16				59,25	69,71			224,30	76,68
Вентилятор	3,5	28	8	0,85		0,7	23,8	16,66			23,80	16,66
Всього з постійним графіком на- вантаження		28	8				23,8	16,66			23,80	16,66
Всього по цеху	0	168	24				83,05	86,37			248,10	93,34

Розрахунок силового навантаження по підприємству в цілому проведемо аналогічно. Результати розрахунків зведемо в таблицю 2.2.

Таблиця 2.2 – Розрахунок силового навантаження по підприємству в цілому

Назва підрозділу (цеху)	Встановлена потужність P_H , кВт	Середнє навантаження за найбільш завантажену зміну	
		$P_{CP.3M.}$, кВт	$Q_{CP.3M.}$, кВАр
Вузол підготовки сировини	448	179,2	215,04
Вузол формування полотна	154	69,3	92,17
Хімічний цех	168	83,1	86,37
Склад сировини	80	37,6	38,73
Склад готової продукції	85	59,5	44,63
Котельний цех	111	13,3	9,99
Адмінкорпус	39	5,9	6,03
Всього	1085	447,82	492,95

2.2. Розрахунок освітлювальних навантажень

На промислових підприємствах близько десятої частини споживаної електроенергії витрачається на електричне освітлення. Правильний вибір освітлювальних установок сприяє раціональному використанню електроенергії, покращенню якості продукції, що випускається, підвищенню продуктивності праці, зменшенню кількості аварій і випадків травматизму, зниженню втомлюваності працівників. Вибір освітлення у приміщеннях виконано у відповідності з нормами проектування штучного освітлення ДБН

В.2.-28:2018, а вибір освітлювальної апаратури – з врахуванням призначення, класу та середовища приміщення. В якості джерела освітлення для основних виробничих приміщень використовують світлодіодні світильники марки ДПП24У з LED джерелами потужністю 200 Вт, а для допоміжних виробничих приміщень – світильники з люмінісцентними лампами та газорозрядними лампами.

В залежності від характеру технологічних процесів застосовуються системи загального і комбінованого освітлення. Для більшості приміщень прийняте робоче та евакуаційне освітлення.

Живлення освітлювальних навантажень передбачено від окремих освітлювальних щитків типу ОЩ-6УХЛ4 з автоматами типу ВА-88. Живлення робочого та евакуаційного освітлення здійснюється окремими фідерами. Живлення виконане проводом ПВС 4*2,5мм².

З метою встановлення контролю енерговикористання на підприємстві у відповідності з ДБН В.2.-28:2018 вибрано величину максимально допустимої питомої встановленої потужності $R_{\text{пит}}$. Для розрахунку електричних навантажень освітлювальних приймачів застосовуємо метод питомої потужності. Параметрами, що визначають величину питомої потужності є: освітленість, площа освітлюваного приміщення та висота підвісу світильників над рівнем розрахункової площини.

Порядок розрахунку освітлювальних навантажень здійснимо згідно методики, наведеної в [4; 25, п.6-10], яка представлена в додатку 2.2

Результати розрахунку освітлювального навантаження по підприємству в цілому зведемо в таблицю 2.3.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						13
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

Таблиця 2.3 – Розрахунок освітлювального навантаження підприємства

Назва підрозділу (цеху)	$E_{\text{норм, лк}}$	$F, \text{м}^2$	$h, \text{м}$	$P_{\text{пит, Вт/м}^2}$	$P_{\text{о, кВт}}$	Тип лампи	$K_{\text{пра}}$	$N_{\text{с в шт}}$	$K_{\text{поп}}$	$\text{tg}\varphi$	$P_{\text{р.о, кВт}}$	$Q_{\text{р.о, кВАр}}$
Вузол підготовки сировини	200	1260	7	13,2	16,70	LED	1,1	83	0,85	0,62	15,61	9,68
Вузол формування полотна	200	920	7	13,2	12,19	LED	1,1	61	0,85	0,62	11,40	7,07
Хімічний цех	300	2552	7	13,2	33,81	LED	1,1	169	0,85	0,62	31,62	19,60
Склад сировини	100	700	12	11	7,70	LED	1,1	39	0,85	0,62	7,20	4,46
Склад готової продукції	100	1512	12	11	16,63	LED	1,1	83	0,85	0,62	15,55	9,64
Котельний цех	100	1058	8	12,6	13,38	LED	1,1	67	0,85	0,62	12,51	7,76
Адмінкорпус	500	900	4	14	12,60	LED	1,1	210	0,8	0,4	11,09	4,44
Зовнішнє освітлення		958035		0,02	19,16	ДНаТ	1,2	96	0,85	0,33	19,54	6,45
Всього		8902			132,18						124,52	69,10

2.3. Визначення результуючих навантажень

Для вибору комутаційно-захисної та вимірювальної апаратури на стороні НН трансформаторної підстанції, а також для визначення навантажень на вищих рівнях СЕП необхідно розрахувати навантаження на шинах 0,4 кВ ТП. Методика визначення результуючих навантажень наведена у додатку 2.3.

Результати розрахунків зведемо в таблицю 2.4.

Таблиця 2.4 – Розрахунок сумарного навантаження на шинах НН ТП

Назва цеху (дільниці)	$P_{\text{ср.зм, кВт}}$	$Q_{\text{ср.зм, кВАр}}$	$P_{\text{р.о, кВт}}$	$Q_{\text{р.о, кВАр}}$	$P_{\text{р\sum, кВт}}$	$Q_{\text{р\sum, кВАр}}$	$S_{\text{р\sum, кВА}}$
1	2	3	4	5	6	7	8
Вузол підготовки сировини	179,2	215,04	15,61	9,68	194,81	224,72	297,40
Вузол формування полотна	69,3	92,17	11,40	7,07	80,70	99,24	127,91
Хімічний цех	83	86,37	31,62	19,60	114,67	105,97	156,13
Склад сировини	37,6	38,73	7,20	4,46	44,80	43,19	62,23
Склад готової продукції	59,5	44,63	15,55	9,64	75,05	54,27	92,61
Котельний цех	13,32	9,99	12,51	7,76	25,83	17,75	31,34

Продовження таблиці 2.4

1	2	3	4	5	6	7	8
Адмінкорпус	5,85	6,03	11,09	4,44	16,94	10,46	19,91
Зовнішнє освітлення	0	0	19,54	6,45	19,54	6,45	20,58
Всього	447,82	492,95	124,52	69,10	572,34	562,04	808,12

2.4. Побудова картограми навантажень та визначення теоретичного центру навантажень

З метою визначення місця розташування трансформаторної підстанції при проектуванні будують картограму електричних навантажень. Картограма являє собою розміщені на генеральному плані підприємства кола, площа яких відповідає у вибраному масштабі розрахунковим навантаженням. Методика розрахунку наведена у додатку 2.4. Результати розрахунків подано в таблиці 2.5.

Таблиця 2.5 – Визначення теоретичного центру навантажень

<i>Назва цеху (дільниці)</i>	<i>x</i>	<i>y</i>	<i>P_{РΣ}·x</i>	<i>P_{РΣ}·y</i>	<i>r</i>	<i>a</i>
Вузол підготовки сировини	4,2	12,5	818,2	2435,1	11,1	31,4
Вузол формування полотна	4,2	8,2	338,9	661,7	7,2	19,2
Хімічний цех	16,3	12,2	1869,1	1398,9	8,5	17,0
Склад сировини	12,6	10,4	564,5	465,9	5,3	68,9
Склад готової продукції	2,8	5,1	210,1	382,8	6,9	94,1
Котельний цех	8,3	3,2	214,4	82,7	4,1	8,2
Адмінкорпус	15,5	5,8	262,5	98,2	3,3	182,3
Всього			5278,3	4164,4		

$$X_a=7,47 \quad Y_a=9,65$$

2.5. Вибір кількості та потужності трансформаторів

Вибір типу та кількості силових трансформаторів ТП повинен обумовлюватись величиною та характером електричних навантажень, розміщенням навантажень на генеральному плані підприємства, а також архітектурно-будівельними та експлуатаційними вимогами. Крім того, повинні враховуватись конфігурація виробничих приміщень, розміщення технологічного обладнання, умови оточуючого середовища, умови охолодження, вимоги пожежної та електричної безпеки і типи застосовуваного обладнання.

Методика наведена у додатку 2.5.

Результати розрахунків зведемо в таблицю 2.6.

Таблиця 2.6 – Вибір типу та кількості трансформаторів ТП з врахуванням НБК

Показник	Одиниці вимірювання	Варіант I	Варіант II
1	2	3	4
$P_{p\Sigma}$	кВт	572,34	572,34
$Q_{p\Sigma}$	кВАр	562,04	562,04
$S_{p\Sigma}$	кВА	802,16	802,16
F	м ²	8902	8902
σ	кВА/м ²	0,1	0,1
Тип трансформатора	—	ТМ-400	ТМ-630
N_{min}	шт.	2,03	1,398
M	шт.	0	0
N_{opt}	шт.	3	2
$Q_{max T}$	кВАр	614,84	671,08

1	2	3	4
$Q_{\text{НБК } 1}$	кВАр	-52,80	-109,04
K_{p1}	—	12	12
K_{p2}	—	2	4
Γ	—	0,49	0,44
$Q_{\text{НБК } 2}$	кВАр	0,00	0,00
$Q_{\text{НБК}}$	кВАр	0	0
Тип НБК	—	0	0
ΔP_{X}	кВт	1,45	2,27
ΔP_{K}	кВт	5,5	7,6
τ_{M}	год	1225,3	1225,3
ΔW	тис.кВт · год.	27,31	27,29
C_{e}	тис.грн.	229,38	229,20
K	тис.грн.	336,00	310,00
Z	тис.грн.	271,38	267,95

Перевіримо вибрані трансформатори на перевантажувальну здатність згідно виразу з врахуванням можливості відключення навантаження III категорії:

$$1,4 \cdot S_{\text{ТНОМ}} \geq \frac{2 \cdot S_{\text{P\Sigma}}}{N}; \quad (2.38)$$

Отже, приймаємо до встановлення трансформатори ТМ-630, для яких

$$1,4 \cdot 630 = 882 \text{ кВА} > \frac{2 \cdot 641,73}{2} = 641,73 \text{ кВА}$$

де 641,73 кВА-потужність, за умови відключення споживачів III категорії.

Умова виконується.

2.6. Компенсація реактивної потужності

Компенсація реактивної потужності або підвищення коефіцієнту потужності електроустановок промислових підприємств має важливе значення для енергосистеми в цілому та є частиною загальної проблеми підвищення коефіцієнту корисної дії роботи систем електропостачання. Питання про компенсацію реактивної потужності включає розрахунок і вибір компенсуючих пристроїв, їх регулювання та розташування на території підприємства. Передача значної кількості реактивної потужності з енергосистеми до споживачів нераціональна по ряду причин: виникають додаткові втрати активної потужності і енергії в усіх елементах СЕП, обумовлені завантаженням їх реактивною потужністю, і додаткові втрати напруги в живлячих мережах.

Методика розрахунку компенсації РП наведена у додатку 2.6.

Результати розрахунків зведемо в таблицю 2.7.

Таблиця 2.7 – Розрахунок компенсації реактивної потужності на стороні 10 кВ

Показник	Одиниці вимірювання	Значення
$Q_{P\Sigma}$	кВАр	562,04
Q_{emax}	кВАр	110
$Q_{НБК\text{ ф}}$	кВАр	0
ΔQ_T	кВАр	36
K_{HC}	—	0,8
Q_{M1}	кВАр	449,63
Q_{K1}	кВАр	339,63
$Q_{HC\ T}$	кВАр	598,04
$Q_{ВБК}$	кВАр	375,63

З розрахунків таблиці 2.7 видно, що компенсація на високій стороні має становити 375,63 кВАр. Найменша потужність ВБК становить 300 кВАр, тому, усю компенсацію реактивної потужності проводимо на шинах 0,4 кВ. Приймаємо до встановлення дві конденсаторних батареї типу УКРМ-0,4-200 УЗ загальною потужністю 400 кВАр .

2.7. Визначення електричних навантажень на вищих рівнях СЕП

Визначення електричних навантажень в СЕП підприємства виконують для характерних місць приєднання приймачів електроенергії.

Розрахункове навантаження, створюване групами приймачів електроенергії напругою 0,4 кВ, визначене в п.2.1.3 даного проекту.

Методика розрахунку електричних навантажень наведена у додатку 2.7.

$$S_{p4} = 471,70 \text{ кВА}$$

2.8. Проектування мережі живлення підприємства

Для забезпечення електроенергією проектованого підприємства необхідно приєднати його до мереж енергосистеми з наступним розподілом електроенергії всередині підприємства між окремими об'єктами.

Основними умовами проектування раціональної системи зовнішнього електропостачання є:

- надійність;
- економічність;
- якість електроенергії в мережі.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		19

Надійність залежить від категорії приймачів електроенергії та особливостей технологічного процесу, неправильна оцінка яких може спричинити зниження надійності СЕП.

Економічність визначається приведеними затратами на СЕП.

Джерелом живлення підприємства є шини 10 кВ існуючої трансформаторної підстанції. Живлення підприємства доцільно виконати кабельними лініями напругою 10 кВ.

Переріз жил кабелів виберемо за технічними та економічними умовами.

До технічних умов відносяться вибір перерізів по нагріву розрахунковим струмом, нагріву від короточасного виділення тепла струмом КЗ, втратам напруги в нормальному та після аварійному режимах.

Економічні умови вибору полягають у визначенні перерізу лінії, приведені затрати на спорудження якої будуть мінімальними.

Вибір перерізу по нагріву здійснимо за розрахунковим струмом I_p . Оскільки для живлення ТП підприємства ми встановлюємо дві паралельно працюючі лінії, то в якості розрахункового струму приймемо струм післяаварійного режиму, коли одна живляча лінія вийшла з ладу.

Методика розрахунку мережі живлення наведена у додатку 2.8.

Тому розрахунковий струм визначаємо з виразу:

$$I_{пав} = \frac{471,70}{\sqrt{3} \cdot 10} = 27,23 \text{ A}$$

Згідно [7, табл.87], попередньо виберемо кабель типу АПвЕгП-10.

Перевірку кабелів за нагріванням струмом короткого замикання проведемо нижче після визначення величин цих струмів.

$$I_{норм} = \frac{471,70}{\sqrt{3} \cdot 10 \cdot 2} = 13,61 \text{ A}$$

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		20

Результати розрахунків зведемо в таблицю 2.8.

Таблиця 2.8 – Вибір та перевірка живлячих ліній

F , мм ²	$I_{\text{доп}}$, А	$I'_{\text{доп}}$, А	r_0 , $\frac{\text{Ом}}{\text{км}}$	x_0 , $\frac{\text{Ом}}{\text{км}}$	$U_{\text{норм}}$	$\Delta U_{\text{норм}}$, %	$\Delta U_{\text{П АВ}}$, %	$K_{\text{зл}}$	$\Delta P_{\text{н}}$, кВт	$\Delta P_{\text{д}}$, кВт	$R_{\text{д}}$	K , тис. грн.	$З$, тис. грн.
35	115	118,5	0,894	0,064	32,87	0,33	0,66	0,115	69,61	0,920	18,59	210	777,0
50	140	144,2	0,625	0,063	23,45	0,23	0,47	0,094	72,13	0,643	13,00	230	851,0
70	165	170,0	0,447	0,061	17,21	0,17	0,34	0,080	71,65	0,460	9,29	250	925,0

Остаточно приймаємо кабельну лінію, приведені затрати на спорудження якої мінімальні, тобто АПвЕгП -10-3×35.

2.9. Проектування внутрішньої розподільної мережі

Живляча напруга приймачів електроенергії підприємства становить 0,38 кВ. Для живлення будівель підприємства застосовуємо радіально-магістральну схему живлення.

Вибір перерізів кабельних ліній здійснимо за економічною густиною струму за [7, табл.86].

Методика розрахунку мережі живлення наведена у додатку 2.9.

Результати розрахунків зведемо в таблиці 2.9 і 2.10.

Таблиця 2.9 – Вибір розподільчих пунктів РП-0,38 кВ

Назва будівлі (дільниці)	$S_{p\Sigma}$, кВА	I_p , А	Тип РП	$I_{доп}$ РП, А	Кіль- кість приймачів	Кіль- кість ліній	Кіль- кість РП	Позн. на рис. 2.1	Тип автома- тичного вимикача
Вузол підготовки сировини	297,40	225,9	СПА77-2УЗ	150	32	2	1	РП1	ВА-88-37
Вузол формування полотна	127,91	97,2	СПА77-2УЗ	150	52	2	1	РП2	ВА-88-37
Хімічний цех	78,07	59,3	СПА77-2УЗ	150	63	2	1	РП3	ВА-88-37
Склад сировини	62,23	47,3	СПА77-2УЗ	100	85	2	1	РП4	ВА-88-37
Склад готової продукції	92,61	70,4	СПА77-2УЗ	63	18	2	1	РП5	ВА-88-37
Котельний цех	31,34	47,6	СПА77-2УЗ	35	36	2	1	РП6	ВА-88-37
Адмінкорпус	19,91	30,2	СПА77-2УЗ	25	125	1	1	РП7	ВА-88-37

Таблиця 2.10 – Вибір ліній схеми внутрішнього електропостачання

Назва КЛ	n	$S_{p\Sigma}$, кВА	I_p , А	Переріз кабелю	l , км	$I_{доп}$, А	$I'_{доп}$, А	$I_{н.ав}$, А	$I'_{доп}$, А	r_0 , $\frac{\text{Ом}}{\text{км}}$	x_0 , $\frac{\text{Ом}}{\text{км}}$	$\Delta U_{\text{нор}}$, %	$\Delta U_{\text{П АВ}}$, %
ТП-РП1	2	297,40	225,9	185	0,11	345	355	452	462	0,13	0,0587	1,58	3,15
ТП-РП2	2	127,91	97,2	70	0,12	200	206	194	268	0,33	0,0602	1,59	3,18
ТП-РП3	2	78,07	59,3	50	0,12	165	170	119	221	0,45	0,0612	1,28	2,56
ТП-РП4	2	78,07	59,3	50	0,14	165	170	119	221	0,45	0,0612	1,49	2,98
ТП-РП5	2	62,23	47,3	35	0,14	135	139	95	181	0,89	0,0637	2,27	4,54
ТП-РП6	2	92,61	70,4	70	0,13	200	206	141	268	0,33	0,0602	1,25	2,49
ТП-РП7	2	31,34	47,6	35	0,15	135	139	95	181	0,89	0,0637	2,45	4,90
ТП1-РП8	1	19,91	30,2	25	0,16	115	118	60	154	0,89	0,0637	1,66	3,32

Всі умови виконуються, отже, приймаємо вибрані перерізи кабелів.

Перевірку вибраних кабелів за стійкістю до термічної дії струмів короткого замикання здійснимо нижче після визначення цих струмів. Розміщення кабельних ліній та силових розподільчих пунктів подано на кресленні 1.

2.10. Розрахунок струмів короткого замикання

В електричних установках можуть виникати різні види коротких замикань (КЗ), які супроводжуються різким збільшенням струму.

Все електрообладнання, що встановлюється в системах електропостачання, повинне бути стійким до струмів КЗ і вибиратись з врахуванням цих струмів.

Основними причинами виникнення коротких замикань в мережі можуть бути:

- пошкодження ізоляції окремих частин електроустановки;
- неправильні дії обслуговуючого персоналу;
- перекриття струмоведучих частин установки.

Коротке замикання в мережі може супроводжуватись:

- припиненням живлення споживачів, приєднаних до точок, в яких виникло КЗ;
- порушенням нормальної роботи інших споживачів, підключених до непошкоджених ділянок мережі, внаслідок пониження напруги на цих ділянках;
- порушенням нормального режиму роботи енергетичної системи.

Для зниження збитків, обумовлених виходом з ладу електрообладнання при протіканні струмів КЗ, а також для швидкого відновлення нормального режиму роботи СЕП необхідно правильно визначити струми КЗ.

За відомими величинами струмів КЗ вибирають електрообладнання, захисну апаратуру і засоби обмеження струмів КЗ.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						23
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

Проведемо розрахунок струмів КЗ у відносних одиницях наближеним методом.

Методика розрахунку наведена у додатку 2.10.

За базисну потужність приймемо величину $S_6 = 100$ МВА. За базисну напругу приймемо $U_6 = U_{cp} = 10,5$ кВ. Потужність короткого замикання джерела живлення $S_{кз} = 70$ МВА. Отже, розрахуємо опір системи за формулою:

$$\dot{X}_{с*} = \frac{100}{70} = 1,43$$

Зведення параметрів до базисних умов проведемо за розрахунковою та заступною схемами, зображеними на рисунках 2.2 та 2.3.

Опір кабельної лінії визначається згідно виразу:

$$\dot{X}_{кл*} = 0,064 \cdot 1,85 \cdot \frac{100}{10,5^2} = 0,105.$$

Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата

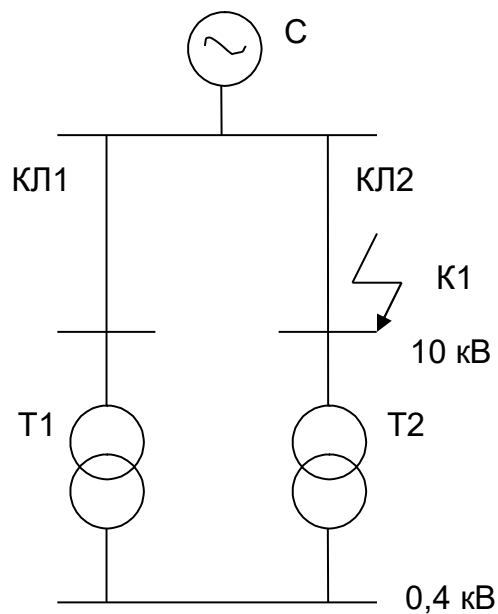


Рисунок 2.2 – Розрахункова
схема короткозамкненого кола

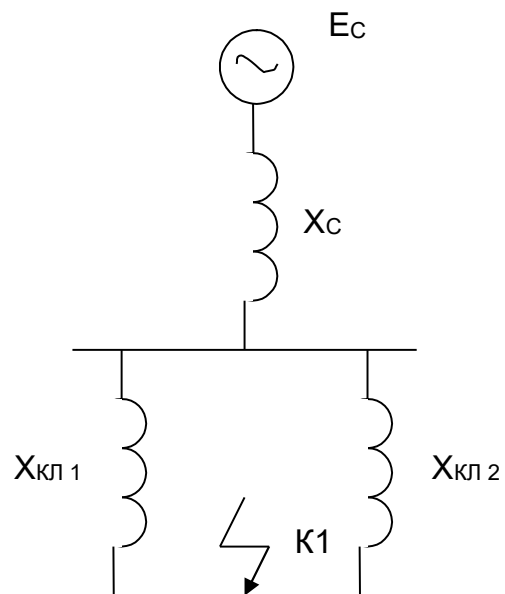


Рисунок 2.3 – Заступна схема
короткозамкненого кола

$$\dot{X}_{кп*} = \frac{0,105}{2} = 0,053.$$

Результуючий опір послідовних елементів становить:

$$\dot{X}_{рез*} = 1,48$$

Схема набуває вигляду, зображеного на рисунку 2.5.

Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата

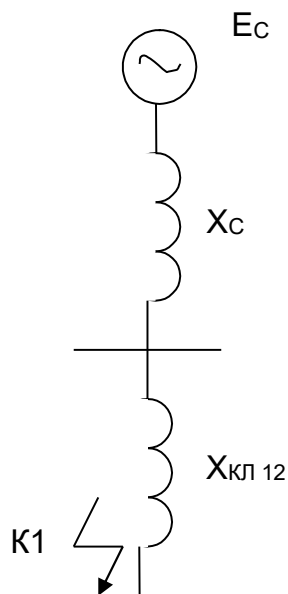


Рисунок 2.4 – Заступна схема в результаті об'єднання паралельних кабельних ліній

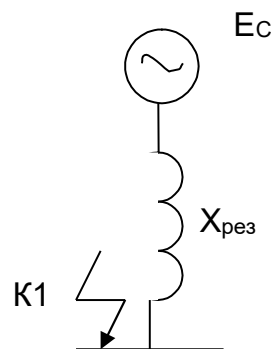


Рисунок 2.5 – Результируюча схема

Струм КЗ в точці К1 становить:

$$I_6 = \frac{70}{\sqrt{3} \cdot 10,5} = 3,85 \text{ кА}$$

$$I_{по} = \frac{3,85}{1,48} = 3,714 \text{ кА}$$

Ударний струм КЗ в точці К1 визначається згідно виразу:

$$i_y = \sqrt{2} \cdot 1,4 \cdot 3,714 = 7,35 \text{ кА}$$

Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата

ЛНТУ.971107.000 ПЗ

Арк.

26

Перевіримо вибрані КЛ-10 кВ на термічну стійкість до струмів КЗ. Визначимо мінімальний переріз, стійкий до термічної дії струмів КЗ за формулою:

$$F_{\min} = \frac{3714}{95} \cdot \sqrt{0,25} = 19,55 \text{ мм}^2$$

Отже, остаточно приймаємо кабель типу АПвЕгП -3×35.

Розрахуємо тепловий імпульс струму короткого замикання за формулою:

$$B_K = 3,448 \text{ кА}^2 \cdot \text{с}$$

2.11. Вибір обладнання

2.11.1. Вибір комплектних розподільчих пристроїв

В якості комплектних розподільчих пристроїв на боці 10 кВ ТП приймаємо камери збірні одностороннього обслуговування КЗО-10 серії КЗО-399. З метою забезпечення резервування на боці високої напруги приймаємо до встановлення шинний міст з роз'єднувачами типу ШМР-1. Технічні параметри камер наведені в таблиці 2.11.

Таблиця 2.11 – Параметри камери КЗО-399

Параметри	Значення
Номинальна напруга $U_{\text{ном}}$, кВ	10
Номинальний струм плавкої вставки запобіжників $I_{\text{встз}}$, А	40
Номинальний струм відключення вимикача $I_{\text{відкл}}$, кА	630
Номинальний струм електродинамічної стійкості $I_{\text{дин}}$, А	41
Струм термічної стійкості протягом 1 с, кА	51

Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата

ЛНТУ.971107.000 ПЗ

Арк.

27

Printed with priPrinter trial software
purchase at www.priPrinter.com

2.11.2. Вибір роз'єднувачів

Роз'єднувачі призначені для включень і відключень знеструмлених ділянок електричного кола, що знаходяться під напругою, та заземлення шин. На боці високої напруги підстанції роз'єднувачі передбачимо для можливості забезпечення резервування у випадку виходу з ладу одночасно лінії і трансформатора різних секцій. Наявність шинного моста забезпечує необхідний рівень надійності схеми електропостачання.

Попередньо приймаємо згідно [8; 26, табл.31.7], роз'єднувачі, обладнані заземляючими ножами типу РВз-10/630, встановлені в комірках КЗО-399 01. Згідно [9, § 4-7], вибір та перевірку роз'єднувачів здійснимо згідно методики з додатку 2.11.2.

Результати перевірки зведемо в таблицю 2.12.

Таблиця 2.12 – Перевірка роз'єднувача типу РВз-10/630

<i>Розрахункові дані</i>	<i>Каталожні дані</i>
$U_{уст}=10 \text{ кВ}$	$U_{ном}=10 \text{ кВ}$
$I_{норм}=13,62 \text{ А}$ $I_{max}=27,23 \text{ А}$	$I_{ном}=630 \text{ А}$
$i_y=7,35 \text{ кА}$	$i_{гр \text{ наскр}}=52 \text{ кА}$
$I_{п0}=3,714 \text{ кА}$	$I_{гр \text{ наскр}}=21 \text{ кА}$
$B_K=55,17 \text{ кА}^2\text{с}$	$I_T^2 t_T=21^2 \cdot 4=1200 \text{ кА}^2\text{с}$

Всі умови виконуються, отже, приймаємо остаточно роз'єднувач типу РВз-10/630.

2.11.3. Вибір вимикачів навантаження та запобіжників

Вимикачі навантаження встановлено в комірках КЗО-399 04 трансформаторної підстанції. Вони призначені для захисту на стороні високої напруги трансформатора та для комутацій навантаження.

Попередньо вибираємо згідно [8; 26, табл.31.5], вимикач навантаження, з блоком заземляючих ножів типу ВНРп-10з.

Вибір та перевірку вимикачів навантаження здійснюємо згідно [8; 26, §9.5], за методикою, наведеною у додатку 2.11.3.

Результати перевірки вимикачів навантаження та запобіжників зведемо в таблицю 2.13.

Таблиця 2.13 – Перевірка вимикача навантаження типу ВНРп-10з

<i>Розрахункові дані</i>	<i>Каталожні дані</i>
1	2
$U_{уст} = 10 \text{ кВ}$	$U_{ном} = 10 \text{ кВ}$
$I_{ном} = 13,62 \text{ А}$ $I_{max} = 27,23 \text{ А}$	$I_{ном} = 630 \text{ А}$
$i_y = 7,35 \text{ кА}$	$i_{гр \text{ наскр}} = 80 \text{ кА}$
$I_{п0} = 3,714 \text{ кА}$	$I_{гр \text{ наскр}} = 31,5 \text{ кА}$
$B_K = 13,79 \text{ кА}^2\text{с}$	$I_T^2 t_T = 31,5^2 \cdot 1 = 31,5 \text{ кА}^2\text{с}$

Всі умови виконуються, отже, приймаємо остаточно вимикач навантаження ВНРп-10з.

2.11.4. Вибір запобіжників

Запобіжники призначені для автоматичного одноразового відключення електричного кола при короткому замиканні або перевантаженні.

Вибираємо попередньо згідно [8; 26, табл.31.6], запобіжники типу ПК1-10 з $I_{вимк \text{ з}} = 40 \text{ А}$.

Вірність вибору запобіжника перевіримо за методикою у додатку 2.11.4

$$S'' = \sqrt{3} \cdot 10 \cdot 3,714 = 64,01 \text{ МВА}$$

Результати перевірки запобіжників зведемо в таблицю 2.14.

Таблиця 2.14 – Перевірка запобіжника ПК1-10

<i>Розрахункові дані</i>	<i>Каталожні дані</i>
$U_{\text{уст}} = 10 \text{ кВ}$	$U_{\text{ном}} = 10 \text{ кВ}$
$I_{\text{max}} = 27,23 \text{ А}$	$I_{\text{ном.з}} = 100 \text{ А}$
$I_{\text{н0}} = 3,714 \text{ кА}$	$I_{\text{вимк з}} = 10 \text{ кА}$
$S'' = 64,01 \text{ МВА}$	$S_{\text{вимк з}} = 100 \text{ МВА}$

Всі умови виконуються, отже, приймаємо остаточно запобіжник ПК1-10.

2.12. Розрахунок силової мережі цеху

2.12.1. Вибір схеми електропостачання

Схеми цехових силових та освітлювальних мереж повинні забезпечувати надійність живлення споживачів електричної енергії, бути економічними та зручними в експлуатації.

Розрахуємо низьковольтну мережу на прикладі цеху. Перелік приймачів електричної енергії цеху, їх кількість та номінальна потужність наведені в таблиці 2.1 даного проекту.

Живляча напруга електроприймачів становить 380 В. Електропостачання приймачів здійснюється від розподільчого пункту, розташованого в приміщенні цеху (тип розподільчого пункту вибрано в таблиці 2.9 даного проекту), за радіальною схемою. Застосування шинопроводів в даному випадку є недоцільним, оскільки цех має невелику

площу та кількість приймачів. План розміщення цеху наведено на кресленні (план цеху). Загальна кількість приймачів $n = 24$. Розрахункове струмове навантаження цеху становить $I_p = 225,9$ А.

Живлення розподільчого пункту здійснено за допомогою кабелю типу АВВГнг – 4×185 з $I_{доп} = 345$ А. Марка та переріз кабелю вибрані в п.2.6.2 даного проекту. Для вибору проводів, що живлять окремі приймачі скористаємось методикою у додатку 2.12.1.

Вибираємо провід марки ВВГнг-LS, прокладений в металорукавах в підлозі. Результати вибору проводів зведемо в таблицю 2.15.

Таблиця 2.15 – Вибір живлячих проводів цеху

Назва приймача електричної енергії	P_n , кВт	n	I , А	$I_{доп}$, А	F , мм ²
Розпушувач з ваговим дозуванням	12	2	18,2	30	4*2,5
Змішувальна камера	7,5	2	11,4	30	4*2,5
Тонкий розпушувач	8,5	2	12,9	30	4*2,5
Попередній розпушувач	14	2	21,3	30	4*2,5
Очисник	5,5	2	8,4	30	4*2,5
Барабан	7,5	6	11,4	30	4*2,5
Вентилятор	3,5	8	5,3	30	4*2,5

2.12.2. Розрахунок струмів короткого замикання в мережі 0,4 кВ

Для можливості вибору низьковольтної комутаційної та вимірювальної апаратури розрахуємо струми короткого замикання в низьковольтній мережі.

Електричні мережі напругою до 1 кВ характеризується наявністю великої кількості комутаційно-захисної апаратури. При напрузі до 1 кВ навіть незначні опори суттєво впливають на струм КЗ. Тому в розрахунках враховуємо всі опори короткозамкненої мережі (як індуктивні, так і активні). Згідно [1, с.167], рекомендується при розрахунках струмів КЗ в мережах, що

живляться від цехових трансформаторів потужністю до 1600 кВА враховувати їх опори наступним чином: 15 мОм – на розподільчих пристроях на станціях та підстанціях; 20 мОм – для первинних цехових РП, а також на затискачах апаратів, що живляться розподільчими лініями, від щитів підстанції, або головних магістралей; 25 мОм – для вторинних цехових РП, а також на затискачах апаратів, що живляться від первинних РП; 30 мОм – для апаратури, встановленої безпосередньо біля приймачів електроенергії, що живляться від вторинних РП.

Розрахунок проведемо в іменованих одиницях згідно методики у додатку 2.12.2.

.

Вихідні дані для розрахунку: базисна напруга $U_6 = 0,4$ кВ; струм КЗ на шинах ВН ЦТП $I_{KB} = 3,714$ кА.; середня напруга на шинах ВН ЦТП $U_{CB} = 10,5$ кВ; параметри трансформатора $S_{ном} = 630$ кВА; $\Delta P_K = 5,68$ кВт; $\Delta u = 5,5\%$; параметри ліній наведені в табл.2.10 і 2.13 даного проекту.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						32
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

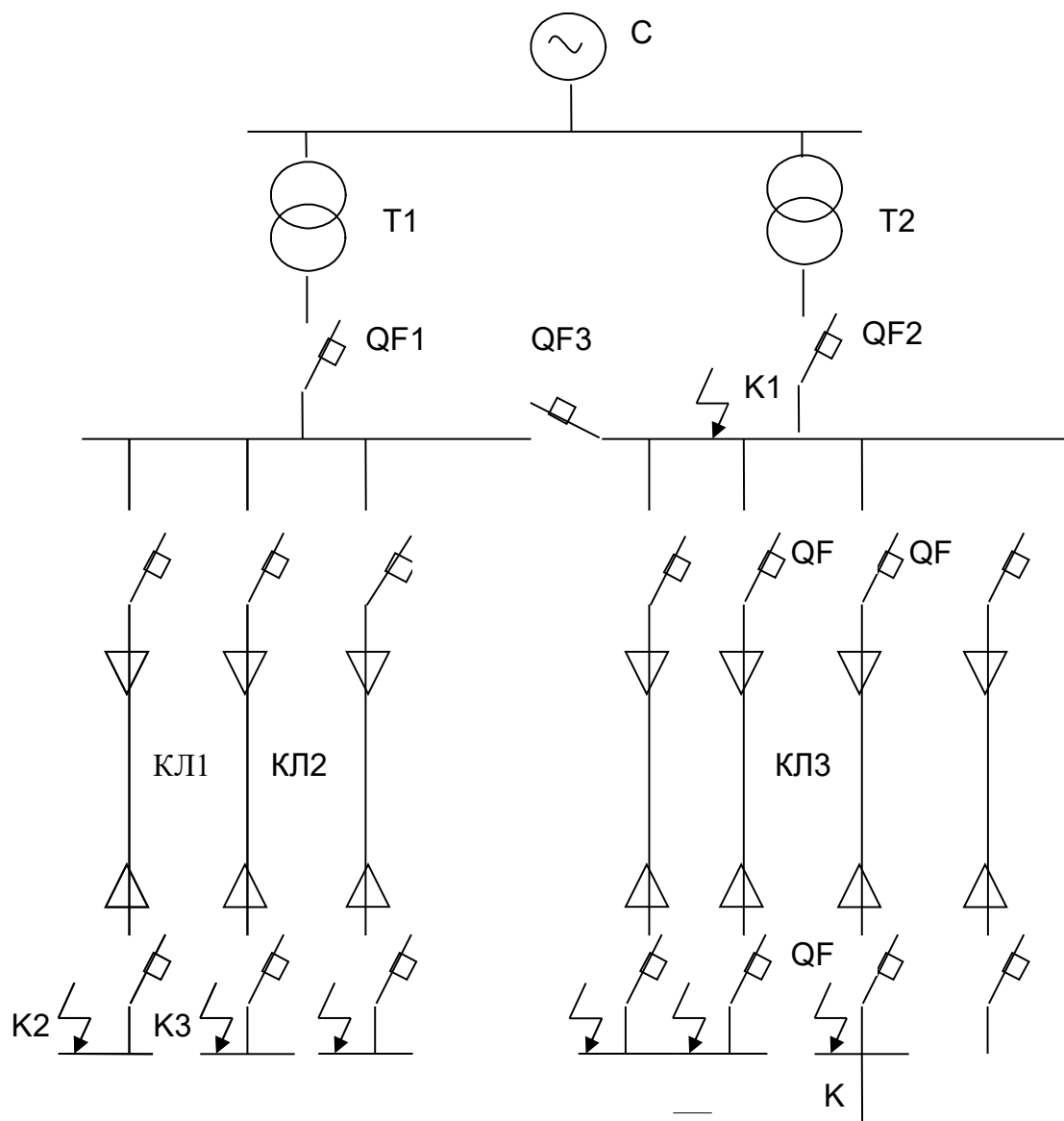


Рисунок 2.6 – Розрахункова схема короткозамкненого кола

Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата

ЛНТУ.971107.000 ПЗ

Арк.

33

Printed with priPrinter trial software
purchase at www.priPrinter.com

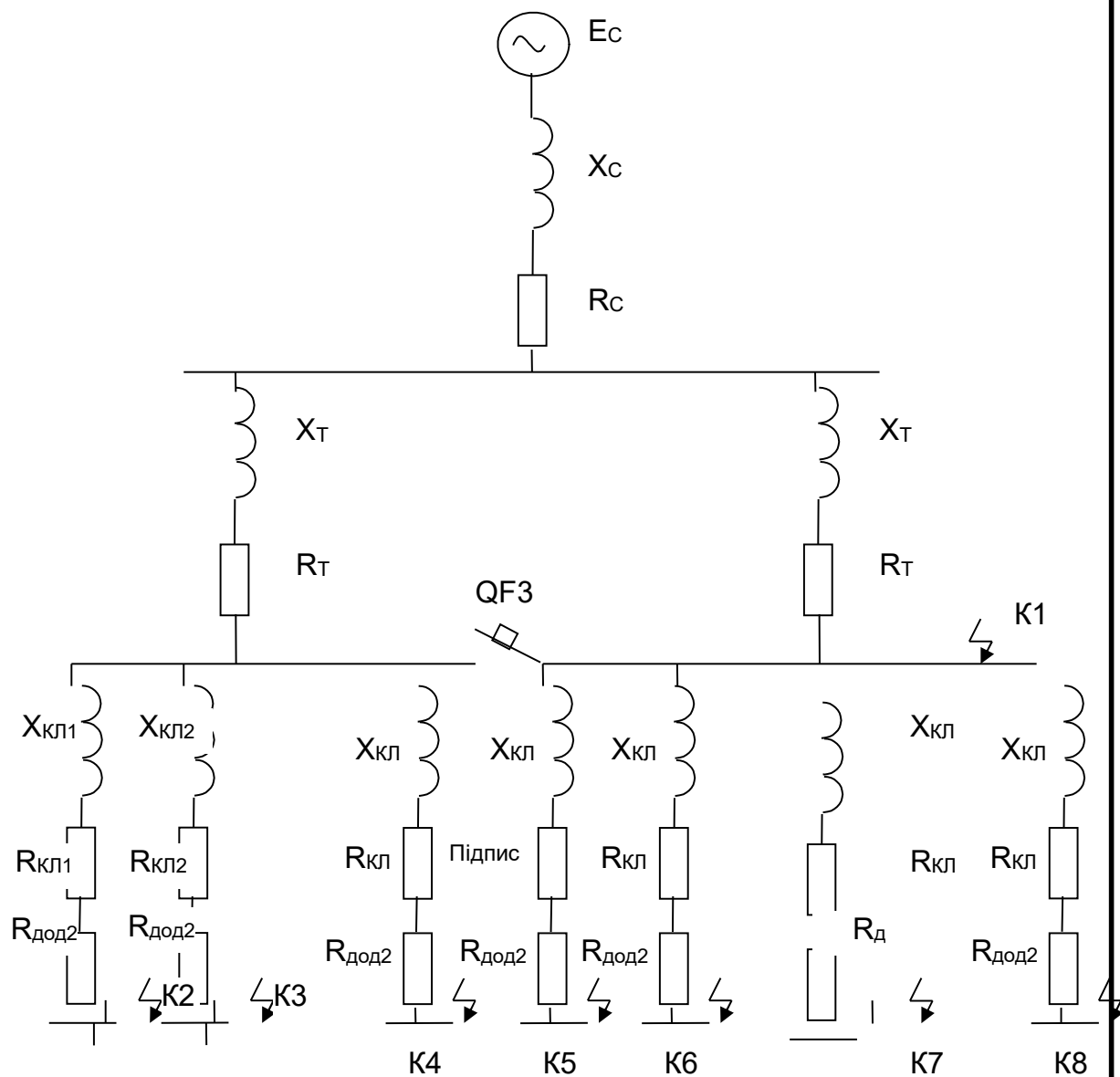


Рисунок 2.7 – Схема заміщення короткозамкненого кола

Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата

ЛНТУ.971107.000 ПЗ

Арк.

34

Printed with priPrinter trial software
purchase at www.priPrinter.com

Опір системи:

$$R_c = 1,156 \text{ Ом}$$

$$X_c = \frac{10,5}{\sqrt{3} \cdot 3,714} = 1,632 \text{ Ом}$$

Опір системи вищого ступеня приведений до нижчої напруги:

Активний:

$$\dot{R}_c = 1,156 \cdot \left(\frac{0,4}{10,5} \right)^2 = 1,678 \text{ мОм}$$

Реактивний:

$$\dot{X}_c = 1,632 \cdot \left(\frac{0,4}{10,5} \right)^2 = 2,369 \text{ мОм}$$

Опори трансформатора:

активний

$$\dot{R}_T = \frac{0,0055}{0,4} \cdot \frac{0,4^2}{0,4} = 5,5 \text{ мОм};$$

реактивний

$$\dot{X}_T = \frac{5,68}{100} \cdot \frac{0,4^2}{0,4} = 22 \text{ мОм.}$$

$$\dot{R}_{\text{рез1}} = 22,178 \text{ мОм}$$

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						35
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

$$\dot{X}_{рез1} = 24,369 \text{ мОм}$$

Результати розрахунків опорів зведемо в таблицю 2.16.

Таблиця 2.16 – Визначення опорів кабельних ліній 0,4 кВ

Назва кабельної лінії	l, км	го	R	хо	X
ТП-РП1	0,11	0,13	14,30	0,06	6,46
ТП-РП2	0,12	0,33	39,48	0,06	7,22
ТП-РП3	0,12	0,45	53,64	0,06	6,17
ТП-РП4	0,142	0,457	63,17	0,06	8,95
ТП-РП5	0,137	0,87	89,25	0,06	10,01
ТП-РП6	0,125	0,34	45,14	0,06	9,32
ТП-РП7	0,145	0,86	87,23	0,06	10,12
РП1-Рmax	0,045	0,33	14,81	0,06	2,71

Таблиця 2.17 – Розрахунок струмів КЗ в мережі 0,4 кВ

Точка КЗ	R _{дод} , мОм	R _{рез} , мОм	X _{рез} , мОм	Z _{рез} , мОм	I _к , кА	k _y	i _y , кА	F _{min} , мм ²	F _{прийн} , мм ²
К0	15	20,308	16,050	25,88	8,922	1,05	13,247		
К1	20	39,61	22,51	45,56	5,070	1	7,168	26,7	185
К2	20	25,31	16,05	29,97	7,706	1	10,897	40,6	70
К3	20	78,95	23,39	82,34	2,805	1	3,966	14,8	50
К4	20	87,89	24,62	91,27	2,530	1	3,578	13,3	50
К5	20	150,47	24,97	152,53	1,514	1	2,141	8,0	35
К6	20	68,08	23,88	72,14	3,201	1	4,527	16,8	70
К7	20	168,35	26,24	170,38	1,355	1	1,917	7,1	25

2.12.3. Вибір трансформаторів струму

На боці 0,4 кВ ТП приймаємо до встановлення розподільчі панелі типу СПА-77 [24, 26, 27] .

Трансформатори струму застосовують для зменшення первинного струму до значень, найбільш зручних для підключення вимірювальних приладів або реле.

Для можливості здійснення розрахункового обліку електричної енергії на боці НН ТП встановлюємо лічильники активної та реактивної енергії «NIK», виробник Україна. Лічильник призначений для вимірювання спожитої та генерованої електроенергії(активної та реактивної) в мережах змінного струму 3х220/380 В. Лічильник дозволяє здійснювати облік електроенергії з застосуванням диференційованих тарифів (за часом доби, типами днів, сезонами) або блочного тарифу. При цьому здійснювати облік в режимі кредиту та/або попередньої оплати; а також амперметри типу Aneng M113. Для забезпечення технічного обліку лічильники NIK також встановлюємо на лініях, які живлять БК.

Для живлення кіл вимірювальних приладів застосовуємо трансформатори струму, які вибираємо згідно [3, табл.60]. Методика вибору і перевірки наведена в додатку 2.12.3.

$$I_{\text{норм}} = \frac{471,70}{\sqrt{3} \cdot 0,4 \cdot 2} = 340,5\text{A}$$

$$I_{\text{max}} = \frac{471,70}{\sqrt{3} \cdot 0,4} = 681\text{A}$$

Розрахунок потужності, що споживається приладами, здійснимо в таблиці 2.18.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						37
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

Таблиця 2.18 – Розрахунок навантаженні трансформатора струму

Назва приладу	Тип приладу	Навантаження, ВА
Амперметр	Aneng M113	0,5
Лічильник активної енергії та реактивної енергії	NIK	5
Всього		5,5

Отже, опір приладів для розрахункового обліку

$$r_{\text{прил}}^p = \frac{5,5}{5^2} = 0,22 \text{ Ом};$$

для технічного обліку

$$r_{\text{прил}}^T = \frac{2,5}{5^2} = 0,1 \text{ Ом}.$$

А вторинне навантаження трансформатора струму для розрахункового обліку

$$r_2^p = 0,22 + 0,045 + 0,05 = 0,315 \text{ Ом};$$

для технічного обліку

$$r_2^T = 0,1 + 0,045 + 0,05 = 0,195 \text{ Ом}.$$

Для здійснення розрахункового обліку попередньо вибираємо згідно [3, табл.60], трансформатори струму типу Т-0,66 виробництва заводу вимірювальних приладів м. Умань, з коефіцієнтом трансформації 800/5.

Результати перевірки зведемо в таблицю 2.19

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						38
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

Таблиця 2.19 – Перевірка трансформаторів струму типу Т-0,66

<i>Розрахункові дані</i>	<i>Каталожні дані</i>
$U_{уст}=0,4 \text{ кВ}$	$U_{ном}=0,66 \text{ кВ}$
$I_{ном}=340 \text{ А}$ $I_{max}=681 \text{ А}$	$I_{ном1}=800 \text{ А}$
$i_y=13,24 \text{ кА}$ $I_{по}=8,92 \text{ кА}$	$k_{ед} \cdot \sqrt{2} \cdot I_{ном}=51 \text{ кА}$ $I_{гр наскр}=31,5 \text{ кА}$
$B_K=8,92^2 \cdot 0,25=19,89 \text{ кА}^2\text{с}$	$(k_T \cdot I_{ном})^2 \cdot t_T=100 \text{ кА}^2\text{с}$
$z_2 = 0,22 \text{ Ом}$	$z_{2ном} = 1,9 \text{ Ом}$

Всі умови виконуються, отже остаточно приймаємо до встановлення трансформатори струму Т-0,66.

Для технічного обліку приймаємо попередньо трансформатори струму типу Т-0,66 з коефіцієнтом трансформації 400/5 згідно [3; 27, табл.60]. Результати перевірки зведемо в таблицю 2.20. В якості струму I_{max} приймаємо найбільший післяаварійний струм в лінії, розрахований в табл.2.10 даного проекту (струм лінії ТП-РП4).

Таблиця 2.20 – Перевірка трансформаторів струму для технічного обліку

<i>Розрахункові дані</i>	<i>Каталожні дані</i>
$U_{уст}=0,4 \text{ кВ}$	$U_{ном}=0,66 \text{ кВ}$
$I_{ном} = 225,9 \text{ А}$ $I_{max} = 551,8 \text{ А}$	$I_{ном} = 600 \text{ А}$
$i_y=7,16 \text{ кА}$	$k_{ед} \cdot \sqrt{2} \cdot I_{ном} = 31 \text{ кА}$
$B_K = 7,16^2 \cdot 0,25 = 14,68 \text{ кА}^2\text{с}$	$(k_T \cdot I_{ном})^2 \cdot t_T = 100 \text{ кА}^2\text{с}$
$z_2 = 0,1 \text{ Ом}$	$z_{2ном} = 1,9 \text{ Ом}$

Всі умови виконуються, отже, приймаємо остаточно трансформатори струму Т-0,66 з коефіцієнтом трансформації 600/5.

2.12.4. Вибір автоматичних вимикачів

В комірках розподільчої панелі на стороні 0,4 кВ силових трансформаторів, на вводах та на виводах розподільчих пунктів встановлюємо автоматичні вимикачі виробництва ІЕК Україна, призначені для автоматичного розмикання електричних кіл при ненормальних режимах. Попередньо вибираємо згідно [8, § 30.3], автоматичні вимикачі відповідно до рис.2.6. Перевірку вірності вибору здійснюємо за методикою у додатку 2.12.4.

Результати вибору та перевірки зведемо в таблицю 2.21

Таблиця 2.21 – Вибір та перевірка автоматичних вимикачів

Назва вимикача	Тип вимикача	Каталожні дані			Розрахункові дані			
		U _{ном} , кВ	I _{ном розщ} , А	I _{гр вимк} , кА	U _{уст} , кВ	I _{ном} , А	I _{max} , А	I _к , А
QF1	BA-88-35P	0,4	630	35	0,4	225,9	551,8	5,070
QF2	BA-88-35P	0,4	630	35	0,4	225,9	551,8	5,070
QF3	BA-88-35P	0,4	200	35	0,4	97,2	194,4	7,706
QF4	BA-88-35P	0,4	200	35	0,4	97,2	194,4	7,706
QF5	BA-88-35P	0,4	250	35	0,4	124,1	248,2	2,805
QF6	BA-88-35P	0,4	250	35	0,4	124,1	248,2	2,805
QF7	BA-88-38	0,4	200	35	0,4	94,8	185,6	2,530
QF8	BA-88-38	0,4	200	35	0,4	94,8	185,6	2,530
QF9	BA-88-38	0,4	160	35	0,4	57,1	104,2	3,201
QF10	BA-88-38	0,4	160	35	0,4	57,1	104,2	3,201
QF11	BA-88-33	0,4	100	35	0,4	30,6	61,2	1,514
QF12	BA-88-33	0,4	100	35	0,4	30,6	61,2	1,514
QF13	BA-88-33	0,4	63	35	0,4	21,8	43,6	1,355
QF14	BA-88-33	0,4	63	35	0,4	21,8	43,6	1,355

2.12.5. Вибір рубильників

В комірках розподільчих панелей РП-0,4 кВ трансформаторної підстанції встановлено рубильники виробництва Запоріжського апаратного заводу. Здійснимо попередній вибір рубильників за [11; 27, §30.1] за методикою у додатку 2.12.5.

Результати вибору та перевірки зведемо в таблицю 2.22.

Таблиця 2.22 – Вибір та перевірка рубильників

<i>Розрахункові дані</i>	<i>Каталожні дані</i>
У ввідних комірках ВРП РЕ19-41-31110	
$U_{уст}=0,4 \text{ кВ}$	$U_{ном}=0,4 \text{ кВ}$
$I_{ном}=340 \text{ А}$ $I_{max}=681 \text{ А}$	$I_{ном}=1000 \text{ А}$
$i_y=13,24 \text{ кА}$	$i_{гр \text{ наскр}}=50 \text{ кА}$
$B_K=13,24^2 \cdot 0,25=39,5 \text{ кА}^2\text{с}$	$(k_T \cdot I_{ном})^2 \cdot t_T=630 \text{ кА}^2\text{с}$
В розподільчих комірках ВРП РЕ-19-35	
$U_{уст}=0,4 \text{ кВ}$	$U_{ном}=0,4 \text{ кВ}$
$I_{max}=551,8 \text{ А}$	$I_{ном}=400 \text{ А}$
$i_y=7,16 \text{ кА}$	$i_{гр \text{ наскр}}=40 \text{ кА}$
$B_K=7,16^2 \cdot 0,25=14,78 \text{ кА}^2\text{с}$	$(k_T \cdot I_{ном})^2 \cdot t_T=120 \text{ кА}^2\text{с}$

Всі перевірки виконуються.

РОЗДІЛ 3

ЕЛЕКТРОПОСТАЧАННЯ НАСОСНОЇ УСТАНОВКИ

3.1. Вихідні дані

Лопасні насоси широко застосовують в системах водопостачання, перекачування емульсій, на будівництві. Насоси малої та середньої продуктивності приводяться в дію асинхронними двигунами з короткозамкненим ротором. Продуктивність насосної установки при необхідності можна регулювати зміною числа працюючих насосів.

Найпоширенішим підвидом лопасних насосів є відцентрові.

На проектуваному підприємстві в системі водопостачання та каналізації застосовано відцентрові лопасні насоси типу ЦНС.

Розрахунок здійснимо згідно наступних вихідних даних:

- задана подача $Q_3 = 63 \frac{м^3}{год}$;
- статичний напір $H_c = 103 м$;
- довжина вхідного трубопроводу $l_{вх} = 43 м$;
- довжина нагнітального трубопроводу $l_n = 63 м$.

3.2. Визначення нагнітальної характеристики трубопроводу

Згідно з гідравлічною схемою насосної установки внутрішній діаметр d_n (мм) нагнітального трубопроводу визначається за виразом згідно методики в додатку 3:

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ			
Зм.	Арк	№ докум.	Підпис	Дата	Електропостачання виробництва нетканых матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт Пояснювальна записка	Літ.	Арк.	Аркушів
Розроб.	Хомич З.В.							
Перевір.	Бандура І.О.						42	4
Н. контр.	Ващелюк Ю.І.					ФАБЕ, гр.ЕЕЗ-41		
Затверд.	Волинець В.І.							

$$d_H = \sqrt{\frac{4 \cdot 63}{3000 \cdot 2,2 \cdot 3,14}} = 0,113 \text{ м.}$$

Для нагнітального трубопроводу згідно [12, табл.34]. $V_p = 2-2,5 \text{ м/с.}$

Обчислена величина d_H округлюється до найближчого стандартного значення, кратного 25 мм. Отже, приймаємо $d_H = 125 \text{ мм.}$

Обраний діаметр нагнітального трубопроводу перевіряється на пропускну здатність за умовою:

$$63 \leq 70 \text{ м}^3 / \text{год.}$$

Діаметр вхідного трубопроводу приймається на 25-50 мм більшим, ніж нагнітального, тобто $d_{BX} = 200 \text{ мм.}$

Характеристика трубопроводу визначається виразом:

$$H_T = 125 + 0,039 \cdot Q^2.$$

$$\alpha = [(26,714 + 3,115) \cdot (63 + 70) + 0,2 \cdot (63,75 + 12,59)] \cdot 10^{-6} = 0,039 \text{ год}^2 / \text{м}^5.$$

Підставляючи різні значення подачі в рівняння характеристики трубопроводної мережі побудуємо цю характеристику $H_T = f(Q)$.

3.3. Вибір типу та кількості насосів

Кожен насос має нагнітальну характеристику $H_n=f(Q)$. Характеристики одного робочого колеса насоса можна виразити у вигляді аналітичних залежностей [12, табл.38] :

За заданими подачею $Q_3=63 \text{ м}^3/\text{год}$ та напором $H_T=125 \text{ м}$ вибираємо насос типу ЦНС60-66-430.

З такими технічними характеристиками:

- подача $Q=70 \text{ м}^3/\text{год}$;
- напір $H=66-330 \text{ м}$.
- характеристика насоса $H=38,25+0,058 \cdot Q-0,0039 \cdot Q^2$.

Точка перетину вищезгаданих характеристик відповідає робочій точці насоса з координатами $Q_p; H_p$.

Результуюча характеристика послідовно встановлених насосів $H'_n = f(Q)$, наведена на рис3.1.

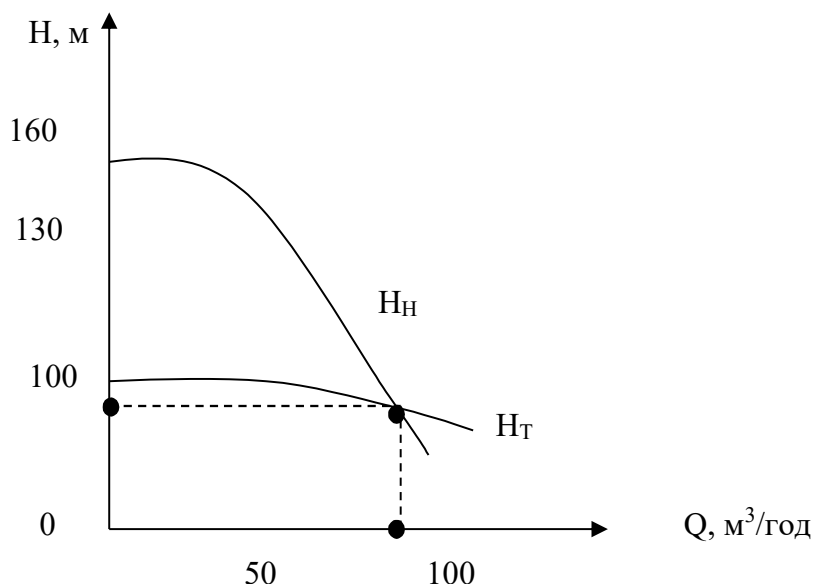


Рисунок 3.1 – Побудова характеристик мережі та насоса

Перевіримо вірність вибору насоса за умовами:

$$93 > 70 \text{ м}^3/\text{год};$$

$$125 < 0,9 \cdot 179,85 = 157,2 \text{ м.}$$

Всі перевірки виконуються, отже приймаємо остаточно до встановлення два насоса ЦНС60-66-330, встановлених послідовно.

3.4. Розрахунок потужності двигуна насоса

Потужність електродвигуна насоса обчислюється за формулою:

$$P = \frac{1,1 \cdot 85 \cdot 95 \cdot 1000 \cdot 9,45}{3500 \cdot 0,8 \cdot 4} \cdot 10^{-3} = 4,07 \text{ кВт.}$$

Вибираємо згідно [12, табл.42] асинхронний двигун типу АК3355 з наступними технічними даними:

$$P_{\text{дв}} = 5 \text{ кВт}; n = 1000 \text{ об/хв.}; \eta = 0,83; \cos \varphi = 0,79.$$

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						45
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

РОЗДІЛ 4

СИСТЕМА АВТОМАТИЗОВАНОГО ПРОЕКТУВАННЯ

4.1. Загальні положення автоматизованого проектування

У сучасному виробництві широке поширення одержали системи автоматизованого проектування, які дозволяють проектувати технологічні процеси з меншими витратами часу та засобів, зі збільшенням точності спроектованих процесів і програм обробки, що скорочує витрати матеріалів та час обробки, завдяки тому, що режими обробки також розраховуються та оптимізуються за допомогою ЕОМ.

В даному проєкті було розроблено автоматизовану систему розрахунку компенсації центру електричних навантажень та визначення необхідної кількості та типу трансформаторів в оболонці Microsoft Excel (додаток 4).

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ			
Зм.	Арк	№ докум.	Підпис	Дата	Електропостачання виробництва нетканых матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт Пояснювальна записка	Літ.	Арк.	Акрушів
Розроб.		Хомич З.В.						
Перевір.		Бандура І.О.					46	1
Н. контр.		Ващелюк Ю.І.				ФАБЕ, гр.ЕЕЗ-41		
Затверд.		Волинець В.І.						

РОЗДІЛ 5

ЕЛЕКТРОБЕЗПЕКА

Розрахунок заземлюючого пристрою цеху

Методика розрахунку наведено в Додатку 4.

Визначаємо розрахункові питомі опори ґрунту для горизонтальних і вертикальних заземлювачів:

$$\rho_{p,z} = \rho_{num} \cdot K_{n,z} = 109 \cdot 2 = 218 \text{ Ом} \cdot \text{м};$$

$$\rho_{p,v} = \rho_{num} \cdot K_{n,v} = 109 \cdot 1,4 = 152,6 \text{ Ом} \cdot \text{м},$$

Опір розтіканню одного вертикального електрода стержневого типу визначаємо за формулою з [8, табл. 12.1]:

$$R_{o,e,e} = \frac{\rho_{p,e}}{2\pi l} \left(\ln \frac{2l}{d} + \frac{1}{2} \ln \frac{4t+l}{4t-l} \right) = \frac{218}{2 \cdot 3,14 \cdot 218} \left(\ln \frac{2 \cdot 2}{16 \cdot 10^{-3}} + \frac{1}{2} \ln \frac{4 \cdot 1,7 + 2}{4 \cdot 1,7 - 2} \right) = 41,95 \text{ Ом}.$$

Визначаємо приблизну кількість вертикальних заземлювачів при попередньо прийнятому по [6, табл. 8-4] коефіцієнті використання $K_{e,e} = 0,64$ (відношення відстані між електродами до їх довжини рівне 2, орієнтовна кількість вертикальних електродів у відповідності з планом об'єкта складає 6)

$$N = \frac{R_{o,e,e}}{K_{e,e} \cdot R_u} = \frac{41,95}{0,64 \cdot 10} \approx 6,55.$$

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ		
Зм.	Арк	№ докум.	Підпис	Дата			
Розроб.		Хомич З.В.			Електропостачання виробництва нетканих матеріалів встановленою потужністю 1085 кВт Пояснювальна записка	Літ.	Арк.
Перевір.		Бандура І.О.					47
						Акрушів	
Н. контр.		Ващелюк Ю.І.				2	
Затверд.		Волинець В.І.				ФАБЕ, гр.ЕЕЗ-41	

Визначаємо розрахунковий опір розтіканню горизонтальних електродів за формулою з [6, табл. 12.1]:

$$R_{p,z,e} = \frac{\rho_{p,z}}{K_{e,z} \cdot 2\pi l} \ln \frac{l^2}{dt} = \frac{218}{0,31 \cdot 2 \cdot 3,14 \cdot 152,6} \ln \frac{152,6^2}{0,016 \cdot 0,708} = 44,87 \text{ Ом.}$$

Уточнюємо необхідні опори вертикальних електродів:

$$R_{e,e} = \frac{R_{p,z,e} \cdot R_e}{R_{p,z,e} - R_e} = \frac{44,87 \cdot 10}{44,87 - 10} = 12,86 \text{ Ом.}$$

Визначаємо число вертикальних електродів при коефіцієнті використання $K_{e,y} = 0,61$, прийнятому з [6, табл. 8-5] при $N=6$ та $a/l = (p/20)/2 = 1,5$, де $p=210$ м – периметр контура розміщення електродів:

$$N = \frac{R_{o,e}}{K_{e,y} \cdot R_{e,e}} = \frac{44,87}{0,61 \cdot 12,86} = 5,71.$$

Визначимо результуючий опір заземлюючого контуру:

$$R_{z,pez} = \frac{R_{p,z,e} \cdot R_{e,e}}{R_{p,z,e} + R_{e,e}} = \frac{44,87 \cdot 12,86}{44,87 + 12,86} = 9,993$$

Приймаємо до встановлення 6 вертикальних електроди, що розміщені по контуру цеху.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						48
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

ВИСНОВКИ ТА ПРОПОЗИЦІЇ

Система електрозабезпечення виробництва керамзитобетонних виробів, проєктування якого виконане в даному проєкті, відповідає вимогам до електричних мереж, задекларованим в [23]. Для цього були прийняті такі проєктні рішення:

- для внутрішнього та вуличного освітлення вибрані енергозберігаючі LED світильники;
- внутрішнє джерело живлення ТП-10/0,4 наближене до центру електричних навантажень;
- при виборі трансформаторів враховано їх пропускну здатність за активною та реактивною потужністю; вибрано низьковольтні компенсуючі пристрої;
- застосування компенсації реактивної потужності дозволило мінімизувати втрати, врегулювати економічні відносини з постачальником, створити можливість впливу на рівень напруги в мережі;
- для зовнішнього електрозабезпечення підприємства вибрано дві кабельні лінії (з метою резервування); вибраний найбільш економічно доцільний переріз кабелів;
- для внутрішнього електрозабезпечення підприємства обрано радіальну схему;
- обране сучасне електрообладнання з належними електротехнічними характеристиками;
- розраховано контур захисного заземлення цеху задля безпеки експлуатації.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
						49
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		

ПЕРЕЛІК ДЖЕРЕЛ ПОСИЛАННЯ

1. ДСТУ-Н Б В.2.5-80:2015. Настанова з проектування систем електропостачання промислових підприємств. [Чинний від 01.07.2016]. Вид. офіц. К: Мінрегіон України, 2016. 49 с.
2. Бурбело, М. Й. Розрахунок внутрішнього електропостачання : навчальний посібник. Вінниця : ВНТУ, 2017. 122 с.
3. Суворова К. І. Промислове освітлення : конспект лекцій для магістрів денної форми навчання спеціальності 141 – Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка освітньо-професійної програми «Світлотехніка і джерела світла» / К. І. Суворова ; Харків. нац. ун-т міськ. госп-ва ім. О. М. Бекетова. Харків : ХНУМГ ім. О. М. Бекетова, 2019. 82 с.
4. ДБН В.2.5-28:2018. Природне і штучне освітлення. [Чинний від 01.03.2019]. Вид. офіц. К: Мінрегіон України, 2018. 137 с.
5. Освітлювальне обладнання. URL: <https://vatra.ua/ukr/products/industrial-lighting/dsp46u-VATRA>
6. Бурбело М.Й. Проектування систем електропостачання. Приклади розрахунків. Навчальний посібник. Вінниця : УНІВЕРСУМ-Вінниця, 2005. 148 с.
7. Рудницький В.Г. Внутрішньозаводське електропостачання. Курсове проектування: навчальний посібник 2-ге вид., перероб. та доповн. Київ : Освіта України, 2013. 287 с.
8. Конденсаторні установки. URL: <https://electrocontrol.com.ua/ua/elektroshhitovoe-oborudovanie/kondensatornye-ustanovki-aku-04>
9. Калужний Д.М. Конспект лекцій з курсу «Електропостачання та електрозбереження» (для студентів 4 курсу денної та заочної форм навчання за напрямом підготовки 6.050701 – Електротехніка та електротехнології та

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		50

слухачів другої вищої освіти зі спеціальності 141 – Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка. Електротехнічні системи електроспоживання) / Д. М. Калюжний, А. О. Карюк, І. Є. Щербак; Харків. нац. ун-т міськ. госп-ва ім. О. М. Бекетова. Харків : ХНУМГ ім. О. М. Бекетова, 2016. 124 с.

10. Кабелі силові 10 кВ. URL:

<https://www.yuzhcable.info/index.php?CAT=15&MRI=150201>

11. Кабелі силові з ПВХ ізоляцією 1 кВ. URL:

<https://www.yuzhcable.info/index.php?CAT=18&MRI=180108&UN=1>

12. Пункт розподільний 0,4 кВ. URL:

<https://electrocontrol.com.ua/ua/elektroshhitovoe-oborudovanie/punkt-raspreditelnyj-pr11-pr11d>

13. Правила улаштування електроустановок. Видання офіційне. Міненерговугілля України. Х. : Видавництво «Форт», 2017. 760 с.

14. Мілих В.І. Електропостачання промислових підприємств: Підручник для студентів електромеханічних спеціальностей / В.І. Мілих, Т.П. Павленко. Харків: ФОП Панов А.М., 2018. 269 с.

15. Перехідні процеси в системах електропостачання: підручник для ВНЗ / Г.Г. Півняк та ін. ; за заг. ред. Г.Г. Півняка. 5-е вид., доопрац. і допов. Дніпро : НГУ, 2016. 600 с.

16. Комплектно-розподільчий пристрій 10 кВ. URL:

<http://www.rzva.ua/modules/pages/files/TIKU10SRED23.pdf>

17. Вакуумний вимикач ВРС-10. URL:

http://www.rzva.ua/ua/produkcija/komutaciini-aparati_1472639412/vakuumni-vimikachi-10-kv_1472639305/vrs-10_1472639277.htm

18. Роз'єднувач РВЗ-10. URL: <http://www.em.dn.ua/vv/razed/rvz-10.htm>

19. Камера збірна одностороннього обслуговування КЗО-10У. URL:

<http://www.rzva.ua/modules/pages/files/katalog%20RZVA%202022%20UA.pdf>

20. Вимикач навантаження ВНР. URL: https://ukrelcom.com/bhp_pa_uk.php

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		51

21. Трансформатори власних потреб. URL: <http://eliz.zp.ua/catalog-eliz/transformators-power/dry-power-transformatory/3-20kv/66-6-10kv-transformatory-trehfaznye-tipa-tskc.html>
22. Запобіжники ПКТ та ПКН. URL: https://quartz.zp.ua/uploads/files/products/pkt_pkn_ua.pdf
23. Лічильник електроенергії NIK2300. URL: <https://nik.net.ua/product/nik-2300-new-6>
24. Трансформатори струму ТПЛ 10 кВ. URL: <http://energosfera.org.ua/transformatory/izmeritelnye-transformatory-toka/litye-izmeritelnye-transformatory-toka-10kv/transformator-tpl-10.html>
25. Трансформатори струму ТЗЛУ 10 кВ. URL: <https://beontop.com.ua/products/tplu-10-1>
26. Вимірювальні трансформатори напруги НТМІА-10. URL: <http://energosfera.org.ua/transformatory/izmeritelnye-transformatory-napryazheniya/trekhfaznye-maslyanye-izmeritelnye-transformatory-napryazheniya-10kv/transformator-ntmia-10.html>
27. Розподільчі комірки ЩО-06. URL: <https://www.valon-a.org/production/paneli-raspredelitelnyix-shhitov-shho-06/shho-06-uz/>
28. Автоматичні вимикачі ЕТІ. URL: <https://www.eti.ua/produktsiya-ua/circuit-breakers-20-1600a>
29. Трансформатори струму ТШ-0,66, Т-0,66. URL: <https://www.megommetr.com/index.php/transformatory-toka>
30. Моделі елементів електропостачальних систем [Текст]: конспект лекцій для здобувачів першого (бакалаврського) рівня вищої освіти освітньої програми «Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка» галузі знань 14 Електрична інженерія спеціальності 141 Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка денної та заочної форм навчання / уклад. В. І. Волинець. Луцьк : ВІП ЛНТУ, 2021. 76 с.

					ЛНТУ.971107.000 ПЗ	Арк.
Змн.	Арк.	№ докум.	Підпис	Дата		52