Міністерство освіти і науки України

Національний університет водного господарства та природокористування

С. В. Василець, К. С. Василець, В. В. Ільчук, А. В. Килимчук

ОСНОВИ РЕЛЕЙНОГО ЗАХИСТУ ТА АВТОМАТИЗАЦІЯ ЕЛЕКТРИЧНИХ СИСТЕМ. ПРАКТИКУМ

Навчальний посібник

Рівне 2024

Рецензенти:

Квасніков В. П., доктор технічних наук, професор, Заслужений метролог України, завідувач кафедри комп'ютеризованих електротехнічних систем та технологій Національного авіаційного університету, м. Київ;

Сафоник А. П., доктор технічних наук, професор, директор Навчальнонаукового інституту енергетики, автоматики та водного господарства Національного університету водного господарства та природокористування, м. Рівне.

Рекомендовано вченою радою Національного університету водного господарства та природокористування. Протокол № 5 від 31 травня 2024 р.

Василець С. В., Василець К. С., Ільчук В. В., Килимчук А. В.

О-75 Основи релейного захисту та автоматизація електричних систем. Практикум : навч. посіб. [Електронне видання]. – Рівне : НУВГП, 2024. – 171 с. ISBN 978-966-327-593-2

У навчальному посібнику наведено порядок виконання лабораторних робіт із дослідження характеристик реле максимального струму, функціонування максимального струмового захисту із незалежною та залежною захисною характеристикою, дистанційного релейного захисту, блоку автоматичного введення резерву, цифрових лічильників електроенергії та цифрового аналізатора параметрів електромережі.

Посібник призначено для здобувачів вищої освіти першого (бакалаврського) рівня в галузі знань 14 «Електрична інженерія» за спеціальністю 141 «Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка».

УДК 621.316.925.1

ISBN 978-966-327-593-2

© С. В. Василець, К. С. Василець,
В. В. Ільчук, А. В. Килимчук, 2024
© Національний університет водного господарства та природокористування, 2024

3MICT

ВСТУП	7
РОЗДІЛ 1. ЕЛЕМЕНТИ СХЕМ РЕЛЕЙНОГО ЗАХИСТУ ТА	
ПРИСТРОЇВ АВТОМАТИЗАЦІЇ ЕЛЕКТРИЧНИХ СИСТЕМ	8
1.1. Лабораторна робота 1. Випробування реле струму РТ-40/2	8
1.1.1. Короткі теоретичні відомості	8
1.1.2. Опис лабораторного стенда	12
1.1.3. Завдання	13
1.1.4. Порядок виконання роботи	13
1.1.5. Вміст звіту з лабораторної роботи	18
1.1.6. Контрольні питання	18
1.2. Лабораторна робота 2. Дослідження функціонування реле	
максимального струму АЛ-3-В	18
1.2.1. Реле максимального струму АЛ-3-В	18
1.2.2. USB приставка-осцилограф ISDS205X	24
1.2.3. Опис лабораторного стенда	25
1.2.4. Завдання	25
1.2.5. Порядок виконання роботи	25
1.2.5.1. Дослід 1. Вимірювання часу спрацювання	
реле АЛ-3-В	30
1.2.5.2. Дослід 2. Вимірювання струму спрацювання	
реле АЛ-3-В	31
1.2.6. Вміст звіту з лабораторної роботи	33
1.2.7. Контрольні питання	33
1.3. Лабораторна робота 3. Дослідження характеристик реле	
максимального струму РС80М2-19	34
1.3.1. Короткі теоретичні відомості	34
1.3.1.1. Виводи реле та підключення	36
1.3.1.2. Характеристики реле	37
1.3.1.3. Налаштування уставки за струмом	38
1.3.1.4. Налаштування уставки за часом	40
1.3.1.5. Налаштування струму відсічки	40
1.3.1.6. Налаштування затримки відсічки	40
1.3.1.7. Відключення відсічки	41

1.3.1.8. Вибір характеристики спрацювання	41
1.3.2 Опис лабораторного стенда	41
1.3.3 Завдання	42
1.3.4 Порядок виконання роботи	42
1.3.4.1. Підготовка вихідних даних та протоколу	42
1.3.4.2. Виконання вимірювань на стенді	46
1.3.4.3. Оброблення результатів вимірювань	48
1.3.5. Вміст звіту з лабораторної роботи	50
1.3.6. Контрольні питання	50
РОЗДІЛ 2. ТИПОВІ СХЕМИ РЕЛЕЙНОГО ЗАХИСТУ	51
2.1. Лабораторна робота 4. Дослідження роботи схеми максималь-	
ного струмового захисту з незалежною витримкою часу	51
2.1.1. Короткі теоретичні відомості	51
2.1.2. Опис лабораторного стенда	53
2.1.3. Завдання	57
2.1.4. Порядок виконання роботи	57
2.1.5. Вміст звіту з лабораторної роботи	64
2.1.6. Контрольні питання	64
2.2. Лабораторна робота 5. Дослідження функціонування схеми	
максимального струмового захисту із залежною витримкою часу	65
2.2.1. Короткі теоретичні відомості	65
2.2.2. Опис лабораторного стенда	65
2.2.3. Завдання	67
2.2.4. Порядок виконання роботи	67
2.2.4.1. Підготовка вихідних даних та протоколу	67
2.2.4.2. Виконання вимірювань на стенді	68
2.2.4.3. Оброблення результатів вимірювань	71
2.2.5. Вміст звіту з лабораторної роботи	74
2.2.6. Контрольні питання	74
2.3. Лабораторна робота 6. Дослідження функціонування цифрових	
лічильників електроенергії	75
2.3.1. Опис лабораторного стенда	75
2.3.2. Завдання	76
2.3.3. Порядок виконання роботи	76
2.3.4. Вміст звіту з лабораторної роботи	78
225 Kourpoului Hurollu	79

2.4. Лабораторна робота 7. Конфігурування цифрових лічильників	
NIК за допомогою програми UNIK	80
2.4.1. Опис лабораторного стенда	80
2.4.2. Завдання	80
2.4.3. Порядок виконання роботи	80
2.4.3.1. Додавання нового лічильника	83
2.4.3.2. З'єднання з лічильником	85
2.4.3.3. Читання даних з лічильника	86
2.4.4. Вміст звіту з лабораторної роботи	88
2.4.5. Контрольні запитання	88
2.5. Лабораторна робота 8. Дослідження функціонування цифрового	
аналізатора параметрів мережі DIRIS A40	89
2.5.1. Опис лабораторного стенда	89
2.5.2. Завдання	89
2.5.3. Порядок виконання роботи	89
2.5.3.1. Конфігурування аналізатора	91
2.5.3.2. Зняття показів	94
2.5.4. Вміст звіту з лабораторної роботи	96
2.5.5. Контрольні запитання	97
2.6. Лабораторна робота 9. Дослідження функціонування дистанцій-	
ного релейного захисту ЛЕП 110 кВ при трифазному короткому	
замиканні	97
2.6.1. Короткі теоретичні відомості	97
2.6.2. Опис лабораторного стенда	99
2.6.3. Порядок виконання роботи	109
2.6.3.1 Підготовка до проведення дослідів	109
2.6.3.2 Підготовка стенда до проведення дослідів	112
2.6.3.3 Дослідження функціонування захисту при	
трифазному короткому замиканні	113
2.6.3.4 Аналіз функціонування захисту при трифазному	
короткому замиканні	115
2.6.4. Вміст звіту з лабораторної роботи	117
2.6.5. Контрольні запитання	117
2.7. Лабораторна робота 10. Дослідження роботи блоку АВР на	
основі пристрою управління резервним живленням AVR-02-G	117
2.7.1. Короткі теоретичні відомості	118
2.7.1.1. Автоматичне введення резерву	118

2.7.1.2. Призначення та функції пристрою AVR-02-G	119
2.7.1.3. Вбудовані реле пристрою AVR-02-G	121
2.7.1.4. Призначення виводів пристрою AVR-02-G	123
2.7.1.5. Налаштування пристрою AVR-02-G	125
2.7.1.6. Повідомлення на екрані пристрою	126
2.7.2. Опис лабораторного стенда	127
2.7.3. Завдання	131
2.7.4. Порядок виконання роботи	131
2.7.4.1. Підготовка схеми досліду	131
2.7.4.2. Конфігурування та перевірка пристрою АВР	131
2.7.4.3. Дослід 1. Дослідження автоматичного введення	
резерву	134
2.7.4.4. Дослід 2. Функціонування АВР при пошкодженні	
ліній до навантаження	137
2.7.4.5. Дослід 3. Функціонування АВР при обриві фази	
джерела	137
2.7.4.6. Дослід 4. Функціонування АВР при помилковому	
чергуванні фаз	138
2.7.4.7. Дослід 5. Функціонування АВР при відсутності	
синфазності	139
2.7.4.8. Аналіз результатів дослідів	140
2.7.5. Вміст звіту з лабораторної роботи	142
2.7.6. Контрольні питання	143
ГЛОСАРІЙ	144
ЛІТЕРАТУРА	148
ДОДАТОК А. Налаштування уставок реле максимального струму	
PC80M2-19	149
ДОДАТОК Б. Апроксимація. Метод найменших квадратів	155
ДОДАТОК В. Коди OBIS	158
ДОДАТОК Г. Схеми підключення аналізатора DIRIS А40	164
ДОДАТОК Д. Приклад побудови векторних діаграм	167

ВСТУП

освітньої Метою компоненти «Основи релейного захисту та автоматизація електричних £ засвоєння здобувачами освіти систем» теоретичних основ та принципів технічної реалізації пристроїв релейного захисту електроенергетичних систем, освоєння базових схем релейного захисту та автоматизації.

Навчальний посібник включає десять лабораторних робіт. Для кожної роботи наведено короткі теоретичні відомості, опис лабораторного стенда, сформульовано завдання, подано порядок виконання роботи, вимоги до вмісту звіту з роботи та контрольні питання для підготовки до захисту звіту. Варіативна частина робіт включає 28 варіантів вихідних даних.

Перед виконанням лабораторних робіт здобувач вищої освіти має пройти інструктажі з охорони праці та пожежної безпеки, поставити підписи у відповідних журналах. Необхідно ознайомитися з теоретичними відомостями, лабораторним обладнанням, підготувати бланк протоколу для фіксації експериментальних даних. Також слід звернути увагу на розташування ввідного автоматичного вимикача лабораторії, автоматичного вимикача на кожному стенді. При збиранні схеми та проведенні дослідів необхідно стояти на діелектричному килимку, користуватися ізольованою викруткою. Зібрану схему на лабораторному стенді необхідно надати викладачу для перевірки. Забороняється подавати напругу на стенд без дозволу викладача. Після подачі напруги на стенд забороняється вносити будь-які зміни до схеми, від'єднувати або приєднувати провідники. Досліди слід проводити у повній відповідності до порядку виконання роботи. Після завершення експерименту необхідно відключити лабораторний стенд від живлення та, з дозволу викладача, розібрати схему. В подальшому слід опрацювати одержані дані та підготувати звіт за результатами виконання роботи, який захищається викладачеві на наступному занятті.

Практикум призначено для здобувачів вищої освіти першого (бакалаврського) рівня за спеціальністю 141 «Електроенергетика, електротехніка та електромеханіка».

7

РОЗДІЛ 1. ЕЛЕМЕНТИ СХЕМ РЕЛЕЙНОГО ЗАХИСТУ ТА ПРИСТРОЇВ АВТОМАТИЗАЦІЇ ЕЛЕКТРИЧНИХ СИСТЕМ

1.1. Лабораторна робота 1. Випробування реле струму РТ-40/2

Мета: експериментально визначити струм спрацювання, струм повернення та коефіцієнт повернення реле РТ-40.

1.1.1. Короткі теоретичні відомості

Реле РТ-40 та РТ-140 застосовуються в схемах релейного захисту та автоматики енергетичних систем в якості органа, що реагує на підвищення струму.

Структура умовного позначення:



Конструкцію реле РТ-40 пояснює рис. 1.1. Електромагніт 1 (П-подібний, з двома котушками 2, що з'єднуються послідовно або паралельно) притягує феромагнітний якір 3. Останній при переміщенні повертає контактний місток 5, що жорстко з'єднаний з віссю. З цією ж віссю з'єднана протидіюча пружина 4. Її натяжіння (закручування) регулюється за допомогою важеля 6. Замикання кола контактами 5 відбувається при їх зіткненні з контактними пружинами.

При проходженні струму по обмотці реле магнітний потік, що створюється цим струмом, намагнічує рухомий якір. Електромагнітна сила, що виникає при цьому, діє на якір та обумовлює обертовий момент, який повертає рухому систему за годинниковою стрілкою. Цьому переміщенню перешкоджає спіральна пружина, що створює протидіючий момент. Для надійного спрацювання реле необхідно, щоб момент, що обертає, перевищував момент опору пружини, тертя і маси рухомої системи. Однаковість моментів визначає граничну умову, тобто умову спрацювання реле. Звідси витікає, що для реле подібного типу найбільш простим способом зміни струму спрацювання є зміна натяжіння пружини. Якщо ослабити закручування пружини 4, тобто зрушити вказівник 6 вліво за шкалою, то струм спрацювання реле зменшиться. У реле типу РТ-40 при переміщенні вказівника від крайнього лівого в крайнє праве положення струм спрацювання збільшується в 2 рази.



Рис. 1.1. Конструктивне виконання реле РТ-40

Струм спрацювання реле PT-40 можна також міняти шляхом перемикання обмоток котушок з послідовного з'єднання на паралельне – в останньому випадку струм, що проходить по кожній з котушок, зменшується у 2 рази і, відповідно, в 2 рази зменшується намагнічувальна сила. Виводи котушок мають маркування 2, 4, 6 і 8 (рис. 1.2). Шкала реле проградуйована на заводі для послідовного з'єднання секцій обмотки, тому при включенні секцій паралельно, уставку спрацювання реле потрібно збільшувати в 2 рази. Для узгодженого включення секцій реле повинно бути підключено ЛО контрольованого кола завжди крайніми затискачами (2 і 8). При послідовному з'єднанні секцій перемичкою з'єднуються середні затискачі 4 і 6; при паралельному з'єднанні встановлюються дві перемички: одну між затискачами 2 і 4, іншу – 6 і 8 (табл. 1.1).





б)



Рис. 1.2. Реле РТ-40: *а* – загальний вигляд в захисному кожусі; *б* – вигляд без кожуха; *в* – схема електрична принципова; *г* – електрична схема підключення реле РТ-40 (*I* – струм, що впливає на реле)

Знакозмінне зусилля, що діє на рухому систему з частотою, подвоєною в порівнянні з частотою мережі, викликає вібрацію якоря і пов'язаної з ним контактної системи. Для зменшення вібрації контактів в конструкції реле РТ-40 передбачені спільний хід рухомого і нерухомого контактів, а також спеціальний пристрій – гаситель вібрації 7 (рис. 1.1), який являє собою барабанчик, заповнений кварцовим піском, який закріплений на загальній осі з якорем. Крім того, за рахунок інерційності гасителя вібрації досягається більш рівномірний обертовий момент.

Таблиця 1.1

Діапазон уставок	Схема підключення перемичок	Переводний множник від шкали до дійсного значення уставки
1	2 О 4 О 6 О 8 О послідовно	1
2	2 9 4 0 6 9 8 0 паралельно	2

Схема підключення контактних перемичок

Реле РТ-40 встановлюється на вертикальній площині. Допускається відхилення в будь-який бік не більше 5%. Технічні характеристики реле наведені в табл. 1.2.

Таблиця 1.2

Технічні характеристики реле РТ-40

	Струм спрацювання, А		Споживана
Тип	при з'єднанні котушок		потужність, В·А,
1 //11	послідовно		при струмі мін.
	послідовно	паралельно	уставки
PT-40/0,2; PT-140/0,2	0,05–0,1	0,1–0,2	
PT-40/0,6; PT-140/0,6	0,15–0,3	0,3–0,6	0,2
PT-40/2; PT-140/2	0,5–1,0	1,0–2,0	
PT-40/6; PT-140/6	1,5–3,0	3,0–6,0	
PT-40/10; PT-140/10	2,5–5,0	5,0–10	0,5
PT-40/20; PT-140/20	5–10	10–20	
PT-40/50; PT-140/50	12,5–25	25–50	0,8
PT-40/100;	25 50	50, 100	1.8
PT-140/100	25-50	50-100	1,0
PT-40/200;	50, 100	100, 200	8
PT-140/200	50-100	100-200	0

1.1.2. Опис лабораторного стенда

Для виконання лабораторної роботи використовується лабораторний стенд, що розташований в ауд. 509, рис. 1.3.



Рис. 1.3. Лабораторний стенд для дослідження функціонування релейного захисту

На стенді розташовані реле КА1 та КА2 типу РТ-40/2. Також на стенді розташовано автотрансформатор типу LTC-500, що використовується для плавної зміни струму через реле. В якості навантаження можуть бути використані 6 ламп розжарювання потужністю 500 Вт, живлення на які подається від клем EL1–EL6 через автоматичні вимикачі QF1–QF6. Вимірювання спрацювання струму та повернення реле виконується мультиметром РАЗ, що працює в режимі амперметра змінного струму.

Слід звернути увагу, що в схемі стенда використовується реле РТ-40/2 (табл. 1.2). Цифра «2» в позначенні реле визначає струм максимальної уставки, яка може бути реалізована при паралельному з'єднанні котушок, тобто 2 А. Максимальна уставка при послідовному з'єднанні котушок є в 2 рази меншою,

тобто 1 А. Шкала реле проградуйована на заводі для послідовного з'єднання секцій обмотки від 0,5 А до 1 А.

1.1.3. Завдання

Експериментально оцінити статистичні характеристики струму спрацювання, струму повернення та коефіцієнта повернення реле. Зробити висновок про придатність реле до експлуатації.

1.1.4. Порядок виконання роботи

1. Обрати вихідні дані (уставка за струмом спрацювання реле) відповідно до варіанта, табл. 1.3.

Таблиця 1.3

		1	
Варіант	I_y, A	Варіант	I_y, A
1	0,8	15	1,85
2	1,15	16	0,65
3	0,6	17	1,5
4	1,3	18	1,8
5	1,4	19	1,55
6	1,25	20	0,75
7	1,9	21	1,05
8	0,85	22	1,95
9	1,35	23	1,6
10	1,1	24	1,65
11	1,45	25	1,7
12	0,7	26	1,75
13	1,2	27	0,95
14	0,9	28	0,55

Вихідні дані для виконання роботи

2. Визначити тип з'єднання котушок реле (послідовне або паралельне) та схему з'єднання клем реле. Для цього необхідно скористатися технічними характеристиками реле, що наведені в табл. 1.2. Якщо значення уставки знаходиться в діапазоні 0,5–1 А, то котушки слід з'єднати послідовно. Якщо значення уставки знаходиться в діапазоні 1–2 А, то котушки слід з'єднати паралельно. Результати занести до табл. 1.4.

Таблиця 1.4

ПІБ		Варіант	
Уставка спрацювання реле		$I_y = \A$	
З'єднання котушок реле			
(послідовне/паралельне)			
Схема з'єднання клем		2	
реле		o 4	
		0	
		6	
		8	
Фактичні струми	Спрацюванн	ия Повернення	Коефіцієнт
	реле	реле	повернення
	$I_{c.p}$, A	<i>I_{пов}</i> , А	$k - \frac{I_{nob}}{1}$
в дослідах №	(PA3)	(PA3)	$\kappa_{nob} - I_{c.p}$
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			
10			
Математичне			
сподівання т			
Стандартне			
відхилення s			
m+2s			
m-2s			

Результати вимірювань та обчислень

3. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено та всі автоматичні вимикачі відключені.

4. Зібрати схему досліду відповідно до рис. 1.4. При цьому котушки реле з'єднати відповідно до обраної схеми (послідовно або паралельно). Для узгодженого включення котушок, реле повинно бути підключено до контрольованого кола завжди крайніми затискачами (затискачі 2 і 8). При послідовному ввімкненні секцій провідником з'єднують середні затискачі 4 і 6. При паралельному – встановлюють два провідники: між затискачами 2 і 4, а також 6 і 8.



Рис. 1.4. Схема лабораторного стенда для дослідження функціонування реле РТ-40/2 (перемички між котушками реле необхідно приєднати самостійно, перемички на схемі не вказані)

5. Зняти захисний кожух з реле струму КА1 та виставити уставку спрацювання. Якщо котушки з'єднані послідовно, то за допомогою повзунка

необхідно виставити значення уставки I_y . Якщо котушки з'єднані паралельно, то необхідно виставити $I_y / 2$. Одягнути кожух на реле.

6. Перевести ручку автотрансформатора в положення 0 В.

7. Налаштувати мультиметр РАЗ на вимірювання змінного струму, межа 20 А.

8. Показати зібрану схему викладачеві. Сфотографувати схему для оформлення звіту.

9. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

10. Ввімкнути автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

11. Ввімкнути автоматичний вимикач QF1, що підключає навантаження.

12. Плавно обертаючи ручку автотрансформатора за годинниковою стрілкою, слідкувати за збільшенням струму через реле. Про спрацювання реле свідчить загоряння світлодіода VD1. Записати до табл. 1.4 покази амперметра РАЗ, що відповідають спрацюванню реле. Записувати покази та починати зменшувати струм треба швидко, щоб не допустити перегрівання реле.

13. Плавно зменшувати струм через реле до моменту відключення. Зафіксувати до табл. 1.4 струм повернення.

14. Повторити за пп. 12, 13 досліди ще 9 разів, записуючи до табл. 1.4 результати.

15. Після проведення дослідів вивести ручку автотрансформатора в нульове положення, вимкнути автоматичні вимикачі QF1, QF0.

16. Показати одержані дані викладачеві. З дозволу викладача розібрати схему.

17. Для кожного досліду обрахувати коефіцієнт повернення реле та результати занести до табл. 1.4.

18. Обрахувати значення математичного сподівання та стандартного відхилення для кожної з визначених величин. Результати занести до табл. 1.4.

Вибіркове значення математичного сподівання випадкової величини X обчислюється як:

$$m[X] = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} x_i, \qquad (1.1)$$

де *n* – обсяг вибірки; *x_i* – вибіркові значення.

В Excel для обчислення математичного сподівання використовується функція AVERAGE.

Вибіркове значення стандартного відхилення випадкової величини X при обсязі вибірки *n* ≤ 50 визначається як:

$$s[X] = \sqrt{\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^{n} (x_i - m[X])^2} .$$
 (1.2)

В Excel для обчислення стандартного відхилення використовується функція STDEV.S.

Обрахувати межі інтервалів $m \pm 2s$, що включають вибіркові величини струмів спрацювання та повернення з імовірністю 0,95, результати занести до табл. 1.4.

19. З використанням одержаних даних побудувати релейну характеристику реле РТ-40/2 відповідно до рис. 1.5.



Рис. 1.5. Релейна характеристика реле струму, де струми спрацювання $I_{c.p}$ та повернення I_{nob} подані інтервалами $m \pm 2\sigma$, що включають вибіркові значення відповідних струмів з імовірністю 0,95; Y – логічна змінна, що відповідає стану реле (0 – відключено; 1 – ввімкнено)

20. Реле можна вважати придатним до експлуатації, якщо математичне сподівання коефіцієнта повернення реле не менше 0,8.

1.1.5. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Схема лабораторного стенда.

3. Фото зібраної схеми на лабораторному стенді.

4. Заповнена табл. 1.4 з результатами вимірювань та обчислень.

5. Побудована за експериментальними даними релейна характеристика реле струму, де струми спрацювання $I_{c.p}$ та повернення I_{nob} подані інтервалами $m \pm 2\sigma$ (відповідно до рис. 1.5).

6. Висновки.

1.1.6. Контрольні питання

1. Поясніть конструкцію реле РТ-40.

2. Яким чином можна міняти струм спрацювання електромагнітного реле струму?

3. Чому у реле РТ-40 при паралельному з'єднанні секцій обмотки струм спрацювання збільшується в 2 рази?

4. При перемиканні секцій обмотки реле РТ-40 треба дотримуватися визначеної полярності ввімкнення обмоток. Чи буде працювати реле при струмі, що дорівнює струму уставки, якщо секції ввімкнено зустрічно-паралельно?

5. Чому для максимальних реле струму або напруги коефіцієнт повернення є меншим від одиниці, а для мінімальних реле – більше одиниці?

6. Яким чином мають бути встановлені перемички, щоб з'єднати секції обмотки паралельно або послідовно?

1.2. Лабораторна робота 2. Дослідження функціонування реле максимального струму АЛ-3-В

Мета: експериментально дослідити функціонування реле максимального струму АЛ-3-В.

1.2.1. Реле максимального струму АЛ-З-В

Реле максимального струму АЛ-3-В (рис. 1.6) призначено для застосування в схемах релейного захисту та протиаварійної автоматики в якості реле, що реагує на підвищення струму в контрольованих колах, та комутації електричних кіл при досягненні контрольованими параметрами певних, попередньо встановлених рівнів.

18



Рис. 1.6. Реле реле максимального струму АЛ-3-В

За класифікаційними ознаками реле є:

- за принципом дії – статичне;

 за видом характеристик спрацювання – уповільнене із незалежною витримкою часу;

– за способом регулювання уставок спрацювання – з плавним регулюванням;

– за кількістю діапазонів уставок струму спрацювання – багатодіапазонне;

за виглядом шкали уставок – з оцифрованою шкалою;

– за способом монтажу на панелі та приєднанням проводів – з виступаючим монтажем, з переднім або заднім приєднанням зовнішніх проводів.

Реле відноситься до двофазних реле максимального струму без оперативного живлення.

Основні технічні характеристики реле АЛ-3-В наведені в табл. 1.5.

На лицьовій панелі розміщені органи управління з оцифрованою шкалою для встановлення уставок за часом і струмом, перемикання діапазонів, а також двоколірний світлодіод, що інформує про нормальне або завищене значення струму та спрацювання вихідного реле.

Таблиця 1.5

Діапазони	Діапазони уставок по	Номінальний	Діапазон уставок
робочих струмів	струму спрацювання	струм I_{μ} , А	витримок часу
I _{роб} фаз, А	$I_{c.p}, \mathbf{A}$		спрацювання
			$T_{c.p}$, c
1–4	1–5	2,5	
4–12	4–14	6,3	0,1–99,0
12–30	12–99	16,0	

Основні технічні характеристики реле АЛ-3-В

Струм тривалої термічної стійкості – 2*I*_н.

Струм односекундної термічної стійкості при номінальному струмі до 6,3 A становить не більше 30 I_{μ} , при номінальному струмі більше 6,3 A – не більше 250 A.

Час термічної стійкості $T_{m.c}$ в усьому діапазоні кратностей перевантаження, починаючи з 1,6 I_{μ} , відповідає наступній залежності, с:

$$T_{m.c} = \frac{100}{\left(I_{po6} / I_{H}\right)^{2} - 2.3},$$
(1.3)

де I_{роб} – робочий струм, А;

I_н – номінальний струм діапазону, А.

При кратностях перевантаження більше 1,6 уставка часу спрацювання АЛ-3-В не повинна перевищувати час термічної стійкості $T_{m.c}$, розрахований за формулою (1.3). Результати розрахунків за (1.3) для кратностей перевантаження від 1,6 до 10,0 наведені в табл. 1.6.

Коефіцієнт повернення:

_	до моменту спрацювання вихідного реле	. 0,9–0,9	95;
_	після спрацювання вихідного реле	0,7–0),9.
	Час спрацювання вихілного реле АЛ-3-В (при нульовій уст	авці) г	тпи

Час спрацювання вихідного реле АЛ-3-В (при нульовій уставці) при підвищенні струму від нуля до:

—	1,2 струму спрацювання	не більше 60 мс;
_	3,0 струму спрацювання	не більше 50 мс.

Час повернення (відпускання) вихідного реле при зменшенні струму з рівня 1,2 струму спрацювання до:

—	0,7–0,8 струму спрацювання	.не	більше 50 мс;
_	до нуля	не	більше 30 мс.

Таблиця 1.6

Допустима уставка часу спрацювання АЛ-3-В при кратностя	х перевантаження
від 1,6 до 10,0, що обрахована за залежністю (1.3)

Кратність перевантаження за струмом	Час термічної стійкості <i>Т_{т.с}</i> , с
$I_{po \delta} / I_{\mu}$, b.o.	(максимально допустима
	уставка за часом)
1,6	99,00
1,7	99,00
1,8	99,00
1,9	76,34
2,0	58,82
2,5	25,32
3,0	14,93
3,5	10,05
4,0	7,30
4,5	5,57
5,0	4,41
6,0	2,97
7,0	2,14
8,0	1,62
9,0	1,27
10,0	1,02

Призначення виводів реле ілюструє схема на рис. 1.7. При підключенні реле в коло контрольованих струмів необхідно звернути увагу на фазування вхідних обмоток трансреактора. Вхідні обмотки для фаз A і C повинні бути включені синфазно, початок кожної обмотки позначено крапкою.

Для налаштування уставок використовуються органи керування, що розташовані на передній панелі, рис. 1.8. Для виставлення уставок необхідно зняти прозору кришку з реле. Для цього вставити викрутку в паз між кожухом і кришкою та звільнити защіпку. Перевести в потрібне положення перемикачі. За допомогою викрутки, вставленої в шліць ручки необхідного потенціометра, повернути її в положення, що відповідає потрібній уставці. Після виставлення уставок закрити реле кришкою.

Уставка за струмом виставляється потенціометрами I_1 та I_2 . Потенціометром I_1 виставляються десятки, I_2 – одиниці числа, що відповідає уставці. Також уставка задається за допомогою перемикача K_I , що має два положення (0,1 та 1). Уставка за струмом $I_{c.p}$ визначається за формулою, А:

$$I_{c.p} = (I_1 + I_2) \cdot K_I , \qquad (1.4)$$

де I_1 – значення за шкалою потенціометра I_1 , А;

 I_2 – значення за шкалою потенціометра I_2 , А;

 K_I – положення перемикача K_I .



Рис. 1.7. Призначення виводів реле АЛ-3-В: 1–4 – входи фази А відповідно до номінального струму; 5, 6 – нормально замкнені контакти вихідного реле К; 7, 8 – нормально розімкнені контакти вихідного реле К; 9–12 – входи фази С відповідно до номінального струму



Рис. 1.8. Зовнішній вигляд передньої панелі та органів керування реле АЛ-3-В

Уставка за часом спрацювання АЛ-3-В виставляється потенціометрами T_1 та T_2 , а також перемикачем K_T , що має два положення (0,1 та 1). Уставка за часом $T_{c.p}$ визначається за формулою, с:

$$T_{c.p} = (T_1 + T_2) \cdot K_T, \qquad (1.5)$$

де T_1 – значення за шкалою потенціометра T_1 ;

 T_2 – значення за шкалою потенціометра T_2 ;

 K_T – положення перемикача K_T .

Уставка $T_{c.p}$ за часом спрацювання не повинна перевищувати час $T_{m.c}$ термічної стійкості реле, що визначається за формулою (1.3) або за табл. 1.6.

Реле живиться від струму, що проходять по фазам A або C. Реле стає працездатним при проходженні по фазі A або C струму вище рівня 0,75 від мінімального струму підключеного діапазону. При цьому вихідне реле K відключено.

На передній панелі встановлено світловий індикатор, режими його роботи перелічені в табл. 1.7.

Таблиця 1.7

	ropu
Умова	Індикація
Якщо уставка за струмом вище 30 А, а	
співвідношення між уставками за струмом $I_{c.p}$ та	
часом T _{c.p} спрацювання відповідно до табл. 1.6	
вибрані невірно, світлодіодний індикатор починає	
почергово блимати зеленим і червоним кольором. Це	
означає, що необхідно зменшити час спрацювання	
АЛ-3-В до допустимого рівня відповідно до табл. 1.6.	
Якщо фактичний струм менше уставки $I_{c.p}$,	
світлодіодний індикатор світиться зеленим кольором.	
При перевищенні фактичним струмом уставки $I_{c.p}$ в	
реле вмикається таймер затримки на ввімкнення і	
світлодіодний індикатор починає часто блимати	
червоним кольором.	
Після ввімкнення вихідного реле К світлодіодний	
індикатор світиться червоним кольором постійно.	
Якщо струм знизився до значення, визначеного	
коефіцієнтом повернення, вихідне реле К	
відключається, а світлодіодний індикатор знову	
світиться зеленим кольором.	
У разі повного відключення струму світлодіодний	
індикатор гасне.	

Режими роботи світлового індикатора

1.2.2. USB приставка-осцилограф ISDS205X

ISDS205X являє собою двоканальний цифровий осцилограф, що підключається до комп'ютера через USB, рис. 1.9. Пристрій реалізує функції осцилографа, аналізатора спектра, реєстратора даних, логічного аналізатора, цифрового обчислювального синтезатора (DDS).



Рис. 1.9. Загальний вигляд USB приставки-осцилографа ISDS205X

Для роботи з приставкою-осцилографом використовується програма Multi VirAnalyzer (доступна за посиланням <u>http://surl.li/qwlpn</u>, для встановлення треба запустити файл English Version(3.9.2.0).exe). Після запуску програми на екрані з'являється вікно режиму:

Start Select	×
Oscilloscope/Spectrum Analyzer(Simplified)+DDS	
Oscilloscope/Spectrum Analyzer(Professional)+DDS	
🔿 Data Recorder	
O Logic Analyzer	
⊖ Sweep	

Доступні наступні режими роботи приставки:

– Oscilloscope/Spectrum Analyzer (Simplified)+DDS – Осцилограф / спектральний аналізатор (спрощений) + цифровий обчислювальний синтезатор (DDS);

– Oscilloscope/Spectrum Analyzer (Professional)+DDS – Осцилограф / спектральний аналізатор (професійний) + цифровий обчислювальний синтезатор (DDS);

– Data Recorder – ресстратор даних;

- Logic Analyzer - логічний аналізатор;

- Sweep - генератор з хитаннями частоти.

При підключенні осцилографа та запуску реєстратора даних (Data Recorder) з'являється вікно, зображене на рис. 1.10.

1.2.3. Опис лабораторного стенда

Для виконання лабораторної роботи використовується лабораторний стенд, що розташований у ауд. 509, рис. 1.3. Зокрема, використовується наступне обладнання:

– реле АЛ-3-В, що позначене КАЗ, характеристики якого досліджуються;

– мультиметр РЗ, що використовується в якості амперметра РАЗ для вимірювання діючого значення струму спрацювання реле;

– давач струму TA3 типу ACS712 30A для вимірювання миттєвих значень струму;

– лампа розжарювання EL1 потужністю 500 Вт, що використовуються для створення навантаження та вмикається автоматичним вимикачем QF1;

– автотрансформатор типу LTC-500 для точного налаштування струму навантаження;

- USB приставка-осцилограф ISDS205X;

- комп'ютер.

1.2.4. Завдання

Визначити статистичні характеристики струму спрацювання та часу спрацювання реле максимального струму АЛ-3-В.

1.2.5. Порядок виконання роботи

1. Обрати вихідні дані відповідно до табл. 1.8. Занести вихідні дані до протоколу вимірювань, табл. 1.9.

2. Визначити положення потенціометрів та перемикачів на передній панелі реле відповідно до заданих уставок, користуючись залежностями (1.4) та (1.5). Необхідні положення занести до протоколу, табл. 1.9.

3. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено та всі автоматичні вимикачі відключені.

25



Рис. 1.10. Вікно реєстратора даних (Data Recorder)

Таблиця 1.8

Bap. №	$I_{c.p}, \mathbf{A}$	$T_{c.p}, c$	Bap. №	$I_{c.p}, \mathbf{A}$	$T_{c.p}$, c
1	1,5	3,5	15	1,7	4,4
2	1,1	4,6	16	1,6	3,2
3	1,2	5,2	17	1,2	3,3
4	1,3	4,2	18	1,3	4,3
5	1,4	3,1	19	1,9	3,4
6	1,5	5,3	20	2	5,7
7	1,6	5,7	21	1,5	4,7
8	1,7	3,9	22	1,4	3,6
9	1,8	4,5	23	1,1	5
10	1,9	3,7	24	1,8	5,4
11	2	4,8	25	1,9	5,6
12	1,4	5,1	26	2	4,9
13	1,8	3,8	27	1,4	5,5
14	2	4,1	28	1,5	3,4

Вихідні дані

4. Виставити за допомогою органів керування реле уставки за струмом та часом спрацювання.

5. Зібрати схему для проведення дослідів відповідно до рис. 1.11.

6. Приєднати щупи до приставки-осцилографа. При цьому жовтий щуп приєднується до жовтого роз'єму, синій – до синього.

7. Приєднати щупи до роз'ємів стенда відповідно до рис. 1.11.

8. Приєднати приставку-осцилограф до комп'ютера за допомогою USB-кабелю.

9. Запустити на комп'ютері програму Multi VirAnalyzer, обрати пункт Data Recorder.

10. Налаштувати програму для роботи з двома каналами осцилографа. Для цього встановити:



Таблиця 1.9

Протокол вимірювань параметрів реле максимального струму АЛ-3-В

			-		
Bapia	HT	Виконавець			
	<i>I_{c.p}</i> =	A		$T_{c.p} =$	c
Положе	ення потенціом	етра I ₁ :	Положен	ня пот	тенціометра <i>T</i> ₁ :
Положе	Положення потенціометра І ₂ :			ня пот	тенціометра Т ₂ :
Положе	Положення перемикача К ₁ :		Положен	ня пер	емикача K _T :
	Дослід 1. Ви	мірювання ча	асу спрацюв	вання	реле АЛ-3-В
Nº	<i>t</i> ₁ , c	<i>t</i> ₂ , c	$T_{c.p.\phi} = t_2 -$	- <i>t</i> ₁ , c	$\delta = \frac{T_{c.p.\phi} - T_{c.p}}{T_{c.p.\phi}} \cdot 100\%$
1					
2					
3					
4					
5					
	Дослід 2. Вим	прювання стр	уму спрацю	вання	я реле АЛ-3-В
N⁰	$I_{c.p.\phi}, \mathbf{A}$	I _{n.p}	$k_{p,\phi}, \mathbf{A} \qquad k_{\mu}$		$k_{n.\phi} = I_{n.p.\phi} / I_{c.p.\phi}$
1					
2					
3					
4					
5					

11. Налаштувати канал CH1 для роботи з роботи зі змінним сигналом (AC):

CH1			
Probe	X1		
AC/DC	AC		

12. Налаштувати канал СН2 для роботи з роботи з DC:

Ξ	CH2		
	Probe	X1	
	AC/DC	DC	



Рис. 1.11. Схема лабораторного стенда для дослідження характеристик реле АЛ-3-В

13. Перевести ручку автотрансформатора в положення 0 В.

14. Налаштувати мультиметр РАЗ на вимірювання змінного струму, межа 20 А.

15. Показати зібрану схему викладачеві. Сфотографувати схему для оформлення звіту.

1.2.5.1. Дослід 1. Вимірювання часу спрацювання реле АЛ-3-В

1. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

2. Ввімкнути автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

3. Перевести ручку автотрансформатора в положення 220 В.

4. Почати запис осцилограми, для чого слід натиснути кнопку

Start Record

5. Ввімкнути автоматичний вимикач QF1, що підключає навантаження. Світлодіод на реле має почати часто блимати червоним кольором.

6. Дочекатися спрацювання реле, про що свідчить постійне світіння червоним кольором індикатора на реле, а також загоряння світлодіода VD1.

7. Зупинити запис осцилограми, повторно натиснувши кнопку «Start Record».

8. Відключити автоматичний вимикач QF1.

9. Зберегти вигляд екрану для додавання до звіту. На екрані мають бути осцилограми, аналогічні зображеним на рис. 1.10. Зберігати вигляд екрану можна лише для одного досліду.

10. За одержаними осцилограмами визначити момент t₁ подачі струму на реле та момент t₂ спрацювання реле. Занести одержані дані до протоколу, табл.
1.9. При цьому для зміни коефіцієнта вертикальної розгортки можна скористатися віконцями, що знаходяться під осями:



Осцилограми можна наближати та віддаляти за допомогою коліщатка миші, для переміщення вверх/вниз необхідно графік захопити мишею. Осцилограми автоматично зберігаються, пізніше їх можна переглянути навіть за відсутності приставки-осцилографа. Збережені результати доступні у секції Data Record:

dju Rese			
	Property Set	Data Record	

Приклад визначення моментів часу за осцилограмами.

Для наведеної на рис. 1.12 осцилограми момент t_1 подачі струму на реле дорівнює (жовта крива):

$$t_1 = 5660 \text{ mc} + 1 \text{ mc} = 5661 \text{ mc} = 5,661 \text{ c}.$$



Рис. 1.12. Визначення моменту t₁ подачі струму на реле (за жовтою кривою)

Момент t_2 спрацювання реле визначається за зміною рівня логічного сигналу (синя крива) з лог. «1» (+5В) до лог. «0» (0 В). Для наведеної на рис. 1.13 осцилограми момент t_2 дорівнює:

$$t_2 = 9200 \text{ Mc} + 6 \text{ Mc} = 9206 \text{ Mc} = 9,206 \text{ c}.$$

11. Повторити пп. 4–10 це 4 рази, заносячи результати до табл. 1.9.

12. Перевести ручку автотрансформатора в положення 0 В.

13. Відключити автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

1.2.5.2. Дослід 2. Вимірювання струму спрацювання реле АЛ-3-В

1. Перевести потенціометри T_1 і T_2 реле, які відповідають часу спрацювання, у нульове положення:



2. Ввімкнути автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

3. Ввімкнути автоматичний вимикач QF1, що підключає навантаження.

4. Плавно обертаючи ручку автотрансформатора за годинниковою стрілкою, слідкувати за збільшенням струму через реле. Про спрацювання реле свідчить загоряння світлодіода VD1. Записати до табл. 1.9 покази амперметра РАЗ, що відповідають фактичному струму спрацювання реле $I_{c.p.\phi}$.



Рис. 1.13. Визначення моменту t₂ спрацювання реле (за синьою кривою)

5. Плавно зменшувати струм через реле до моменту відключення. Зафіксувати до табл. 1.9 фактичний струм повернення реле $I_{n.p.d}$.

6. Повторити досліди ще 4 рази, записуючи результати.

7. Після проведення дослідів вивести ручку автотрансформатора в нульове положення, вимкнути автоматичні вимикачі QF1, QF0.

8. Показати одержані дані викладачеві. З дозволу викладача розібрати схему.

9. Для кожного досліду обрахувати коефіцієнт повернення реле та результати занести до табл. 1.9.

10. Проаналізувати одержані дані і зробити висновок про придатність реле до експлуатації. Реле вважається придатним до експлуатації, якщо у всіх дослідах відносна похибка δ за часом спрацювання реле не перевищує 1% та фактичний коефіцієнт повернення реле $k_{n,\phi}$ знаходиться в діапазоні 0,7–0,9 в.о.

1.2.6. Вміст звіту з лабораторної роботи

- 1. Тема, мета роботи.
- 2. Фото лабораторного стенда.

3. Схема лабораторного стенда.

4. Заповнений протокол вимірювань параметрів реле.

5. Висновки з аналізом одержаних результатів.

1.2.7. Контрольні питання

1. Що означає термін «реле максимального струму»?

2. До якого типу відноситься реле АЛ-3-В за принципом дії?

- 3. Що означає: реле уповільнене із незалежною витримкою часу?
- 4. Яким чином здійснюється живлення реле АЛ-3-В?
- 5. У скількох фазах реле АЛ-3-В контролює струм?

6. Що означає: струм тривалої термічної стійкості?

7. Що означає: час термічної стійкості?

8. Яким чином в реле АЛ-3-В реалізована зміна діапазонів робочих струмів?

9. Що означає: кратність перевантаження за струмом?

10. Що означає: уставка за струмом спрацювання, уставка за часом спрацювання?

11. Яким чином задаються уставки спрацювання реле АЛ-3-В?

12. Чим відрізняється струм спрацювання і струм повернення?

13. Як визначається коефіцієнт повернення реле?

14. Чи можна використовувати реле з одиничним коефіцієнтом повернення? Обґрунтуйте відповідь.

1.3. Лабораторна робота 3. Дослідження характеристик реле максимального струму PC80M2-19

Мета: зняти експериментальну характеристику спрацювання реле максимального струму PC80M2-19.

1.3.1. Короткі теоретичні відомості

Реле струму РС80М2-19 призначене для використання в схемах релейного захисту та протиаварійної автоматики для захисту електричних машин, трансформаторів та ліній електропередачі при коротких замиканнях та перевантаженнях, рис. 1.14. Реле є статичним без додаткового джерела живлення. Живлення елементів реле здійснюється від вхідного струму. Додаткове живлення (постійна або змінна напруга 220 В) потрібне тільки для забезпечення функції автоматичного повторного ввімкнення (АПВ).



Рис. 1.14. Реле РС80М2-19 на лабораторному стенді

Реле забезпечує:

– максимальний струмовий захист (МСЗ) з незалежною та двома залежними характеристиками спрацювання (за вибором з передньої панелі);

– струмову відсічку (CB) із часовою затримкою 70–100 мс або 150–200 мс, яка задається з передньої панелі;

– можливість відключення струмової відсічки з передньої панелі реле;

– можливість задавання спільних для вхідних струмів двох фаз уставок струму спрацювання МСЗ, струму спрацювання відсічки (у в.о. відносно струму спрацювання МСЗ), часу спрацювання МСЗ;

– спрацювання МСЗ та (або) струмової відсічки за найбільшим з вхідних струмів;

– функція однократного АПВ;

– індикація наявності струму у вхідних колах реле;

 – індикація (до скидання) спрацювання МСЗ та (або) струмової відсічки (тільки за наявності постійної або змінної напруги величиною 220 В на клемах 17, 18);

– індикацію готовності АПВ;

- сигналізацію роботи АПВ;

– можливість внутрішнього (при спрацюванні МСЗ або СВ) або зовнішнього пуску АПВ;

– можливість зовнішнього скидання готовності АПВ.

Реле має комбіновану характеристику спрацювання. Уставки регулюють дискретно. Реле має: 4 діапазони уставок за струмом спрацювання, 1 діапазон уставок витримки часу та струму відсічки.

Клас точності реле 5,0. Розкид струму спрацювання МСЗ та струму відсічки, у відсотках від середнього значення струму спрацювання, не перевищує ±1,5%. Коефіцієнт повернення реле – не менше 0,85.

Значення уставок струму спрацювання, витримки часу, кратності струму відсічки, витримки часу АПВ, їх кількість та дискретність наведені у табл. 1.10.

Таблиця 1.10

Уставка	Діапазон	Кількість	Дискретність
		значень	
за струмом	1 A 2,27 A	128	0,01 A
спрацювання	2 A 4,54 A	128	0,02 A
	4 A 9,08 A	128	0,04 A
	8 A 18,16 A	128	0,08 A
за витримкою часу	0,3 c 25,8 c	256	0,1 c
за струмом відсічки	2 в.о. – 17,75 в.о.	64	0,25 в.о.
(відносно струму			
спрацювання)			
за часом АПВ	0,5 c - 8 c	16	0,5 c

Характеристики уставок реле РС80М2-19

1.3.1.1. Виводи реле та підключення

Реле має наступні виводи, рис. 1.15: Струмові кола: при уставці за струмом спрацювання 1 А ... 2,27 А: 20, 24 – фаза А; В, 4 – фаза С; при уставці за струмом спрацювання 2 А ... 4,54 А: 20, 23 – фаза А; В, 3 – фаза С; при уставці за струмом спрацювання 4 А ... 9,08 А: 20, 22 – фаза А; В, 2 – фаза С; при уставці за струмом спрацювання 8 А ... 18,16 А: 20, 21 – фаза А; В, 1 – фаза С.



Рис. 1.15. Призначення виводів реле РС80М2-19

Вихідні контакти (нормально розімкнені, між собою електрично не пов'язані):

5, 6 – вихід МСЗ;

7, 8 – вихід СВ;

15, 16 – вихід АПВ;

11, 12 – вихід «Пуск АПВ» (прослизаючий контакт, час утримання у ввімкненому стані 0,25–0,4 с).

Кола керування:
19, 9 – скидання індикації спрацювання (при замиканні цих клем, наприклад – нормально розімкненою кнопокою з робочою напругою не менше 250 В, гаситься світлодіод «Спрацювання»);

19, 10 – пуск АПВ (зовнішній пуск від іншого захисту, до вказаних клем необхідно підключити нормально розімкнений контакт іншого захисту);

19, 13 – коло блок-контакта вимикача (підключається нормально розімкнений блок-контакт високовольтного вимикача);

19, 14 – зовнішнє скидання підготовки АПВ (при замиканні цих клем, наприклад – нормально розімкненою кнопокою з робочою напругою не менше 250 В, гаситься світлодіод «Готовність АПВ»).

Живлення:

17, 18 – змінна або постійна напруга 220 В, допустимий діапазон 150 В ... 250 В.

1.3.1.2. Характеристики реле

Реле забезпечує наступні залежності відносного часу спрацювання T / T_y від відносного значення струму I / I_y в діапазоні $I / I_y = 2...10$ в.о., рис. 1.16:

1) характеристика № 1 – незалежна, для якої

$$T / T_v = 1,$$
 (1.6)

тобто фактичний час спрацювання T дорівнює уставці за часом спрацювання T_v ;

2) характеристика № 2 – залежна нормальна, що описується рівнянням:

$$T / T_{y} = \frac{4,71 \cdot 10^{-2}}{\left(I / I_{y}\right)^{0,02} - 1};$$
(1.7)

3) характеристика № 3 – залежна крута, що описується рівнянням:

$$T / T_y = \frac{9}{(I / I_y) - 1},$$
 (1.8)

де Т – фактичний час спрацювання реле, с;

 T_v – уставка за часом спрацювання (при $I / I_v = 10$ в.о.), с;

I – найбільше діюче значення з двох вхідних струмів (фази A і фази C), A;

*I*_v – уставка за струмом спрацювання, А.

При $I / I_y > 10$ час спрацювання не перевищує часу спрацювання при $I / I_y = 10$.





2, 3 – залежні, описуються залежностями (1.7), (1.8), відповідно

1.3.1.3. Налаштування уставки за струмом

Налаштування значень уставок здійснюється за допомогою перемичок, що вставляються у відповідні гнізда, рис. 1.14. Для зміни положення перемичок необхідно зняти верхню прозору кришку реле після відкручування двох гвинтів. На панелі під кришкою за допомогою гвинтів може кріпитися змінна планка з маркуванням для задавання уставки струму спрацювання. Креслення на рис. 1.17 схематично зображує передню панель реле.



Рис. 1.17. Схематичне зображення передньої панелі реле РС80М2-19

На передній панелі необхідно встановити змінну планку, що відповідає схемі підключення струмових кіл. Якщо вхідний струм протікає через клеми 20 і 24 (для фази A) та B і 4 (для фази C), то змінну планку встановлювати не потрібно, оскільки значення уставок струму для діапазона 1 А...2,27 А нанесені безпосередньо на передній панелі (про що свідчить напис «1,0+»).

Для розділу «Уставка за струмом» встановлена у гніздо перемичка збільшує значення уставки за струмом на величину, що вказана біля гнізда. Відповідно, вийнята перемичка зменшує уставку на зазначену величину.

У додатку A (табл. А.1) вказано розташування перемичок в гніздах «Уставка за струмом» в залежності від уставки спрацювання реле за струмом для діапазона уставок 1 А...2,27 А.

Приклад. Змінна планка не встановлена і передня панель відповідає рис. 1.17, тобто діапазон уставок за струмом становить 1 А...2,27 А. Для задавання уставки за струмом спрацювання $I_y=1,36$ А необхідно вставити перемички в гнізда біля написів «0,04» та «0,32»:



Тоді уставка становитиме:

I_v=1,0+0,04+0,32=1,36 A.

1.3.1.4. Налаштування уставки за часом

Задавання уставок за часом здійснюється за допомогою перемичок «Уставка за часом».

Встановлена перемичка зменшує уставку за часом на величину, що вказана біля гнізда. Вийнята перемичка збільшує уставку за часом на відповідну величину. Мінімальна уставку за часом становить 0,3 с.

У додатку А (табл. А.2) вказано розташування перемичок в гніздах «Уставка за часом» в залежності від уставки спрацювання реле за часом.

Приклад. Для встановлення уставки за часом $T_y = 4,3$ с необхідно вийняти перемички з гнізд «0,8», «3,2». У всіх інших гніздах перемички мають бути встановлені:



Тоді уставка за часом складатиме:

$$T_v = 0,3+0,8+3,2=4,3$$
 c.

1.3.1.5. Налаштування струму відсічки

Уставка відсічки I_{g} задається у відносних одиницях (кратностях) до уставки за струмом спрацювання (I_{g}/I_{y}) . Мінімальне значення уставки відсічки становить 2 в.о.

Для розділу «Відсічка» встановлена у гніздо перемичка збільшує значення уставки відсічки на величину (у в.о.), що вказана біля гнізда. Відповідно, вийнята перемичка зменшує уставку на зазначену величину.

У додатку А (табл. А.3) наведено розташування перемичок в гніздах «Відсічка» в залежності від уставки струмової відсічки.

Приклад. Для задавання відсічки $I_{e}=5,25$ в.о. необхідно вставити перемички у гнізда «0,25», «1», «2»:



Тоді уставка відсічки становитиме:

*I*₆=2+0,25+1+2=5,25 в.о.

1.3.1.6. Налаштування затримки відсічки

Для задавання затримки відсічки 70–100 мс необхідно вставити перемичку до гнізда «Затримка відсічки».

Для задавання затримку відсічки 150–200 мс необхідно вийняти перемичку з гнізда «Затримка відсічки».

1.3.1.7. Відключення відсічки

Для відключення (OFF) відсічки необхідно вставити перемичку до гнізда з написом «Відсічка».

Для використання (ON) відсічки необхідно вийняти перемичку з гнізда з написом «Відсічка».

1.3.1.8. Вибір характеристики спрацювання

Вибір типу характеристики спрацювання (№№ 1, 2, або 3) здійснюється встановленням перемички тільки в одне гніздо з написом «Залежність». Наприклад, характеристика № 3 обрана, якщо перемичка вставлена у гніздо з номером «З»:



1.3.2. Опис лабораторного стенда

Для виконання лабораторної роботи використовується лабораторний стенд, що розташований у ауд. 509, рис. 1.3. Зокрема, використовується наступне обладнання:

– реле PC80M2-19, що позначене KA4, характеристики якого досліджуються;

– мультиметр РЗ, що використовується в якості амперметра РАЗ для вимірювання діючого значення струму спрацювання реле;

– давач струму TA3 типу ACS712 30A для вимірювання миттєвих значень струму;

– лампи розжарювання EL1–EL6 потужністю 500 Вт кожна, що використовуються для створення навантаження, та вмикаються автоматичними вимикачами QF1–QF6;

– автотрансформатор типу LTC-500 для точного налаштування струму навантаження;

– автоматичний вимикач QF7 (розташований на окремій панелі), що використовується для ступінчатої зміни струму через реле;

- USB приставка-осцилограф ISDS205X;

- комп'ютер.

1.3.3. Завдання

Експериментальним шляхом дослідити характеристики спрацювання реле PC80M2-19.

1.3.4. Порядок виконання роботи

1.3.4.1. Підготовка вихідних даних та протоколу

1. Обрати вихідні дані відповідно до варіанта, табл. 1.11. Вихідними даними є: уставка за струмом спрацювання реле I_y , A; уставка за часом спрацювання реле T_y , c; уставка за струмом відсічки I_e , в.о.; затримка відсічки ΔT_e , мс; використання відсічки; № характеристики спрацювання реле.

2. Вихідні дані занести до табл. 1.12.

3. Користуючись додатком А, занести до табл. 1.12 положення перемичок.

4. У табл. 1.12 виконати необхідні обчислення.

5. У табл. 1.13 виділити рядки, що знаходяться між початковою та кінцевими точками, інші рядки закреслити. Вимірювання будуть проводитися тільки для виділених рядків табл. 1.13. Наприклад, якщо початкова точка, відповідно до табл. 1.12, має № 8, а кінцева – № 19, то табл. 1.13 матиме вигляд:

1		3	мо	ви ,	дос.	ліді	в	1		Результати	вимірюва	нь	0	бчислено		Ê -
	изьо	o- opm.		(Стал	ı Q	F		~	$I_{c.p.\phi}, \mathbf{A}$	<i>t</i> ₁ , c	<i>t</i> ₂ , c	$T_{c.p.\phi} =$	<u> I_{c.p.ф}</u>	$T_{c.p.\phi}$	
	N≙ T	Авт трансф	ABT Tpartch QF1 QF3 QF3 QF3 QF5 QF5 QF5		Ι,Α	PA3	РАЗ Осцилограма		$t_2 - t_1, c$	Iy	T _y					
	1	50	1	0	0	0	0	0	0,25							1
	2	100	1	0	0	0	0	0	0,65							
	3	150	1	0	0	0	0	0	1,20							
	4	200	1	0	0	0	0	0	1,85							
	5	0	1	1	0	0	0	0	2,20							
	6	50	1	I	0	0	0	0	2,45							
	7	100	1	1	0	0	0	0	2,85							
1	8	150	1	1	0	0	0	0	3,40		1					
	9	200	1	1	0	0	0	0	4,05							
	10	0	1	1	1	0	0	0	4,40							
	11	50	1	1	1	0	0	0	4,65							
1	12	100	1	1	1	0	0	0	5,05							
	13	150	1	1	1	0	0	0	5,60							
	14	200	1	1	1	0	0	0	6,25							
	15	0	1	1	1	1	0	0	6,60							
	16	50	1	1	1	1	0	0	6,85							
	17	100	1	1	1	1	0	0	7,25							
	18	150	1	1	1	1	0	0	7,80		0					
	19	200	1	1	1	1	0	0	8,45							
	20	0	1	1	-1-	-1	1	0	8,80				1			
	21	50	1	1	1	1	1	0	9,05							
	22	100	1	1	1	1	1	0	9,45							
	23	150	1	1	1	1	1	0	10,00							
	24	200	1	1	1	1	1	0	10,65							
	25	0	1	1	1	1	1	1	11,00							6
	26	50	1	1	1	1	1	1	11,25							
	27	100	1	1	1	1	1	1	11,65							
	28	150	1	1	1	1	1	1	12,20							
	29	200	1	1	1	1	1	1	12,85							

Таблиця 1.11

Вихідні дані

						N⁰
Варіант	I_y, A	$T_y^{}$, c	$I_{_{\scriptscriptstyle {\scriptscriptstyle \!$	$\Delta T_{_{\! \!$	Відсічка	характе-
						ристики
1	1,37	7,5	5,5	70–100	ON	3
2	1,93	6,4	4,5	150-200	ON	3
3	1,68	8,3	4,25	70–100	ON	2
4	1,78	7,6	5,5	150-200	ON	3
5	1,88	9,2	5,25	70–100	ON	3
6	2,06	6,7	5,75	150-200	ON	3
7	1,27	7,2	5,25	70–100	ON	2
8	1,84	6,5	5,5	150-200	ON	3
9	2,00	7,1	5,75	70–100	ON	2
10	1,72	7,7	5,5	150-200	ON	3
11	1,41	6,6	4,75	70–100	ON	2
12	1,63	7,3	5	150-200	ON	3
13	1,34	9,1	5,75	70–100	ON	2
14	1,59	8,1	5,25	150-200	ON	3
15	1,18	6,9	5,25	70–100	ON	2
16	1,56	7,9	5,75	150-200	ON	3
17	1,31	8,2	5,25	70–100	ON	2
18	1,07	8,8	5,75	150-200	ON	3
19	1,96	7,5	5,5	70–100	ON	2
20	1,75	8,4	5,5	150-200	ON	3
21	1,39	6,9	5	70–100	ON	2
22	1,04	8,5	4,75	150-200	ON	3
23	1,45	7,3	5,25	70–100	ON	2
24	1,11	9,2	4,75	150-200	ON	3
28	1,23	8,6	5,25	70–100	ON	2
26	1,48	9,6	5,5	150-200	ON	3
27	1,51	7,8	5,25	70–100	ON	2
28	1,54	6,5	5,75	150-200	ON	3

Таблиця 1.12

Умови дослідження ха	рактеристик 1	реле РС80М2-19
	pante pine time	

Варіант	Виконавець
Вихідні дані	Положення перемичок
$I_y = \A$	УСТАВКА ЗА СТРУМОМ IY, А 1,0+ 0,01 0,02 0,04 0,08 0,16 0,32 0,64 С С С С С С С С С С С С С С С С С С С
$T_y = \c$	УСТАВКА ЗА ЧАСОМ Д/ІЯ І=10Іу, с 0,3+ 0,1 0,2 0,4 0,8 1,6 3,2 6,4 12,8
I _в =в.о.	ВІДСІЧКА, крат. 2+ 0,25 0,5 1 2 4 8 С С С С С
$\Delta T_{g} = $ MC	леремичка вставлена перемичка вставлена перемичка вийнята
Відсічка	ВІДСІЧКА перемичка вставлена перемичка вийнята — ON
№ характ	ЗАЛЕЖНІСТЬ 3 2 1
Найбільший час спрацювання	$T_{\max} = \begin{cases} 3, 4T_y, \text{для x-ки No2} \\ 9T_y, \text{ для x-ки No3} \end{cases} = \underline{\qquad} c$
Абсолютне значення заданого струму відсічки	$I_{g.a} = I_g \cdot I_y = __\A$
Діапазон	$I_{\min} = 2, 1 \cdot I_y = $ A
досліджуваних струмів	$I_{\max} = \max\{6I_y; I_{e.a}\} = ____ A$
№ початкової точки	(табл. 1.13) відповідає найменшій точці, для якої
$\tilde{I} > I_{\min}$	
№ кінцевої точки (т	абл. 1.13) відповідає найменшій точці, для якої
$\tilde{I} > I_{\max}$	

Таблиця 1.13

Результати дослідження характеристик реле РС80М2-19

		Ум	ови	до	слі	іді	в			Результати	и вимірюва	ань	0	бчислено	
гочки	-0- DODM	- Land		Ста	ган QF				~	<i>I_{c.p.ф}</i> , А	<i>t</i> ₁ , c	<i>t</i> ₂ , c	$T_{c.p.\phi} =$	<i>I</i> _{<i>c</i>.<i>p</i>.ф}	$T_{c.p.\phi}$
Nº ₁	Авт Трансф QF1 QF2 QF3		QF4 QF5 QF6 QF6			QF6	Ι,Α	PA3	Осцилограма		$t_2-t_1,$ c	$\overline{I_y}$	T_y		
1	50) 1	C) ()	0	0	0	0,25						
2	10) 1	C) ()	0	0	0	0,65						
3	15) 1	C) ()	0	0	0	1,20						
4	200) 1	C) ()	0	0	0	1,85						
5	() 1	1	()	0	0	0	2,20						
6	50) 1	1	()	0	0	0	2,45						
7	10) 1	1	. ()	0	0	0	2,85						
8	15) 1	1	()	0	0	0	3,40						
9	200) 1	1	()	0	0	0	4,05						
10	() 1	1	. 1	L	0	0	0	4,40						
11	50) 1	1	. 1	L	0	0	0	4,65						
12	10) 1	1	. 1	L	0	0	0	5,05						
13	15) 1	1	. 1	L	0	0	0	5,60						
14	200) 1	1	. 1	l	0	0	0	6,25						
15	() 1	1	. 1	L	1	0	0	6,60						
16	50) 1	1	. 1	l	1	0	0	6,85						
17	10) 1	1	. 1	L	1	0	0	7,25						
18	15) 1	1	. 1	l	1	0	0	7,80						
19	200) 1	1	. 1	l	1	0	0	8,45						
20	() 1	1	. 1	l	1	1	0	8,80						
21	50) 1	1	. 1	l	1	1	0	9,05						
22	10) 1	1	. 1	l	1	1	0	9,45						
23	15) 1	1	. 1	l	1	1	0	10,00						
24	200) 1	1	. 1	l	1	1	0	10,65						
25	() 1	1	. 1	l	1	1	1	11,00						
26	50) 1	1	. 1	l	1	1	1	11,25						
27	10) 1	1	1	L	1	1	1	11,65						
28	15) 1	1	1	L	1	1	1	12,20						
29	20) 1	1]	l	1	1	1	12,85						

1.3.4.2. Виконання вимірювань на стенді

1. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено та всі автоматичні вимикачі відключені.

2. Зібрати схему досліду відповідно до рис. 1.18.

3. Відкрутивши два гвинти, зняти прозору кришку з реле РС80М2-19.

4. Виставити перемички відповідно до табл. 1.12.

5. Приєднати до схеми щупи осцилографа відповідно до рис. 1.18. Приєднати осцилограф до комп'ютера. Запустити на комп'ютері програму Multi VirAnalyzer, обрати пункт Data Recorder.

6. Налаштувати програму для роботи з двома каналами осцилографа. Для цього встановити:



7. Налаштувати канал СН1 для роботи з роботи зі змінним сигналом (АС):

E CH1	
Probe	X1
AC/DC	AC

8. Налаштувати канал СН2 для роботи з роботи з DC:

Ξ	CH2	
	Probe	X1
	AC/DC	DC

9. Встановити довжину вибірки 10М:

MC -
JIVI
(

10. Налаштувати мультиметр РАЗ на вимірювання змінного струму, межа 20 А.

11. Показати викладачеві встановлені перемички. Показати зібрану схему викладачеві. Сфотографувати схему для оформлення звіту.

12. Одягнути прозору кришку на реле PC80M2-19 та закрутивши два гвинти.

13. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

14. Ввімкнути автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

15. Задати режим навантаження відповідно до першого рядка, що обраний для проведення досліду, з табл. 1.13. Необхідно виставити ручку автотрансформатора в задане положення. Також слід ввімкнути необхідні автоматичні вимикачі (QF1–QF6), що комутують лампи.



Рис. 1.18. Схема лабораторного стенда для дослідження характеристик реле РС80М2-19

16. Почати запис осцилограми, для чого слід натиснути кнопку

Start Record

17. Ввімкнути автоматичний вимикач QF7, який розташовано на окремій панелі, для ступінчатого підключення навантаження. Запам'ятати величину струму за показами мультиметра PA3 і слідкувати за станом світлодіода VD1. Як тільки світлодіод загориться, зразу відключити автоматичний вимикач QF7, який розташований на окремій панелі.

18. Зупинити запис осцилограми, повторно натиснувши кнопку «Start Record».

19. Занести запам'ятовану величину фактичного струму спрацювання до колонки $I_{c.p.\phi}$ табл. 1.13.

20. За одержаними осцилограмами визначити момент t_1 подачі струму на реле та момент t_2 спрацювання реле. Моменти визначати аналогічно до попередньої лабораторної роботи. Занести одержані значення до відповідних колонок табл. 1.13. Зберегти осцилограму для одного з дослідів для додавання до звіту.

21. Задати режим навантаження відповідно до наступного рядка з табл. 1.13. Повторити послідовність дій відповідно до пп. 15–20.

22. Відключити автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

1.3.4.3. Оброблення результатів вимірювань

1. Виконати обчислення для кожного виконаного досліду в табл. 1.13:

– фактичного часу $T_{c.p.\phi}$ спрацювання реле;

– відносного значення фактичного струму спрацювання ($I_{c.p.\phi} / I_v$);

– відносного значення фактичного часу спрацювання ($T_{c.p.\phi} / T_v$).

2. Нанести на характеристики спрацювання реле експериментально одержані точки, для цього:

- відкрити МАТLАВ;

– перейти в робочу папку;

- створити (кнопкою «New Script») і зберегти новий т-файл;

– скласти m-файл, що будує характеристики реле та наносить експериментальні точки, зразок наведено на рис. 1.19. Зокрема, у цьому файлі:

– відповідно до значень зі стовпчика $I_{c.p.\phi} / I_y$ табл. 1.13 сформувати вектор Ifly відносних значень струму спрацювання реле;

– відповідно до значень зі стовпчика $T_{c.p.\phi} / T_y$ табл. 1.13 сформувати вектор TfTy відносних значень часу спрацювання реле;

- задати абсолютне значення струму відсічки (змінна Iva);

– запустивши m-файл (меню Editor–Run), побудувати характеристики спрацювання реле з нанесеними експериментальними точками, приклад наведено на рис. 1.20.

relay1.n	n × +
1	
2	IfIy=[2.42 2.42]; %координати експериментальних точок (ЗАДАТИ СВОЇ)
3	TfTy=[6.3 2.52];
4	Iv=7.5; %відносне значення струму відсічки (ЗАДАТИ СВОЄ)
5	
6	IIy=2:0.1:10;
7	TTy2=4.71e-2./(IIy.^0.02-1); %характеристика №2
8	TTy3=9./(IIy-1); %характеристика №3
9	
10	figure(1),plot(IIy,TTy2,'-r','Linewidth',2),grid on %графік x-ки №2
11	figure(1),hold on
12	figure(1),plot(IIy,TTy3,'-g','Linewidth',2),grid on %графік х-ки №3
13	figure(1),hold on
14	figure(1),plot([Iv Iv],[0 10],'-k','Linewidth',2),grid on %графік відсічки
15	figure(1),hold on
16	figure(1),plot(IfIy,TfTy,'.b','MarkerSize',20),grid on %експ точки
17	figure(1),axis([0 10 0 9])

Рис. 1.19. Зразок m-файлу для побудови характеристик спрацювання реле та ненесення експериментальних точок



Рис. 1.20. Приклад побудови характеристик спрацювання реле та ненесення експериментальних точок

1.3.5. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Фото лабораторного стенда.

3. Схема лабораторного стенда.

4. Умови дослідження характеристик реле PC80M2-19 (заповнена табл. 1.12).

5. Осцилограми, що одержані в одному з дослідів.

6. Результати дослідження характеристик реле PC80M2-19 (заповнена табл. 1.13).

7. m-файл для побудови характеристик спрацювання реле та ненесення експериментальних точок.

8. Характеристики спрацювання реле з ненесеними експериментальними точками.

9. Висновки з аналізом одержаних результатів.

1.3.6. Контрольні питання

- 1. Яке призначення реле РС80М2-19?
- 2. Який параметр електромережі контролює реле РС80М2-19?
- 3. Які функції виконує реле РС80М2-19?
- 4. Які характеристики спрацювання може реалізовувати реле РС80М2-19?
- 5. Що означає «залежна характеристика спрацювання»?
- 6. Що означає «струмову відсічку»?
- 7. Яким чином виставляються уставки спрацювання реле РС80М2-19?
- 8. Яким чином реле РС80М2-19 реалізує функцію вказівного реле?
- 9. Поясніть роботу реле за характеристиками, що наведені на рис. 1.16.

РОЗДІЛ 2. ТИПОВІ СХЕМИ РЕЛЕЙНОГО ЗАХИСТУ

2.1. Лабораторна робота 4. Дослідження роботи схеми максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу

Мета: проаналізувати функціонування схеми максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу на основі електромеханічних реле.

2.1.1. Короткі теоретичні відомості

Струмові захисти є основним видом релейних захистів мереж 6(10) кВ від міжфазних коротких замикань. Також використовуються в мережах напругою 35 кВ і в мережах вищих класів напруг. Струмові захисти характеризуються відносною селективністю. Захисти реагують на величину струму, що визначає їх назву.

В залежності від способу забезпечення селективності, розрізняють наступні види струмових захистів:

– максимальний струмовий захист (МСЗ) – селективність спрацювання забезпечена вибором часу спрацювання захисту;

 струмова відсічка – селективність спрацювання забезпечена вибором величини струму спрацювання захисту;

 струмова відсічка з витримкою часу – селективність спрацювання забезпечена вибором величин часу та струму спрацювання.

Задачею максимального струмового захисту є не тільки захистити власну лінію, але і забезпечити дальнє резервування у випадку відмови захисту або вимикача при пошкодженні на наступній лінії. Наприклад, основна задача захисту A1 (рис. 2.1) – захистити лінію W1, захисту A2 – захистити лінію W2. Але у разі короткого замикання на лінії W2 та відмови вимикача Q2 або захисту A2, захист A1 також має відключити вимикач Q1, тобто реалізувати дальнє резервування.

MC3 контролює струм через елемент, що захищається, відводиться від струму навантаження та в разі перевищення струму уставки з витримкою часу забезпечує відключення високовольтного вимикача.

Селективність МСЗ забезпечується часом спрацювання. Витримки часу спрацювання суміжних захистів відрізняються на величину Δt , яка називається ступенем селективності. Захисти, що розташовані ближче до джерела живлення, мають більший час спрацювання. Наприклад, на рис. 2.1 час спрацювання захисту А2 дорівнює t_2 , а час спрацювання захисту А1 становить

 $t_1 = t_2 + \Delta t$. Недоліком МСЗ є неприпустиме збільшення часу спрацювання захистів при наближенні до джерела живлення, що збільшує обсяг ушкоджень.



Рис. 2.1. Забезпечення селективності МСЗ з незалежною витримкою часу

Витримка часу спрацювання МСЗ може бути незалежною або залежною від величини струму.

Розглянемо схеми струмових (первинних) та оперативних (вторинних) кіл максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу, рис. 2.2.



Рис. 2.2. Схема максимального струмового захисту: *а* – первинні (струмові) кола; *б* – оперативні (вторинні) кола

Вимірювальна частина захисту включає вимірювальні трансформатори струму TA1, TA2, які включені у фази A та C приєднання, та реле максимального струму KA1, KA2. Наведена схема з'єднання елементів вимірювальної частини називається двофазна дворелейна схема (схема неповної зірки). Логічна частина захисту реалізована реле часу KT1. Функції вихідного органу виконує проміжне реле KL1. Виконавчий орган – електромагніт відключення YAT вимикача Q. Сигнальний орган – вказівне реле KH1.

При виникненні короткого замикання у приєднанні струм через ТА1, або через ТА2, або через ТА1 та ТА2 підвищується. Відповідно підвищується струм у вторинному колі одного (або двох) трансформаторів струму. Якщо такий струм перевищує уставку реле струму, то хоча б одне реле струму спрацює. Відповідно, у схемі оперативних кіл (рис. 2.2, б) замкнеться контакт КА1.1, або КА2.1, або обидва контакти. Це подасть оперативну напругу на обмотку реле часу КТ1, яке почне відраховувати час спрацювання. Спрацювання реле часу призводить до замикання його контакту КТ1.1. Це подає напругу на обмотку проміжного реле KL1, контакти KL1.1 та KL1.2 якого замикаються. Оскільки високовольтний вимикач Q знаходиться у ввімкненому стані, то блок-контакт SQ його положення є замкненим. Тому замикання контакту KL1.1 подає оперативну напругу на електромагніт вимкнення YAT вимикача Q, що забезпечує його вимкнення та відключення пошкодженого приєднання. Одночасно блок-контакт SQ розмикається, що перериває струм через електромагніт ҮАТ для запобігання його перегріву. Замикання контакту КL1.2 забезпечує спрацювання вказівного реле КН1, яке фіксує (запам'ятовує) спрацювання захисту. Відключення вимикача Q перериває струм короткого замикання, що спричиняє повернення реле струму КА1, КА2, реле часу КТ1, проміжного реле KL1 у відключений стан. В спрацьованому стані лишається тільки вказівне реле КН1, повернути у вихідний стан його можливо тільки вручну, натиснувши кнопку.

2.1.2. Опис лабораторного стенда

Для виконання лабораторної роботи використовується лабораторний стенд, що розташований у ауд. 509, рис. 1.3. Зокрема, використовується наступне обладнання.

1. Вимикач вакуумний типу ВРС-10 з електромагнітним приводом, що розміщений у шафі типу ШВВ-10-20-01-630, рис. 2.3.



Рис. 2.3. Вимикач вакуумний типу ВРС-10 з електромагнітним приводом: *а* – загальний вигляд; *б* – елементи блока управління

На передню панель стенда виведено:

– виводи силових кіл Q та блок-контактів Q1 положення вимикача, рис. 2.4, *a*;

– виводи кіл команд «Вимкнути» та «Увімкнути» (електромагніти вимкнення YAT та увімкнення YAC, відповідно), рис. 2.4, б.

2. Перемикач SA1 для керування вимикачем (On/Off), рис. 2.5.



Рис. 2.4. Виводи силових кіл (Q) та блок-контактів (Q1) положення вимикача ВРС-10 (*a*), кіл команд «Вимкнути» (YAT) та «Увімкнути» (YAC) (б)

3. Вимірювальні трансформатори струму 10/5, що позначені ТА1, ТА2, рис. 2.6.



Рис. 2.5. Перемикач SA1



Рис. 2.6. Вимірювальні трансформатори струму TA1, TA2

4. Лампи розжарювання EL1–EL6 потужністю 500 Вт кожна, що використовуються для створення навантаження та імітації короткого замикання, вмикаються автоматичними вимикачами QF1–QF6.

5. Автоматичний вимикач на окремій панелі, що імітує виникнення короткого замикання.

6. Реле струму РТ-40/2 електромагнітного типу, що позначені КА1 та КА2, рис. 2.7.

7. Реле часу РВ-237 електромагнітного типу, що позначене КТ1, рис. 2.8.



Рис. 2.7. Реле струму РТ-40/2



Рис. 2.8. Реле часу РВ-237

8. Проміжне реле ПЕ40-20-42УЗ, що позначене KL1, рис. 2.9.

9. Вказівне реле РЕУ-11-11, що позначене КН1, рис. 2.10.



Рис. 2.9. Проміжне реле ПЕ40-20-42УЗ



Рис. 2.10. Вказівне реле РЕУ-11-11

10. Шинки оперативного струму ~1EC, ~2EC (напруга ~220 В), що використовуються для живлення кіл релейного захисту, рис. 2.11.



Рис. 2.11. Шинки оперативного струму

11. Комп'ютер та USB приставка-осцилограф ISDS205X, що використовується в режимі логічного аналізатора та підключена до проміжних клемників x0–x6, а також до блок-контактів положення вимикача через плату опторозв'язки.

2.1.3. Завдання

Визначити фактичний час спрацювання максимального струмового захисту із незалежною витримкою часу.

2.1.4. Порядок виконання роботи

1. Розрахувати уставку реле струму.

Номінальний лінійний струм навантаження, А:

$$I_{\mu} = \frac{P_{\mu}}{\sqrt{3}U_{\mu}\cos\varphi_{\mu}}, \qquad (2.1)$$

де *P_н* – номінальні активна потужність навантаження, Вт, прийняти *P_н*=1500 Вт (три лампи розжарювання по 500 Вт);

U_н=380 В – номінальна лінійна напруга мережі;

 $\cos \varphi_{\mu}$ — коефіцієнт потужності навантаження в номінальному режимі, для активного навантаження коефіцієнт потужності дорівнює одиниці: $\cos \varphi_{\mu} = 1$.

Приймемо, що сумарний максимальний струм робочого навантаження лінії в усталеному режимі перевищує номінальний струм на 10%, тобто:

$$I_{p \max} = 1, 1 \cdot I_{\mu}. \tag{2.2}$$

Для обрахування струму спрацювання максимального струмового захисту за умови неспрацювання захисту при надмірних струмах післяаварійних перевантажень, скористаємося виразом:

$$I_{c.3} = \frac{k_{ei\partial}}{k_{noe}} I_{p \max}, \qquad (2.3)$$

де $k_{ei\partial}$ – коефіцієнт відведення реле, для реле типу РТ-40 $k_{ei\partial}$ = 1,1;

 k_{nob} – коефіцієнт повернення реле, для реле РТ-40 прийняти k_{nob} =0,82.

Вторинний струм спрацювання реле, А:

$$I_{c.p} = \frac{k_{cx}}{k_I} I_{c.3},$$
 (2.4)

де k_{cx} – схемний коефіцієнт, що враховує схему з'єднання трансформаторів струму, в роботі використана двофазна дворелейна схема, для якої k_{cx} =1;

 k_I – коефіцієнт трансформації трансформатора струму, $k_I = I_{TA1\mu}/I_{TA2\mu}$. Вимірювальні трансформатори струму TA1 та TA2, що встановлені на стенді, розраховані на наступні номінальні струми: первинний $I_{TA1\mu}=10$ A, вторинний $I_{TA2\mu}=5$ A.

Після визначення $I_{c.p}$ необхідно обрати тип з'єднання обмоток реле струму. Для цього необхідно скористатися технічними характеристиками реле PT-40/2:

Струм спрацювання, А, при з'єднанні котушок:

послідовно......0,5–1,0 паралельно......1,0–2,0

При послідовному з'єднанні котушок на шкалі реле РТ-40 треба виставити значення $I_{c.p}$. При паралельному з'єднанні – виставити $I_{c.p} / 2$.

2. Занести до протоколу випробувань (табл. 2.1) значення струму спрацювання реле $I_{c.p}$, спосіб з'єднання котушок та значення, що необхідно виставити на шкалі реле.

Таблиця 2.1

Протокол випробування схеми максимального струмового захисту із

незалежною в	витримкою	часу
--------------	-----------	------

Варіант_			Виконаве	ЦЬ									
I _{c.p} =	A	Обм КА1, КА (парале	ЮТКИ 2: пьно, послідовно)	На шкалі КА1, КА2: А		$T_{c.3} = \ c$							
			Ви	міряно:									
№ досліду		t_{KA} ,	c	t_Q , c	,	$T_{\phi.c.3} = t_Q - t_{KA}, \mathbf{c}$							
1													
2													
3													
4													
5													
			Обра	аховано:									
		Математич	не сподіван	ня т									
Стандартне відхилення <i>s</i>													
m+2s													
			m-2s	m-2s									

3. Обрати час $T_{c.3}$ спрацювання захисту відповідно до табл. 2.2. Внести значення $T_{c.3}$ до протоколу випробувань (табл. 2.1).

Таблиця 2.2

Bap.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
$T_{c.3}, c$	6,5	4,5	8,0	6,0	5,5	8,5	9,0	7,5	6,0	7,0	5,0	4,5	6,0	5,5
Bap.	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28
$T_{c.3}, c$	2,5	5,5	7,5	8,0	6,5	9,0	7,5	8,5	6,5	6,0	5,5	3,5	2,5	7,0

Вихідні дані

4. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено та всі автоматичні вимикачі відключені.

5. Зібрати схему досліду відповідно до рис. 2.12, 2.13.

6. Зняти захисні кожухи з реле струму КА1, КА2 та виставити уставку спрацювання відповідно до табл. 2.1. Одягнути кожухи на реле.

7. Зняти захисний кожух з реле часу КТ1 та виставити уставку $T_{c.3}$. Одягнути кожух на реле.

8. Якщо проміжне реле КН1 у спрацьованому стану, то натиснути на кнопку та привести його у вихідний стан.

9. Підключити інформаційний шлейф до приставки-осцилографа.

10. Приєднати осцилограф до комп'ютера. Запустити програму Multi VirAnalyzer, обрати пункт Logic Analyzer. Встановити значення параметрів відповідно до рис. 2.14.

11. Ввімкнути автоматичні вимикачі QF1–QF6.

12. Відключити автоматичний вимикач QF7.

Channel Contr...

13. Показати зібрану схему викладачеві. Сфотографувати схему для оформлення звіту.

14. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

15. Ввімкнути автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

16. Перевести перемикач SA1 в положення On. Вимикач ВРС-10 буде ввімкнено.

17. Ввімкнути логічний аналізатор на запис, для цього поставити галочку

у полі



Рис. 2.12. Електрична схема з'єднань струмових (первинних) кіл максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу



Рис. 2.13. Електрична схема з'єднань оперативних (вторинних) кіл максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу

	Property Set 🛛 📮 🗙						
	ISDS205X(1.1)(1)	\sim					
	Property Value						
	Channel Control						
l	Channel Contr						
	Channel Num						
	Channel Num 8						
	Sample Length						
	Sample Length 5M						
	Sample						
	Sample(Hz) 250K	Ψ.					
	Sample 250K	-					

Рис. 2.14. Налаштування значень параметрів логічного аналізатора

18. Здійснити імітацію короткого замикання, для чого ввімкнути автоматичний вимикач QF7. Спрацюють реле струму, загориться світлодіод біля x1, реле часу почне працювати, після витримки часу спрацює проміжне реле, вимикач BPC-10 відключиться, спрацює проміжне реле.

19. Якщо реєстрація даних не завершилася, можна натиснути на кнопку Стоп.

20. Відключити автоматичний вимикач QF0.

21. Відключити автоматичний вимикач QF7.

22. За осцилограмами (рис. 2.15) визначити:

– момент $t_{K\!A}$ спрацювання реле КА1, 2;

- момент t_O відключення автоматичного вимикача.

Занести одержані дані до протоколу (табл. 2.1).

Зберегти осцилограму одного досліду для оформлення звіту.

23. Повторити дослід відповідно до пп. 15–22, заносячи результати до табл. 2.1. Загалом дослід повторюється 5 разів.

24. Обрахувати фактичний час спрацювання захисту $T_{\phi.c.3} = t_Q - t_{KA}$ для кожного з дослідів, результати занести до табл. 2.1.

25. Показати результати викладачеві.

26. З дозволу викладача розібрати схему.

27. Обрахувати значення математичного сподівання та стандартного відхилення для фактичного часу спрацювання захисту $T_{\phi.c.3}$. Результати занести до табл. 2.1.

Вибіркове значення математичного сподівання випадкової величини X обчислюється як:

$$m[X] = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} x_i, \qquad (2.5)$$

де *n* – обсяг вибірки; *x_i* – вибіркові значення.

В Excel для обчислення математичного сподівання використовується функція AVERAGE.

Вибіркове значення стандартного відхилення випадкової величини X при обсязі вибірки *n* ≤ 50 визначається як:

$$s[X] = \sqrt{\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^{n} (x_i - m[X])^2} .$$
(2.6)

В Excel для обчислення стандартного відхилення використовується функція STDEV.S.

62

фрагмент А

-0s +1,s +2,s +3,s +4,s +5,s +6,s +7,s	+8 s +9 s	0 s +
• KA1, 2		
* KT1		
2-1		
✓ 3-(
Y 4-C YAT		
✓ 5-0		
× 6.4 KH1		
v 7 Q		
$t_{}=2.059$ c		
$(1_{KA}-2,039)$		
\$200 ms	8300 ms	
* KT1		
V 4. VAT		
v s		
• KH1		
$t_{KTI} = 8,202 \text{ c}$ t_Q	<i>Q</i> =8,268 с	
t_{YAT} =8,218 c t_{KHI} =	=8,247 c	
б)		

Рис. 2.15. Приклади осцилограми стану реле МСЗ з незалежною витримкою часу: *a* – загальний вигляд; *б* – фрагмент А; рівні сигналів інвертовано: «0» – ввімкнено; «1» – відключено

Обрахувати межі інтервалів $m \pm 2s$, що включають вибіркові величини $T_{\phi.c.3}$ з імовірністю 0,95, результати занести до табл. 2.1.

28. Проаналізувати співвідношення між заданим $T_{c.3}$ часом та статистичними межами фактичного $T_{\phi.c.3}$ часу спрацювання захисту. Зробити висновки.

2.1.5. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Принцип дії максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу.

3. Розрахунок уставки реле струму.

4. Електричні схеми з'єднань струмових (первинних) кіл та оперативних (вторинних) кіл максимального струмового захисту з незалежною витримкою часу, відповідно до яких були виконані підключення на лабораторному стенді.

5. Фото зібраної схеми на лабораторному стенді.

6. Осцилограми стану реле MC3 з незалежною витримкою часу, отримані на лабораторному стенді, для одного з дослідів.

7. Протокол випробувань (табл. 2.1).

8. Висновки з аналізом співвідношення між заданим $T_{c.3}$ часом та статистичними межами фактичного $T_{\phi.c.3}$ часу спрацювання захисту.

2.1.6. Контрольні питання

1. Які види струмових захистів Вам відомі?

2. Що таке селективність захисту?

3. Яким чином забезпечується селективність МСЗ?

4. Що таке ступінь селективності?

5. Назвіть недоліки максимального струмового захисту.

6. Поясність роботу МСЗ за схемою на рис. 2.2.

7. Пояснити призначення трансформатора струму.

8. Умовне та позиційне позначення трансформатора струму.

9. Конструкція трансформатора струму.

10. Якщо вторинне коло трансформатора струму, ввімкненого в мережу, тимчасово не використовується, як слід поступити з затискачами S1, S2 ?

11. Чи треба заземлювати вторинні кола трансформаторів струму?

12. Пояснити, що таке коефіцієнт трансформації трансформатора струму? Чи може коефіцієнт трансформації бути менше 1? 13. Пояснити основні схеми з'єднання вторинних обмоток трансформаторів струму. Що таке «коефіцієнт схеми»?

14. Чим відрізняється трифазна схема МСЗ від двофазної схеми?

15. Що таке оперативний струм?

16. Чому в оперативній схемі захисту контакти КА1.1 та КА2.1 струмових реле з'єднані паралельно?

17. Для чого використовується реле часу?

18. Яку функцію виконує проміжне реле?

19. Навіщо в схемі використовується блок-контакт SQ1 вимикача?

20. Яку функцію виконує вказівне реле?

21. Яку функцію в схемі захисту виконує елемент ҮАТ?

22. Як буде поводити себе наведена схема захисту, якщо коротке замикання зникне до моменту спрацювання реле часу?

2.2. Лабораторна робота 5. Дослідження функціонування схеми максимального струмового захисту із залежною витримкою часу

Мета: проаналізувати функціонування схеми максимального струмового захисту із залежною витримкою часу на основі реле максимального струму PC80M2-19.

2.2.1. Короткі теоретичні відомості

Максимальний струмовий захист із залежною витримкою часу (залежною характеристикою часу спрацювання) реалізується на мікропроцесорній елементній базі, або з використанням реле РТ-80(83,85), РС80М2-19, у яких час спрацювання нелінійно залежить від величини струму, що протікає через реле. Зі збільшенням струму реле спрацьовує швидше. Відповідно, при наближенні точки короткого замикання до джерела живлення час відключення буде зменшуватися, рис. 2.16.

Порівняно із захистом, що має незалежну характеристику, час відключення КЗ захистом із залежною характеристикою при наближенні до джерела живлення буде дещо меншим, що відноситься до переваг останнього.

2.2.2. Опис лабораторного стенда

Для виконання лабораторної роботи використовується лабораторний стенд, що розташований у ауд. 509, рис. 1.3. Зокрема, використовується наступне обладнання.

65



Рис. 2.16. Характеристики релейних захистів із залежною витримкою часу, що захищають послідовні лінії при односторонньому живленні

1. Вимикач вакуумний типу ВРС-10 з електромагнітним приводом, що розміщений у шафі типу ШВВ-10-20-01-630.

2. Перемикач SA1 для керування вимикачем (On/Off).

3. Вимірювальні трансформатори струму 10/5, що позначені ТА1, ТА2.

4. Асинхронний короткозамкнений двигун типу АОЛ2–11-6 УЗ, що представляє навантаження, виводи статорних обмоток якого позначені U1, V1, W1, U2, V2, W2.

5. Лампи розжарювання EL1–EL6 потужністю 500 Вт кожна, що використовуються для імітації короткого замикання, вмикаються автоматичними вимикачами QF1–QF6.

6. Автоматичний вимикач на окремій панелі, що імітує виникнення короткого замикання.

7. Реле максимального струму РС80М2-19, що позначено КА4.

8. Проміжне реле ПЕ40-20-42УЗ, що позначено КL1.

9. Вказівне реле РЕУ-11-11, що позначено КН1.

10. Шинки оперативного струму ~1EC, ~2EC (напруга ~220 В), що використовуються для живлення кіл релейного захисту.

11. Комп'ютер та USB приставка-осцилограф ISDS205X, що працює в режимі логічного аналізатора та підключена до проміжних клемників x0–x6, а також до блок-контактів положення вимикача через плату опторозв'язки.

2.2.3. Завдання

Встановити залежність часу спрацювання від струму короткого замикання для максимального струмового захисту із залежною витримкою часу.

2.2.4. Порядок виконання роботи

2.2.4.1. Підготовка вихідних даних та протоколу

1. Розрахувати уставку за струмом. Для досліджуваної схеми навантаженням є асинхронний короткозамкнений двигун типу АОЛ2–11-6 УЗ, фактичний струм холостого ходу якого становить I_{∂} =1,13 А.

Уставка за струмом для умов проведення лабораторної роботи може бути обрахована як:

$$I_{y} = \frac{k_{ei\partial}}{k_{noe}} I_{\partial}, \qquad (2.7)$$

де k_{eid} – коефіцієнт відведення реле, значення обирається з табл. 2.3;

 k_{nos} – коефіцієнт повернення реле, прийняти k_{nos} =0,85.

2. Обрати уставку за часом відповідно до варіанта з табл. 2.3. Обрані значення уставок за струмом та часом внести до протоколу, табл. 2.4.

Таблиця 2.3

Bap.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
k _{від}	1,10	1,11	1,12	1,13	1,14	1,15	1,16	1,17	1,18	1,19	1,20	1,10	1,11	1,12
T_y , c	1,1	2,8	1,5	0,9	2,9	2,5	1,8	1,3	1,7	3,1	0,8	1,4	2,9	3,1
Bap.	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28
k _{від}	1,13	1,14	1,15	1,16	1,17	1,18	1,19	1,20	1,10	1,11	1,12	1,13	1,14	1,15
T_y , c	1,0	2,3	2,4	1,9	3,3	2,7	3,4	3,6	1,6	3,5	3,0	3,7	2,1	3,9

Вихідні дані

3. Визначити положення перемичок на передній панелі реле PC80M2-19, відмітити положення в протоколі, табл. 2.4. При цьому функція відсічки не використовується, тому перемичка має бути вставлена до гнізда ВІДСІЧКА. Передбачається робота реле на характеристиці № 3. Протокол випробування схеми максимального струмового захисту

•			
13	залежною	витримкою	часу

Варіант		Виконавець					
	A	УСТАВКА ЗА СТРУМОМ Iy, А 1,0+ 0,01 0,02 0,04 0,08 0,16 0,32 0,64 С С С С С С С С С С С С С С С С С С С					
$T_y =$	c	УСТАВКА ЗА ЧАСОМ ДЛЯ I=10ly, с 0,3+ 0,1 0,2 0,4 0,8 1,6 3,2 6,4 12,8					
№ характеристи	іки — 3	ЗАЛЕЖНІСТЬ 3 2 1					
Відсічка – відкл	ючена	BIДСІЧКА OFF ON					
№ досліду	1	2	3	4	5	6	
Відстань до точки КЗ, <i>l</i> , км		2	3	4	5	6	
Ввімкнені QF 1–6		1–5	1–4	1–3	1, 2	1	
<i>t</i> ₁ , c							
<i>t</i> ₂ , c							
$T_{\phi} = t_2 - t_1, c$							

2.2.4.2. Виконання вимірювань на стенді

1. Зняти прозорий кожух реле та виставити перемички в необхідне положення.

2. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено та всі автоматичні вимикачі відключені.

3. Зібрати схему досліду відповідно до рис. 2.17 та 2.18.

4. Приєднати до схеми щупи осцилографа відповідно до рис. 2.17. Приєднати осцилограф до комп'ютера. Запустити на комп'ютері програму Multi VirAnalyzer, обрати пункт Data Recorder.

5. Налаштувати програму для роботи з двома каналами осцилографа. Для цього встановити:

Channel Cont	rol
Channel Num	2

6. Налаштувати канал СН1 для роботи з роботи зі змінним сигналом (АС):



Рис. 2.17. Електрична схема з'єднань струмових (первинних) кіл максимального струмового захисту із залежною витримкою часу



Рис. 2.18. Електрична схема з'єднань оперативних (вторинних) кіл максимального струмового захисту із залежною витримкою часу

7. Налаштувати канал CH2 для роботи з DC:

	CH2						
	Probe	X1					
	AC/DC	DC					

8. Встановити довжину вибірки 10М:

Sample	Lengt	h	
Sample L	.ength	10M	٣

9. Показати викладачеві встановлені перемички. Показати зібрану схему викладачеві. Сфотографувати схему для оформлення звіту.

10. Одягнути прозору кришку на реле PC80M2-19 та закрутивши два гвинти.

11. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

12. Ввімкнути автоматичні вимикачі QF1–QF6 відповідно до умов досліду №1, тим самим підготовлені умови для проведення досліду.

13. Пересвідчитися, що автоматичний вимикач QF7 на окремій панелі відключено.

14. Ввімкнути автоматичний вимикач QF0, що подає напругу на стенд.

15. Ввімкнути вимикач ВРС-10 шляхом переведення перемикача SA1 в положення On. Запуститься асинхронний двигун.

16. Почати запис осцилограми, для чого слід натиснути кнопку

Start Record

17. Ввімкнути автоматичний вимикач QF7, який розташовано на окремій панелі, для імітації аварійного режиму. Після витримки часу захист відключить вимикач BPC-10.

18. Відключити автоматичний вимикач QF0, який подає напругу на стенд.

19. Відключити автоматичний вимикач QF7, який розташований на окремій панелі.

20. Зупинити запис осцилограми, повторно натиснувши кнопку «Start Record».

21. За одержаними осцилограмами визначити момент t_1 виникнення аварійного режиму та момент t_2 спрацювання реле. Занести одержані значення до табл. 2.4. Зберегти осцилограму для одного з дослідів для додавання до звіту.

22. Задати положення автоматичних вимикачів QF1–QF6 відповідно до умов наступного досліду з табл. 2.4.

23. Виконати черговий дослід відповідно до пп. 13-22.

2.2.4.3. Оброблення результатів вимірювань

1. Виконати обчислення фактичного часу $T_{\phi} = t_2 - t_1$ спрацювання захисту для кожного досліду в табл. 2.4.

2. Апроксимувати експериментальні точки характеристики спрацювання захисту залежністю виду:

$$T = \frac{1}{a+b\cdot l},\tag{2.8}$$

де T – час спрацювання захисту, с;

l – відстань від місця встановлення захисту до точки КЗ, км;

а, b – коефіцієнти.

Для обчислення значень коефіцієнтів *a*, *b* скористатися методом найменших квадратів (додаток Б). Залежність (2.8) є нелінійною, тому неможна безпосередньо скористатися формулами, що наведені у додатку Б. Проте, залежність (2.8) можна лінеаризувати, тобто шляхом заміни змінних привести до лінійної форми. Тоді стане можливим використання аналітичних формул, що наведені у додатку Б.

Для здійснення лінеаризації введемо нові змінні:

$$c = l; \quad y = 1/T.$$
 (2.9)

Тоді залежність (2.8) набуває лінійного вигляду:

$$y = a + b \cdot x \,. \tag{2.10}$$

Для обчислення значень коефіцієнтів можна використати формули (додаток Б):

$$a = \frac{\sum_{i=1}^{N} y_i \sum_{i=1}^{N} x_i^2 - \sum_{i=1}^{N} y_i x_i \sum_{i=1}^{N} x_i}{N \sum_{i=1}^{N} x_i^2 - \left[\sum_{i=1}^{N} x_i\right]^2},$$

$$b = \frac{N \sum_{i=1}^{N} y_i x_i - \sum_{i=1}^{N} y_i \sum_{i=1}^{N} x_i}{N \sum_{i=1}^{N} x_i^2 - \left[\sum_{i=1}^{N} x_i\right]^2}.$$
(2.11)
(2.12)

Розрахунки можна виконати у Excel. Для цього зручно скористатися функціями, що наведені у табл. 2.5.

Таблиця 2.5

Функція Excel	Формула	Опис функції
=SUM()	$\sum_{i=1}^{N} y_i; \sum_{i=1}^{N} x_i$	Функція SUM повертає суму аргументів (окремі значення, посилання на клітинки
		або діапазони).
=SUMSQ()	$\sum_{i=1}^N x_i^2$	Функція SUMSQ повертає суму квадратів аргументів.
=SUMPRODUCT()	$\sum_{i=1}^{N} y_i x_i$	Функція SUMPRODUCT повертає суму добутків відповідних діапазонів або масивів.

Функції Ехсеl для виконання розрахунків
3. Створити новий файл Excel. Внести на аркуш експериментальні точки:

l – відстань від місця встановлення захисту до точки КЗ, км;

*T*_{*d*} – фактичний час спрацювання захисту, с.

Приклад виконання наведено на рис. 2.19. Значення експериментальних точок внесено до клітинок A3:A8 та B3:B8.



Рис. 2.19. Зразок обчислення коефіцієнтів апроксимуючої залежності та побудови графіка

4. Виконати заміну змінних відповідно до залежностей (2.9). В прикладі значення нових змінних обчислені в клітинках C3:C8, D3:D8.

5. Здійснити обчислення значень коефіцієнтів апроксимуючої залежності відповідно до (2.11), (2.12) з використанням функцій, що наведені у табл. 2.5. В прикладі загальна кількість експериментальних точок N внесена в клітинку G3. До клітинки G4 внесена формула, яка реалізує залежність (2.11), до клітинки G5 – залежність (2.12). В результаті розрахунків, для умов прикладу, одержані наступні значення коефіцієнтів: a = 0,4919; b = -0,0739.

6. Побудувати графік апроксимуючої залежності. Для цього необхідно обчислити значення функції (2.8) при зміні *l* від 1 до 6 км з кроком 0,1 км. Для умов прикладу такі значення *l* введені в клітинки I3:I53. В клітинках J3:J53

ведена формула, що реалізує залежність (2.8) при одержаних значеннях *a*, *b*. Для побудови графіка використано шаблон «Точкова діаграма з плавними лініями».

7. Додати на графік експериментальні точки. Для цього скористатися пунктом контекстного меню «Вибрати дані»—«Додати». Приклад графіка з експериментальними точками наведено на рис. 2.19.

2.2.5. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Заповнений протокол випробування схеми МСЗ, табл. 2.4.

3. Електричні схеми з'єднань струмових (первинних) кіл та оперативних (вторинних) кіл МСЗ.

4. Фото зібраної схеми на лабораторному стенді.

5. Осцилограми для одного з дослідів.

6. Вигляд аркуша Excel з обчисленням коефіцієнтів та графіком апроксимуючої залежності, на якому позначені експериментальні точки.

7. Формули в текстовому вигляді, які були введені на аркуш Excel для обчислення значень коефіцієнтів *a*, *b*.

8. Висновки з аналізом одержаних результатів.

2.2.6. Контрольні питання

1. В чому полягають особливості функціонування максимального струмового захисту із залежною витримкою часу?

2. Яка величина називається ступенем селективності МСЗ?

3. Як на принциповій схемі позначається електромагніт увімкнення вимикача?

4. Як на принциповій схемі позначається електромагніт вимкнення вимикача?

5. Чи входить до складу максимального струмового захисту із залежною витримкою часу реле часу? Відповідь обґрунтуйте.

6. Чи входить до складу максимального струмового захисту із залежною витримкою часу проміжне реле? Відповідь обґрунтуйте.

7. Що таке апроксимація?

8. В чому полягає метод найменших квадратів?

9. Що називають нев'язкою?

10. Поясніть, в чому полягає критерій методу найменших квадратів?

11. Які функції використовуються в Ехсеl для обрахунку суми, суми квадратів, суми добутків?

12. Проаналізуйте одержаний графік та поясніть, чому зі зменшенням відстані до точки КЗ час спрацювання захисту знижується?

2.3. Лабораторна робота 6. Дослідження функціонування цифрових лічильників електроенергії

Мета: освоїти навички зчитування показників цифрових лічильників електроенергії за кодами OBIS.

2.3.1. Опис лабораторного стенда

Для виконання лабораторної роботи використовується наступне обладнання (рис. 2.20):

1. Цифровий лічильник електроенергії трансформаторного підключення типу NIK2307 ART T.1600.M2.21, умовне позначення – PI1.



Рис. 2.20. Лабораторний стенд для дослідження функціонування цифрових лічильників:
1 – клеми трифазного регульованого навантаження; 2 – екран для керування навантаженням;
3, 4, 5 – вимірювальні трансформатори струму; 6 – лічильник електроенергії РІ1
трансформаторного підключення типу NIK2307 ART T.1600.M2.21; 7 – лічильник РІ2
прямого підключення типу NIK2307 ARP3 T.1600.M2.21

2. Цифровий лічильник електроенергії прямого підключення типу NIK2307 ARP3 T.1600.M2.21, умовне позначення – PI2.

3. Вимірювальні трансформатори струму (по три кожного типу): T-0,66-600/5 класу точності 0,5 S; T-0,66-300/5 класу точності 0,5 S; T-0,66-100/5 класу точності 0,5.

2.3.2. Завдання

Зчитати покази лічильників з використанням рідкокристалічного дисплея.

2.3.3. Порядок виконання роботи

1. Користуючись технічним описом лічильників, що доступний на сайті <u>https://nik.net.ua/</u> виробника, розшифрувати умовні позначення: лічильник PI1 – NIK2307 ART T.1600.M2.21; лічильник PI2 – NIK2307 ARP3 T.1600.M2.21.

2. Зібрати схему лабораторного стенду в ауд. 509, рис. 2.21. Без дозволу викладача напругу на стенд не подавати.

3. З дозволу викладача ввімкнути лабораторний стенд (автоматичні вимикачі 220В, 380В). Дочекатися завантаження комп'ютера.

4. Користуючись екраном для керування навантаження (поз. 2 на рис. 2.20), подати на вузол обліку навантаження відповідно до табл. 2.6.

Таблиця 2.6

		-		5	5		
Варіант	P_a , Вт	P_b, B_T	P_c , Bt	Варіант	P_a , Вт	P_b , Bt	P_c , BT
1	500	400	1000	15	500	700	300
2	200	600	1100	16	300	800	500
3	600	800	600	17	800	700	600
4	700	600	700	18	700	600	900
5	800	700	400	19	400	600	1000
6	1000	700	400	20	300	1100	800
7	900	600	300	21	300	500	400
8	300	500	400	22	200	1100	1000
9	400	1100	800	23	400	1000	600
10	1100	500	300	24	800	300	900
11	200	500	800	25	600	200	500
12	800	1100	600	26	900	600	800
13	400	300	900	27	1000	800	700
14	700	600	1000	28	500	600	800

Навантаження вузла обліку



Рис. 2.21. Схема під'єднання лічильників до лабораторного стенда

5. Записати покази лічильників до табл. 2.7, 2.8, користуючись рідкокристалічними дисплеями та кнопками «Перегляд», «Вибір». Натиснути кнопку «Перегляд», записати до таблиці код параметру та виміряне значення. Для переходу до підменю необхідно натиснути кнопку «Вибір». Для переходу до наступного меню натиснути «Перегляд».

6. При оформленні звіту до табл. 2.7 та 2.8 занести розшифровку кодів OBIS. Для цього можна скористатися додатком В.

Таблиця 2.7

Покази лічильника PI1 трансформаторного підключення, зняті з рідкокристалічного дисплея

OBIS	Значення параметра	Розшифрування коду OBIS

Таблиця 2.8

Покази лічильника PI2 прямого підключення,

зняті з рідкокристалічного дисплея

OBIS	Значення параметра	Розшифрування коду OBIS

7. Під час оформлення звіту за даними табл. 2.8 необхідно побудувати на комплексній площині векторні діаграми потужностей по кожній фазі окремо та сумарно по всім фазам. Кожну векторну діаграму можна будувати в окремій системі координат.

2.3.4. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Фотографія підключення лічильників на стенді.

3. Розшифровка типів лічильників.

4. Принципова схема підключення лічильників до лабораторного стенду.

5. Заповнені табл. 2.7, 2.8.

6. Векторі діаграми потужностей (для кожної фази та сумарно по всім фазам).

7. Висновки.

2.3.5. Контрольні питання

1. Для чого призначений вимірювальний трансформатор струму? Як позначаються його виводи? Який номінальний вторинний струм? Чи можна розмикати вторинну обмотку? Чому?

2. Поясність призначення виводів трифазного лічильника електроенергії:



3. Накресліть принципову електричну схему трифазного вузла комерційного обліку електроенергії.

4. Що позначає клас точності лічильника електроенергії?

5. Проаналізуйте мінімальні вимоги до точності та функціональності засобів вимірювальної техніки, що використовуються для комерційного обліку електроенергії, відповідно до Кодексу комерційного обліку електричної енергії.

6. Дайте визначення поняттю «вузол обліку електричної енергії» відповідно до нормативних документів.

7. Дайте визначення коефіцієнту потужності. Як ця величина пов'язана з активно, реактивною та повною потужностями? Наведіть та поясність формули.

8. Наведіть одиниці вимірювання активної, реактивної та повної потужності.

9. Наведіть одиниці вимірювання активної, реактивної та повної енергії.

10. Як пов'язані між собою потужність та електрична енергія?

11. Наведіть та проаналізуйте векторну діаграму потужностей на комплексній площині.

12. Охарактеризуйте систему ідентифікації об'єктів (OBIS).

13. Поясніть позначення квадрантів комплексної площини для активної та реактивної потужностей.

14. Як розташований вектор повної потужності на комплексній площині, якщо навантаження носить чисто активний характер (лампи розжарювання)? Чому дорівнює коефіцієнт потужності навантаження в даному випадку?

15. До чого призведе обрив нульового провідника у трифазній чотирьохпровідній системі?

16. Якщо вузол обліку використовується у складі сонячної електростанції, в яких квадрантах може бути розташований вектор активної потужності?

2.4. Лабораторна робота 7. Конфігурування цифрових лічильників NIK за допомогою програми UNIK

Мета: освоїти навички роботи з програмним забезпеченням UNIK для конфігурування цифрових лічильників.

2.4.1. Опис лабораторного стенда

Лабораторна робота виконується в ауд. 509 з використанням лічильників PI1 (NIK2307 ART T.1600.M2.21), PI2 (NIK2307 ARP3 T.1600.M2.21), вимірювальних трансформаторів струму, а також оптоголовки OP-3, рис. 2.22.



Рис. 2.22. Оптоголовка ОР-3

2.4.2. Завдання

Підключити лічильник до комп'ютера за допомогою оптоголовки, зчитати покази та параметри конфігурації (PI1 або PI2 – за вибором викладача).

2.4.3. Порядок виконання роботи

1. Підключити лічильники до лабораторного стенда відповідно до вказівок у попередній лабораторній роботі.

2. З дозволу викладача ввімкнути лабораторний стенд (автоматичні вимикачі 220В, 380В). Дочекатися завантаження комп'ютера.

3. Користуючись екраном для керування навантаження (поз. 2 на рис. 2.20), подати на вузол обліку навантаження відповідно до табл. 2.9.

Таблиця 2.9

				•	•		
Варіант	P_a, B_T	P_b, B_T	P_c , BT	Варіант	P_a, B_T	P_b, B_T	P_c , BT
1	500	400	1000	15	500	700	300
2	200	600	1100	16	300	800	500
3	600	800	600	17	800	700	600
4	700	600	700	18	700	600	900
5	800	700	400	19	400	600	1000
6	1000	700	400	20	300	1100	800
7	900	600	300	21	300	500	400
8	300	500	400	22	200	1100	1000
9	400	1100	800	23	400	1000	600
10	1100	500	300	24	800	300	900
11	200	500	800	25	600	200	500
12	800	1100	600	26	900	600	800
13	400	300	900	27	1000	800	700
14	700	600	1000	28	500	600	800

Навантаження вузла обліку

4. Встановити на комп'ютері програму UNIK (<u>https://nik.net.ua/</u>).

5. Підключити оптоголовку до лічильника та до USB порта.

6. З використанням панелі управління визначити номер віртуального СОМ порту, до якого піключено оптоголовку, рис. 2.23.



Рис. 2.23. Відображення оптоголовки OP-3 в диспетчері пристроїв як віртуальний послідовний пристрій, підключений до COM8

7. Запустити програму UNIK. Для входу вказати Ім'я користувача Admin, поле Пароль не заповнювати:

🥶 Вхід —	
Ім'я користувача:	Admin
Пароль:	
🗸 Прийнят	и 🔀 Відмінити

8. Відкриється головне вікно програми:

đ	UNIK	v.2.8.1.13						 	_	×
٩	райл	Лічильник	Радіо модуль	Сервіс	Допомога					
Hen	ає акт	гивного ліч	ильника			ł	<u> </u>			.3

9. Для під'єднання до лічильника натискаємо кнопку З'єднати 22. В результаті з'являється вікно «Підключення до дічильника»:

ຢ Підключення до лічильника		-		×
Автовизначення лічильника Лічильник	Канал зв'язку Назва			
Виберіть лічильник	Tun se'asky			•••
Ідентифікація лічильника				~
По номеру лічильника				
Авторизація Ім'я користувача				
Пароль				
Підтримка зв'язку з періодом (сек.):				
	3'e	анати	🗶 Від	мінити

2.4.3.1. Додавання нового лічильника

1. Для додавання нового лічильника в полі «Вибір лічильника» необхідно натиснути три крапки. В результаті з'явиться вікно «Лічильники»:

🧃 Лічильники							_		×
Заводський номер	Серійний номер	Назва	Тиг	1	Канал	1 зв'язку			
	E 🔼 🖬 🔀					🖉 Вибр	ати	🗶 Bi	дмінити
2 Лля	полавання л	ю переліку н	οβογο Π	ічипьни	ика	натисн	(aem	ю к	нопкл
<u> </u>			02010 11	1 11012111	11.00				lionity
+									
«Додати»	. Відкриває	сться вікно «До	одати Лі	чильни	ки»:				
ರ	Додати "Лічильники			1.10	- C) ×			
Да	ані лічильника	+	алаштування з	єднання					
Ē	Заводський номер		Канал зв'язку						
	серіинии номер		Ім'я користува	la 🗸	1				
	Назва		Пароль		1				
[
1	Гип лічильника		Підтримка з	в'язку з період	дом (сек.):			
		~]					
	Адреса лічильника в сис	темі	Пілтримка Г	IMS					
	старшии Молоди	NNL							
l									
	0000000								
_							-		
				🗸 ОК	×	Відхилити			

3. Заповнити номери лічильника, назву та вибрати тип лічильника. Для лічильника PI1:

Заводський	номер	
10011625		
Серійний но	нер	
2307100116	252018	
Назва		
PI1		
Тип лічильни	ка	
NiK2307	\sim	
Адреса лічил	ъника в системі	
Старший	Молодший	

Для лічильника PI2:

Заводський номер 10011753,

Серійний номер 2307100117532018

4. В розділі «Налаштування з'єднання» в полі «Канал зв'язку» натиснути три крапки. З'явиться вікно каналів зв'язку:

4	Канал зв'язку			_	\Box ×
	Назва	Тип каналу	Порт	Швидкість	Час очікування (мілісекунд)
		t 🖪 🖬 🔀		🗸 ОК	🗙 Відхилити

5. Додати новий канал . З'явиться вікно «Редагувати Канал зв'язку», де налаштувати з'єднання через оптопорт:

Назва каналу:		
оптоголовка через USB		
Тип зв'язку:		
Оптопорт IEC 62056-21 (Mode E)	~	
9600		

6. Створений канал зв'язку з'явиться в переліку:

📑 Канал зв'язку			8	
Назва	Тип каналу	Порт	Швидкість	Час очікування (мілісекунд)
оптоголовка через USB	Оптопорт IEC 62056-21 (Mode E)	COM8	9600	
	 Канал зв'язку Назва оптоголовка через USB 	 Канал зв'язку Назва Тип каналу оптоголовка через USB Оптопорт IEC 62056-21 (Mode E) 	 Канал зв'язку Назва Тип каналу Порт оптоголовка через USB Оптопорт IEC 62056-21 (Mode E) СОМ8 	 Канал зв'язку Назва Тип каналу Порт Швидкість оптоголовка через USB Оптопорт IEC 62056-21 (Mode E) СОМ8 9600

7. У вікні «Канал зв'язку» натискаємо «Прийняти». Після цього відбудеться повернення до вікна «Редагувати Лічильники». У полі «Ім'я користувача» обрати «Користувач». Ввести пароль 11111111111111111 (всі «1»). Натиснути ОК:

ані лічильника	Налаштування з'єднання
Заводський номер	Канал зв'язку
10011625	оптоголовка через US
Серійний номер	Ім'я користувача
2307100116252018	Користувач
Назва	Пароль
PI1	•••••
Тип лічильника	Підтримка зв'язку з періодом (сек.):
NiK2307	
Адреса лічильника в системі	
Старший Молодший	Підтримка DLMS
0000000	

8. Заданий лічильник з'явиться у переліку доступних лічильників:

	e	🕯 Лічильники				_	
		Заводський номер	Серійний номер	Назва	Тип	Канал зв'язку	
	▶	10011625	2307100116252018	PI1	NiK2307	оптоголовка через USB	
I							

2.4.3.2. З'єднання з лічильником

1. У вікні «Лічильники» обирати лічильник та натиснути «Вибрати», після чого відображається вікно «Підключення до лічильника», де натиснути «З'єднати»:

Автовизначення лічильника	Канал зв'язку
Ічильник	Назва
Виберіть лічильник	оптоголовка через US ····
<u>PI1</u> ···	Тип зв'язку
дентифікація лічильника	Оптопорт IEC 62056-21 (Mode E)
По номеру лічильника 🗸	Beer
Номер лічильника	hopi
10011625	COM8 ~
	Швидкість порту
вторизація Ім'я користувача	9600 ~
	Час очікування (мілісекунд)
Користувач	2000
Пароль	
•••••	
Пілтримка зв'язку з реріодом (сек.):	

2. Після підключення до обраного лічильника головне вікно програми прийме вигляд:

d UNIK v.2.8.1.13					16.2016 - G 163			_	×
Файл Лічильник	Радіо модуль	Сервіс	Допомога	00	🕑 🕑 🤅)			
Лічильник: РІ1					9	(

2.4.3.3. Читання даних з лічильника

1. Для читання даних з лічильника в головному вікні натискаємо кнопку

В результаті з'явиться вікно «Читання даних з лічильника»:



2. Зі списку в лівій частині вікна слід обрати групу параметрів, яку необхідно прочитати:

🗸 - 🗹 🃂 Пар	раметри для читання
	Інформація про лічильник
🖸 💋	Профіль вімірювальних параметрів
	Профіль параметрів мережі

і натиснути кнопку «Читання» . Під час читання даних відображається вікно стану:

Ст	ан лічильн	ика Напруга батареї	
		45%	
Відправлено (байт)	270	Час роботи	00:00:01
Прийнято (байт)	279	Прогноз часу виконання	00:00:02
		Відмінити	

3. Після закінчення читання в правій частині вікна буде відображено зчитані значення:



4. Необхідно зчитати інформацію, що відповідає кожній групі параметрів, і навести у звіті вигляд екрану зі зчитаними даними. Можливо експортувати дані в Excel.

2.4.4. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Вигляд головного вікна програми UNIK для кожної групи зчитаних параметрів (інформація про лічильник, профіль вимірювальних параметрів, профіль параметрів мережі тощо), або документи Excel.

3. Аналіз інформації, що відповідає кожній групі параметрів.

4. Висновки.

2.4.5. Контрольні запитання

1. Чим відрізняються дані, що зчитуються з лічильника у «Профілі вимірюваних параметрів», від даних «Профіля параметрів мережі»?

2. За допомогою яких інтерфейсів можуть зчитуватися дані з лічильника, що розглядався?

3. Охарактеризуйте призначення та принцип дії АСКОЕ.

4. Охарактеризуйте призначення та принцип дії передової вимірювальної інфраструктури (Advanced Metering Infrastructure, AMI).

5. Які відмінності цифрового та розумного лічильника електроенергії?

6. Наведіть характеристику розумних лічильників електроенергії (протоколи, керування даними, безпека тощо).

7. Охарактеризуйте призначення, особливості побудови та функціонування розумної енергосистеми (Smart grid).

8. Охарактеризуйте оптопорт для обміну даними з лічильниками електроенергії.

9. Охарактеризуйте функції АТ «Оператор ринку».

10. Користуючись сайтом АТ «Оператор ринку» <u>https://www.oree.com.ua/</u>, встановити, які ціни на електроенергію були в Україні за останню добу.

11. Охарактеризуйте ENTSO-E (European Network of Transmission System Operators for Electricity).

2.5. Лабораторна робота 8. Дослідження функціонування цифрового аналізатора параметрів мережі DIRIS A40

Мета: освоїти навички вимірювання параметрів електромережі за допомогою аналізатора DIRIS A40.

2.5.1. Опис лабораторного стенда

Лабораторний стенд включає (рис. 2.24):

- 1. Вимірювальні трансформатори струму Т-0,66-5/5 3 шт.
- 2. Цифровий аналізатор параметрів мережі DIRIS A40.

3. Регульоване активне навантаження.



Рис. 2.24. Лабораторний стенд для дослідження функціонування цифрового аналізатора параметрів мережі DIRIS A40

2.5.2. Завдання

Здійснити вимірювання параметрів навантаження за допомогою аналізатора DIRIS A40. Побудувати векторні діаграми.

2.5.3. Порядок виконання роботи

1. Зібрати схему лабораторного стенда відповідно до рис. 2.25. Сфотографувати схему стенда для додавання фотографії до звіту.

2. Надати схему викладачу на перевірку. З дозволу викладача подати на стенд напруги 220 В та 380 В шляхом ввімкнення відповідних автоматичних вимикачів.



Рис. 2.25. Принципова електрична схема лабораторного стенду

3. Ввімкнути комп'ютер, запустити програму керування навантаженням.

2.5.3.1. Конфігурування аналізатора

1. Для входу до режиму програмування необхідно затиснути кнопку PROG на 3 с. На екрані з'явиться напис CODE і цифри 000.

Необхідно ввести код доступу, заводський код 100. Для цього натиснути кнопку ▶, старший розряд коду почне блимати. Для встановлення цифри 1 натиснути кнопку ▲. Для підтвердження коду натиснути — (H).

2. На екрані відобразиться пункт меню (net) для налаштування типу електромережі та схеми підключення трансформаторів струму. Доступні типи конфігурацій наведені у додатку Г. Лабораторному стенду відповідає конфігурація типу 4NBL.

Для переходу до наступного пункту меню слід натиснути **▼**.

3. Пункт меню Сt призначено для налаштування типу (коефіцієнта трансформації) вимірювальних трансформаторів струму. Необхідно встановити тип 5/5, що відповідає трансформаторам лабораторного стенду.

4. Пункт меню Ut призначено для налаштування наявності та параметрів вимірювальних трансформаторів напруги. За відсутності таких пристроїв необхідно встановити значення NO.





5. Пункт меню tIME 4I – час інтеграції середнього і максимального значень струму.

6. Пункт меню tIME U/V – час інтеграції середнього і максимального значень напруги.

7. Пункт меню tIME F – час інтеграції середнього і максимального значень частоти.

8. Пункт меню tIME P/Q/S – час інтеграції середнього і максимального значень потужностей.

9. Пункт меню rSET – скидання.



10. Пункт меню bACLlt – налаштування підсвічування дисплея (може вмикатися при максимальному струмі, максимальній напрузі або за іншою умовою).

11. Лічильник відпрацьованого часу.

12. Пункти меню SER1, SER2 – серійні номери.



13. Пункт меню SOFT – версія програмного забезпечення.

14. Для виходу з режиму налаштування натиснути кнопку PROG на 3 с.





2.5.3.2. Зняття показів

1. Встановити величини навантаження фаз відповідно до табл. 2.10.

Таблиця 2	2.10)
-----------	------	---

				1			
Варіант	P_a , Вт	P_b , Вт	P_c , Вт	Варіант	P_a , Вт	P_b , Вт	P_c , BT
1	500	400	1000	15	500	700	300
2	200	600	1100	16	300	800	500
3	600	800	600	17	800	700	600
4	700	600	700	18	700	600	900
5	800	700	400	19	400	600	1000
6	1000	700	400	20	300	1100	800
7	900	600	300	21	300	500	400
8	300	500	400	22	200	1100	1000
9	400	1100	800	23	400	1000	600
10	1100	500	300	24	800	300	900
11	200	500	800	25	600	200	500
12	800	1100	600	26	900	600	800
13	400	300	900	27	1000	800	700
14	700	600	1000	28	500	600	800

Навантаження фаз

2. Вимірювання струмів. Натиснути кнопку І. Записати до табл. 2.11 струми фаз і струм нейтралі N. Повторно натискаючи кнопку І відображається середнє арифметичне фазних струмів (Σ):





Записати результати вимірювання струмів до табл. 2.11.

3. *Вимірювання напруг*. Натиснути кнопку V/F. Натискаючи цю кнопку, на екрані почергово відображаються лінійні та фазні напруги і частота:



лінійні напруги Записати результати до табл. 2.11. фазні напруги

Таблиця 2.11

Варіант	P_a, B_T	P_b, B_T	P_c, B_T
Параметр	Значення	Параметр	Значення
<i>I</i> ₁ , A		<i>P</i> ₃ , кВт	
<i>I</i> ₂ , A		P_{Σ} , кВт	
<i>I</i> ₃ , A		<i>Q</i> ₁ , кВАр	
\overline{I} , A		<i>Q</i> ₂ , кВАр	
I_N , A		<i>Q</i> ₃ , кВАр	
U_1, \mathbf{B}		Q_{Σ} , кВАр	
<i>U</i> ₂ , B		<i>S</i> ₁ , кВА	
<i>U</i> ₃ , B		<i>S</i> ₂ , кВА	
U ₁₂ , B		<i>S</i> ₃ , кВА	
U ₂₃ , B		S_{Σ} , кВА	
U ₃₁ , B		$\cos \phi_1$	
f, Γ ц		cos\phi_2	
<i>P</i> ₁ , кВт		cos\alpha_3	
<i>P</i> ₂ , кВт		$\overline{\cos\phi}$	

Результати вимірювань

4. Вимірювання потужностей та сояф. Натиснути кнопку Р/РF. Натискаючи цю кнопку, на екрані почергово відображаються значення активної потужності (по фазам і сумарна), реактивної потужності (по фазам і сумарна), коефіцієнта потужності:



повна потужність

PISOCOMEC DIRIS A40

реактивна потужність socomec Diris A40



коефіцієнт потужності

Записати результати до табл. 2.11.

5. *Максимальні та усереднені значення величин* відображаються після натискання кнопки MAX/AVG.

6. *Характеристики гармонійного складу* напруг та струмів відображаються після натискання кнопки Н.

7. Побудувати векторну діаграму струмів та діаграму потужностей. Приклад наведено у додатку Д.

2.5.4. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Короткі відомості про аналізатор DIRIS A40.

3. Фотографія схеми стенда.

4. Принципова схема лабораторного стенда.

5. Заповнена табл. 2.11 з результатами вимірювань.

6. Розрахунки та побудова векторних діаграм відповідно до додатку Д (табл. Д.2, рис. Д.1, Д.2).

7. Висновки.

2.5.5. Контрольні запитання

1. Назвіть призначення та основні характеристики аналізатора DIRIS A40.

2. Назвіть функціональні можливості DIRIS A40.

3. Проаналізуйте схеми підключення аналізатора.

4. Які вимірювальні пристрої можуть використовуватися для підключення аналізатора для електромережі? Які використовувалися в роботі?

5. Яка схема з'єднання навантаження лабораторного стенда? Які були виміряні лінійні та фазні напруги? Чому виникає необхідність вимірювати лінійні та фазні напруги?

6. Що характеризує коефіцієнт потужності?

7. Накресліть на комплексній площині трикутних потужностей та поясніть, чому відповідають його сторони?

8. Поясність порядок побудови векторної діаграми струмів? Яким чином побудовано вектор струму нейтралі?

9. Для чого у схемі, що розглядається, призначено нульовий провід?

10. Що відбудеться, якщо у трифазному колі, що розглядалося, розімкнути нульовий провід? Чи зміняться значення параметрів? Яких?

2.6. Лабораторна робота 9. Дослідження функціонування дистанційного релейного захисту ЛЕП 110 кВ при трифазному короткому замиканні

Мета: дослідити функціонування дистанційного триступеневого релейного захисту з коловими характеристиками, що проходять через початок координат, в мережі напругою 110 кВ при симетричних коротких замиканнях.

2.6.1. Короткі теоретичні відомості

В основі функціонування дистанційного релейного захисту лежить принцип контролю величини повного опору (імпедансу). Така величина може бути обрахована як відношення вектора напруги до вектора струму. В аварійному режимі імпеданс ділянки електромережі від місця розміщення захисту до точки короткого замикання є суттєво меншим від імпедансу лінії та навантаження в нормальному режимі. В разі виникнення замикання величина фактичного імпедансу пропорційна відстані (дистанції) до аварійної точки, оскільки питомий імпеданс відомий. Дистанційний захист має відносну селективність.

В якості вимірного органу у складі такого захисту використовують реле мінімального опору (або його програмну модель у цифрових терміналах). Таке

реле обраховує відношення вектору $\dot{U}_{\kappa 3}$ напруги на шинах підстанції до вектору струму $\dot{I}_{\kappa 3}$ (рис. 2.26). Одержана величина і є імпедансом ділянки лінії довжиною $l_{\kappa 3}$:

$$\underline{Z}_{p} = \frac{U_{\kappa_{3}}}{\dot{I}_{\kappa_{3}}} = \underline{Z}_{\kappa_{3}} = \underline{Z}_{0} \cdot l_{\kappa_{3}}, \qquad (2.13)$$

де <u>Z</u>₀ – питомий імпеданс лінії.



Рис. 2.26. Схема електромережі, що пояснює принцип дії дистанційного захисту

Виміряна величина (2.13) є комплексною, тому говорити про уставку дистанційного захисту Умова спрацювання некоректно. спрацювання визначається замкненою лінією на комплексній площині, яка називається характеристикою спрацювання. При потраплянні фактичного імпедансу до спрацювання реле мінімального характеристики опору спрацьовує. Характеристики спрацювання можуть мати форму кола. Зокрема, на рис. 2.27 наведена колова характеристика, яка проходить через початок координат та зміщена в І квадрант. Остання властивість визначає спрацювання реле при напрямку потужності від шин до лінії. Така характеристика описується імпедансом спрацювання реле $\underline{Z}_{c,p}$ та кутом максимальної чутливості $\varphi_{p,m,q}$.



Рис. 2.27. Колова характеристика реле мінімального опору, що проходить через початок координат

Дистанційний захист найчастіше є триступеневим з відносною селективністю. Кожен ступінь характеризується довжиною ділянки лінії, яка охоплюється цим ступенем, та часом його спрацювання, рис. 2.28.



Рис. 2.28. Характеристики окремих ступенів дистанційного захисту

2.6.2. Опис лабораторного стенда

Лабораторний стенд (рис. 2.29) включає мнемонічний щит та екран. На мнемонічному щиті зображена принципова схема досліджуваної електромережі, структурна схема дистанційного релейного захисту, розміщені елементи індикації та керування (рис. 2.30). На екрані відображаються графіки зміни параметрів, що характеризують функціонування електромережі та релейного захисту, а також додаткова інформація.



Рис. 2.29. Лабораторний стенд для дослідження дистанційного захисту



Рис. 2.30. Розміщення елементів керування та індикації на мнемонічному щиті лабораторного стенду

Лабораторний стенд моделює функціонування електричної мережі напругою 110 кВ двостороннього живлення (рис. 2.30). Від джерела 1 живиться підстанція 1, до збірних шин якої приєднано навантаження 1. Від джерела 2 одержує живлення підстанція 3, до якої приєднано навантаженням 3. Через вимикач Q1 до шин підстанції 1 приєднана лінія електропередачі W1. Вимикач Q2 приєднує лінію W2 до підстанції 3. Лінії W1 і W2 приєднані до підстанції 2 з навантаженням 2. Моделюються лінії електропередачі з проводів AC 120/19 (питомі параметри R_{num} =0,249 Ом/км; X_{num} =0,422 Ом/км). Власний час відключення вимикача Q1 встановлено t_{O1} = 0,1 с.

Вимірювання фазної напруги на шинах підстанції 1 здійснюють вимірювальні трансформатори напруги TV1-TV3 (типу НОГ-123). Струм лінії W1 вимірюється трансформаторами струму TA1-TA3 (типу TФЗМА), які встановлені на виході вимикача Q1.

Модель дистанційного релейного захисту включає:

– реле мінімального опору І, ІІ та ІІІ ступенів для кожної пари фаз (для фаз AB – KZ_{IAB}, KZ_{IIAB}, KZ_{IIIAB}; для фаз BC – KZ_{IBC}, KZ_{IIBC}, KZ_{IIIBC}; для фаз CA – KZ_{ICA}, KZ_{IICA}, KZ_{IIICA});

– блокування від хитань;

– блокування при несправностях в колах напруги;

– логічна схема захисту, що виконана на логічних елементах (OR1–OR4, AND1–AND3);

– ланки затримки другого ступеня DT1 ($t^{II} = 1$ с) та третього ступеня DT2 ($t^{III} = 2,5$ с).

Реле мінімального опору мають колові характеристики, що проходять через початок координат (рис. 2.31). Кут максимальної чутливості кожного реле опору $\varphi_{p.м.ч} = 65^{\circ}$. Ступінь I захисту спрацьовує без витримки часу, ступінь II має витримку часу DT1 = 1 с, ступінь III має витримку часу DT2 = 2,5 с. Значення модулів максимального імпедансу спрацювання реле мінімального опору ступеня I (величина Zcp1), ступеня 2 (Zcp2) і ступеня 3 (Zcp3) задаються під час налаштувань параметрів захисту.

На мнемонічному щиті розміщені рідкокристалічні дисплеї LCD1–LCD5, які відображають поточний стан моделі, абсолютні величини та аргументи імпедансів мережі. Світлодіоди VD1–VD34 ілюструють стан елементів мережі та логічні сигнали захисту. За допомогою тумблерів S1–S6 та кнопок SB1, SB2 здійснюється налаштування режиму електромережі. Для задавання відстані від місця встановлення захисту до точки короткого замикання використовується

потенціометр Lкз. Призначення органів керування та елементів індикації наведено в табл. 2.12.



Рис. 2.31. Колові характеристики реле опору для трьох ступенів дистанційного захисту

Таблиця 2.12

Призначення органів керування та елементів індикації мнемонічного щита

Позна-	Призначення					
чення						
	Органи керування – тумблери					
S1	Перехідний опір в місці короткого замикання:					
	– «мет» – металеве коротке замикання, перехідний опір нульовий;					
	– «Rп1» – коротке замикання через перехідний опір 1 Ом;					
	– «Rп2» – коротке замикання через перехідний опір 5 Ом.					
S2	Тип короткого замикання:					
	– «3 ф кз» – трифазне коротке замикання;					
	– «норм» – коротке замикання відсутнє, нормальний режим;					
	– «2 ф кз» – коротке замикання між фазами А і В.					
S3	Стан високовольтного вимикача Q2:					
	– «on» – вимикач ввімкнений;					
	– «off» – вимикач відключений.					

S4	Частота напруги джерела 2: «f=50 Гц»; «f=45 Гц»; «f=40 Гц».						
S5	Обрив кіл вимірювальних трансформаторів напруги:						
	– «обрив TV1, TV2» – обрив кіл TV1 і TV2;						
	– «норм» – нормальне функціонування вимірювальних						
	трансформаторів напруги;						
	– «обрив TV2» – обрив кіл TV2.						
S6	Наявність блокувань:						
	– «відсутнє блокування при хитаннях», при цьому блокування при						
	несправностях в колах напруги наявне;						
	– «норм» – наявні блокування спрацювання захисту при хитаннях та						
	несправностях кіл напруги;						
	– «відсутнє блокування при несправностях в колах напруги», при						
	цьому блокування при хитаннях наявне.						
	Органи керування – кнопки						
SB1	Кнопка «►» запуску досліду.						
SB2	Кнопка «М» відображення додаткових графіків на екрані						
	Органи керування – потенціометр						
Lкз	Задавання відстані від місця встановлення захисту до місця						
	короткого замикання						
	Елементи індикації – дисплеї						
LCD1	<u>R=0</u> От Lkz= 5km Відображення величини перехідного опору						
	в місці замикання, відстані від місця						
	встановлення захисту до аварійної точки,						
	типу короткого замикання						
LCD2	Select mode Відображення поточного режиму роботи						
	Press > to run cтенда						
LCD3 -	IZbc1=372,579 От Відображення модуля та аргументу						
LCD5	f_Zbc=57,0454 dg імпедансів Z_{AB} , Z_{BC} , Z_{CA} відповідно						
	Елементи індикації – світлодіоди						
VD1,	Функціонування навантажень 1, 2, 3 відповідно						
VD4,							
VD7							
VD2	Ввімкнений стан високовольтного вимикача Q1						
(черв.)							

VD3	Відключений стан високовольтного вимикача Q1
(зел.)	
VD5	Ввімкнений стан високовольтного вимикача Q2
(черв.)	
VD6	Відключений стан високовольтного вимикача Q2
(зел.)	
VD8-	Спрацювання реле мінімального опору І, ІІ та ІІІ ступенів фаз АВ
VD10	$(KZ_{IAB}, KZ_{IIAB}, KZ_{IIIAB})$
VD11-	Спрацювання реле мінімального опору І, ІІ та ІІІ ступенів фаз ВС
VD13	$(KZ_{IBC}, KZ_{IIBC}, KZ_{IIIBC})$
VD14-	Спрацювання реле мінімального опору І, ІІ та ІІІ ступенів фаз СА
VD16	$(KZ_{ICA}, KZ_{IICA}, KZ_{IIICA})$
VD17	Сигнал блокування роботи захисту при хитаннях
VD18	Сигналу блокування роботи захисту при несправностях в колах
	напруги
VD19-	Спрацювання реле мінімального опору І ступеня фаз АВ (КZ _{IAB}), ВС
VD21	(KZ _{IBC}), СА (KZ _{ICA}). Дублюють стан світлодіодів VD8, VD11, VD14,
	відповідно
VD22-	Спрацювання реле мінімального опору II ступеня фаз АВ (КZ _{IIAB}),
VD24	BC (K Z_{IIBC}), CA (K Z_{IICA})
VD25-	Спрацювання реле мінімального опору III ступеня фаз АВ (КZ _{IIIAB}),
VD27	BC (K Z_{IIIBC}), CA (K Z_{IIICA})
VD28	Спрацювання І ступеня захисту без урахування стану блокувань
VD29	Спрацювання II ступеня захисту без урахування стану блокувань
VD30	Спрацювання III ступеня захисту без урахування стану блокувань
VD31	Спрацювання І ступеня захисту з урахуванням стану блокувань
VD32	Спрацювання II ступеня захисту з урахуванням стану блокувань та
	витримки часу DT1
VD33	Спрацювання III ступеня захисту з урахуванням стану блокувань та
	витримки часу DT2
VD34	Сигнал дистанційного захисту на відключення високовольтного
	вимикача Q1

При ввімкненні стенда на екрані з'являється вікно (рис. 2.32), що містить поля для побудови графіків миттєвих значень напруги фази А у функції часу (поз. 1, рис. 2.32), струму фази А у функції часу (поз. 2), імпедансу між фазами

АВ на комплексній площині (поз. 3), дисплеї (поз. 4–6) для відображення поточних діючих значень фазних напруг, які вимірюються трансформаторами TV1–VT3 в місці встановлення захисту, дисплеї (поз. 7–9) для відображення поточних діючих значень фазних струмів, які вимірюються трансформаторами TA1-TA3. Також на екрані відображається адреса (поз. 10) веб-сторінки для введення налаштувань за допомогою смартфону та відповідний QR-код (поз. 11), а також поля (поз. 12) для відображення поточних налаштувань захисту.



Рис. 2.32. Екран стенда після запуску:

1–3 – поля для побудови графіків миттєвих значень, відповідно, напруги фази А у функції часу, струму фази А у функції часу, імпедансу між фазами АВ на комплексній площині;
4–6 – поля для відображення поточних діючих значень фазних напруг; 7–9 – поля для відображення поточних діючих значень фазних струмів; 10, 11 – адреса веб-сторінки для введення налаштувань за допомогою смартфону та відповідний QR-код;
12 – поточні налаштування

Робота зі стендом розпочинається з налаштувань параметрів захисту. За допомогою смартфону, що підключений до локальної Wi-Fi мережі, необхідно зайти на веб-сторінку, адреса якої вказана на екрані. Наприклад, на рис. 2.32 це адреса 192.168.0.101:150/dz.aspx. Для спрощення переходу за вказаною адресою

можна за допомогою стандартної програми для смартфону відсканувати QRкод. Після цього на екрані смартфону відобразиться сторінка налаштувань захисту (рис. 2.33, a). У полі «Для входу введіть e-mail» необхідно ввести адресу електронної пошти, на яку планується відправляти звіти про проведені досліди, і натиснути «Вхід». Після цього активуються інші поля сторінки, куди необхідно занести значення наступних параметрів:

поле L_{W1} – довжина лінії електропередачі W1, км;

поле L_{W1} – довжина лінії електропередачі W2, км;

поле Z_{cp1} – модуль максимального імпедансу спрацювання реле мінімального опору ступеня І фаз АВ, ВС та СА, Ом;

поле Z_{cp2} – модуль максимального імпедансу спрацювання реле мінімального опору ступеня II фаз AB, BC та CA, Ом;

поле Z_{cp3} – модуль максимального імпедансу спрацювання реле мінімального опору ступеня III фаз AB, BC та CA, Ом.

Для передачі введених даних до лабораторного стенду необхідно натиснути кнопку «ОК» (рис. 2.33, б). Введені дані будуть відображені на екрані стенда.



Рис. 2.33. Сторінка налаштувань захисту на екрані смартфона: *а* – вигляд після відкриття; *б* – вигляд із заданими значеннями параметрів

Для проведення досліду необхідно за допомогою органів керування мнемонічного щита задати режим роботи електромережі, тип та параметри короткого замикання. Наприклад: тип короткого замикання – трифазне; відстань до точки короткого замикання – 36 км; опір точки короткого

замикання – 1 Ом; вимикач Q2 вимкнений (система функціонує в режимі однобічного живлення); вимірювальні кола напруги знаходяться у справному стані. Для початку симуляції необхідно натиснути на мнемонічному щиті кнопку SB1 «►». Після цього на екрані будуються графіки миттєвих значень заданих величин, індикатори на мнемонічному щиті відображають поточний стан мережі та елементів дистанційного захисту. При цьому швидкість симуляції процесів в електромережі є значно меншою від реальної швидкості їх протікання, що дозволяє аналізувати функціонування дистанційного релейного захисту в мережі напругою 110 кВ та досліджувати зміну комплексного опору електромережі в аварійних режимах.

Про завершення досліду користувач буде сповіщений повідомленням на екрані, де відображаються отримані графіки (рис. 2.34). Для відображення додаткових графіків необхідно натиснути на кнопку SB2 «М» побудови графіків мнемонічного щита. Зокрема, можливо спостерігати графіки миттєвих значень: струмів за трьома фазами у функції часу (рис. 2.35), модулів імпедансів у функції часу (рис. 2.36), фазних напруг, імпедансів на комплексній площині з нанесеними характеристиками спрацювання.



Рис. 2.34. Екран з графіками, отриманими в результаті симуляції короткого замикання в мережі 110 кВ



Рис. 2.35. Екран з графіками миттєвих значень струмів у функції часу



Рис. 2.36. Екран з графіками миттєвих значень модулів імпедансів у функції часу

Також після завершення досліду на вказану адресу електронної пошти надходить лист з умовами досліду, до якого додаються файли з графіками величин, що характеризують стан мережі та дистанційного захисту (рис. 2.37).


Рис. 2.37. Лист на електронну пошту з умовами та результатами досліду

2.6.3. Порядок виконання роботи

2.6.3.1. Підготовка до проведення дослідів

1. Обрати вихідні дані за табл. 2.13 відповідно до номеру варіанта.

- 2. Занести вихідні дані до протоколу, табл. 2.14
- 3. Розрахувати модуль максимального імпедансу Z_{cp1} спрацювання реле

мінімального опору І ступеня наступним чином.

Модуль питомого імпедансу ЛЕП визначається як:

$$Z_{num} = \sqrt{R_{num}^2 + X_{num}^2} , \qquad (2.14)$$

де R_{num} =0,249 Ом/км – питомий активний опір проводу АС 120/19;

X_{пит} =0,422 Ом/км – питомий реактивний опір проводу АС 120/19.

Модуль імпедансу лінії W1 розраховується за формулою:

$$Z_{W1} = L_{W1} \cdot Z_{num}, \qquad (2.15)$$

де L_{W1} – довжина лінії W1, км, що обрана з табл. 2.13

Таблиця 2.13

		Dimit			
	Довжина	Довжина		Довжина	Довжина
Варіант	лінії W1,	лінії W2,	Варіант	лінії W1,	лінії W2,
	L_{W1} , км	L_{W2} , км		L_{W1} , км	L_{W2} , км
1	20	40	15	35	35
2	25	30	16	25	25
3	35	20	17	25	35
4	25	25	18	15	45
5	25	35	19	30	35
6	40	25	20	35	30
7	45	35	21	25	40
8	35	40	22	40	45
9	25	40	23	45	40
10	35	40	24	35	35
11	15	35	25	35	25
12	20	35	26	45	15
13	45	25	27	25	45
14	40	40	28	35	55

Вихідні дані

Оскільки I ступінь призначено для захисту початку лінії (близько 80–90% її довжини), то опір спрацювання обирають з умови неспрацювання при короткому замиканні у кінці лінії, що захищається:

$$Z_{cp1} = k_{\textit{eid}} \cdot Z_{W1}, \qquad (2.16)$$

де $k_{gid} = 0,8\div0,9$ – коефіцієнт відведення, що враховує похибки трансформаторів струму, напруги і реле, а також неточність розрахунків та відповідний запас.

4. Розрахувати модуль максимального імпедансу Z_{cp2} спрацювання реле мінімального опору II ступеня наступним чином. II ступінь призначений для захисту кінця лінії W1 і зона його дії частково виходить за межі лінії – для надійного спрацювання за короткого замикання в кінці лінії. Опір спрацювання II ступеня зазвичай узгоджують із опорами спрацювань захистів суміжних об'єктів.

Таблиця 2.14

Протокол результатів випробування дистанційного захисту

Виконав:	E-mail:	:	·	Варіант №		Дата
Вихідні дані: <i>L</i> _{W1} = км;	<i>L</i> _{W2} =км.	Обраховано: Z _{cp1} =	_Ом; <i>Z_{cp2}=</i>	_Ом; <i>Z_{cp3}=</i>	_Ом.	
Тип короткого замикання (трифа	зне / двофазне):					

L				Вн	ормалы	юму ре	жимі									При	коротко	му зам	иканн	i					Спрацювали ступені			
2 _{K3}	$\underline{Z}_{\underline{Z}}$	4 <i>B</i>	<u>Z</u>	BC	<u>Z</u>	CA	U_A	UB	U_C	I_A	IB	I_C	<u>Z</u>	AB	\underline{Z}_{i}	BC	<u>Z</u>	CA	U_A	UB	U_C	I_A	IB	I_C	Ι	П	III	tur
DI	LC	D3	LC	D4	LC	D5	5	V2	V3	A1	A2	A3	LC	D3	LC	D4	LC	D5	17	V2	V3	AI	A2	A3	28	59	30	*K3
ΓC	$ \underline{Z}_{AB} $	$\varphi_{Z_{AB}}$	$ \underline{Z}_{BC} $	$\varphi_{Z_{BC}}$	$ \underline{Z}_{CA} $	$\varphi_{Z_{CA}}$	L L	Ľ.	T	Ţ	F	E.	$ \underline{Z}_{AB} $	$\varphi_{Z_{AB}}$	$ \underline{Z}_{BC} $	$\varphi_{Z_{BC}}$	$ \underline{Z}_{CA} $	$\varphi_{Z_{CA}}$	T	Ţ	T	T	E	T	ΥD	NG	VD	
КМ	Ом	град.	Ом	град.	Ом	град.	В	B	В	Α	A	A	Ом	град.	Ом	град.	Ом	град.	В	В	В	Α	A	A				с
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29
5																												
10																						<u> </u>						
15																									\vdash			
													1															
							 															 		ļ				
																									<u> </u>			
																										-		
																						<u> </u>			-			
													11															

Повний опір лінії W2 визначається наступним чином:

$$Z_{W2} = L_{W2} \cdot Z_{num}, \qquad (2.17)$$

де L_{W2} – довжина лінії W2, км, що обрана з табл. 2.13.

Для спрощення розрахунків під час виконання лабораторної роботи пропонується наступна спрощена залежність:

$$Z_{cp2} = k_{ii\partial} \cdot \left[Z_{W1} + (0,15 \div 0,25) Z_{W2} \right].$$
(2.18)

5. Розрахувати модуль максимального імпедансу Z_{cp3} спрацювання реле мінімального опору III ступеня наступним чином. III ступінь забезпечує резервування роботи I та II ступенів основної лінії, що захищається, (функція ближнього резервування) та резервування релейних захистів суміжних ліній (функція дальнього резервування). Опір спрацювання III ступеня відводиться від мінімального опору за врахування самозапуску двигунів. Для спрощення розрахунків під час виконання лабораторної роботи пропонується наступна залежність:

$$Z_{cp3} = k_{Bi\partial} \cdot (Z_{W1} + Z_{W2}).$$
(2.19)

6. Результати розрахунків необхідно занести до протоколу, табл. 2.14.

2.6.3.2. Підготовка стенда до проведення дослідів

1. Ввімкнути в ауд. 509 Wi-Fi роутер, переконатися, що підключення до інтернету наявне.

2. Підключити смартфон, з якого планується налаштовувати параметри стенда, до локальної Wi-Fi мережі.

3. Подати живлення на стенд.

4. За допомогою стандартної програми для смартфону відсканувати QRкод з екрану і перейти за адресою сторінки налаштування параметрів, що зчитається з QR-коду. Після цього на екрані смартфону відобразиться сторінка налаштувань параметрів захисту, як показано на рис. 2.33, *a*.

5. Внести у відповідне поле сторінки налаштувань параметрів адресу електронної пошти, на яку будуть відсилатися результати дослідів і натиснути кнопку «Вхід», рис. 2.33, *а*. Введена адреса електронної пошти буде відображена на екрані стенда.

6. Внести до сторінки налаштувань параметрів довжини ЛЕП та імпеданси спрацювання ступенів захисту відповідно до табл. 2.14. Натиснути «ОК». Введені дані будуть відображені на екрані.

2.6.3.3. Дослідження функціонування захисту при трифазному короткому замиканні

1. Результати слід заносити до протоколу, табл. 2.14. У полі «Тип короткого замикання» необхідно вказати ТРИФАЗНЕ.

2. Задати нульовий перехідний опір в місці короткого замикання, для чого тумблер S1 перевести в положення «мет».

3. Задати тип короткого замикання, для чого тумблер S2 перевести в положення «3 ф кз». Відповідні налаштування будуть відображені на рідкокристалічному дисплеї LCD1.

4. Налаштувати мережу для роботи в режимі одностороннього живлення, для чого тумблер S3 перевести в положення «off». Цим відключається високовольтний вимикач Q2, про що свідчить загорання зеленого світлодіода VD6.

5. В даній лабораторній роботі досліджується функціонування релейного захисту в режимі одностороннього живлення лінії електропередачі, тому положення тумблера S4, що задає частоту напруги джерела 2, не має значення.

6. Тумблер S5 встановити в положення «норм», оскільки обриви вимірювальних кіл трансформаторів напруги в даній лабораторній роботі не розглядаються.

7. Тумблер S6 встановити в положення «норм», оскільки розглядається випадок наявності блокувань роботи захисту при хитаннях в мережі та при несправностях в колах напруги.

8. Встановити потенціометром Lкз відстань до місця замикання 5 км. Значення відстані відображається на дисплеї LCD1. Занести цю відстань до колонки 1 протоколу, табл. 2.14.

9. Натиснути кнопку «▶» для того, щоб розпочати дослід.

10. До протоколу, табл. 2.14, необхідно занести величини, що характеризують стан мережі до моменту короткого замикання:

– до колонок 2, 3 – модуль та аргумент імпедансу \underline{Z}_{AB} за показами дисплея LCD3, наприклад:



– до колонок 4, 5 – модуль та аргумент імпедансу \underline{Z}_{BC} за показами дисплея LCD4;

– до колонок 6, 7 – модуль та аргумент імпедансу \underline{Z}_{CA} за показами дисплея LCD5;

– до колонок 8, 9, 10 – діючі значення фазних напруг U_A , U_B , U_C мережі в місці встановлення захисту за показами на екрані, наприклад:



– до колонок 11, 12, 13 – діючі значення струмів I_A , I_B , I_C фаз мережі в місці встановлення захисту за показами на екрані.

Аналогічні величини заносяться до колонок 14–25 після виникнення короткого замикання. Також під час короткого замикання у колонках 26–28 необхідно (за показами світлодіодів VD28-VD30) відмітити ступені захисту, що спрацювали.

11. Після завершення досліду на екрані буде відображено відповідне повідомлення. Результати досліду та графіки зміни величин, що характеризують стан мережі та захисту, будуть відправлені на вказану електронну пошту. Якщо лист з результатами відсутній у папці вхідних листів, слід перевірити папку «Спам».

12. Натискаючи кнопку «N», відображати додаткові графіки на екрані. За осцилограмами струму необхідно встановити час t_{K3} відключення замикання і отримане значення занести до колонки 23. Наприклад, розглянемо графік струму, що наведений на рис. 2.38. Коротке замикання виникає в момент часу 0,3 с, захист відключає живлення у момент часу 1,45 с. Тобто час відключення замикання становить $t_{K3} = 1,45 - 0,3 = 1,15$ с.

13. Повторювати досліди, збільшуючи потенціометром Lкз відстань до місця замикання на 5 км, відповідно до пп. 9–12, заносячи до протоколу результати. В останньому досліді точка короткого замикання має знаходитися в кінці лінії W2, тобто $L_{\kappa_3} = L_{W1} + L_{W2}$.

114



Рис. 2.38. Графік миттєвих значень струму мережі при короткому замиканні

2.6.3.4. Аналіз функціонування захисту при трифазному короткому замиканні

1. Розрахувати відстані спрацювання кожного ступеня дистанційного захисту:

$$l^{I} = \frac{Z_{cp1}}{Z_{num}}; \qquad l^{II} = \frac{Z_{cp1}}{Z_{num}}; \qquad l^{III} = \frac{Z_{cp1}}{Z_{num}}.$$
 (2.20)

2. Побудувати графік залежності діючого значення напруги U_A фази А шин підстанції 1 в режимі короткого замикання (колонка 20, табл. 2.14) від відстані L_{κ_3} до місця замикання (колонка 1, табл. 2.14):

$$U_A = f(L_{\kappa 3}).$$

Графік необхідно навести у звіті. Також необхідно проаналізувати отриманий графік і встановити, як змінюється напруга на шинах підстанції в залежності від віддаленості точки замикання.

3. Побудувати графік залежності діючого значення струму I_A фази А лінії в режимі короткого замикання (колонка 23, табл. 2.14) від відстані $L_{\kappa 3}$ до місця замикання (колонка 1, табл. 2.14):

$$I_A = f(L_{\kappa 3}).$$

Графік необхідно навести у звіті. Також необхідно проаналізувати отриманий графік і встановити, як змінюється величина струму лінії в залежності від віддаленості точки замикання.

4. Побудувати графік залежності модуля імпедансу $|\underline{Z}_{AB}|$ (колонка 14, табл. 2.14) від відстані L_{κ_3} до місця замикання (колонка 1, табл. 2.14):

$$\left|\underline{Z}_{AB}\right| = f\left(L_{\kappa_3}\right).$$

Графік необхідно навести у звіті. Також необхідно проаналізувати отриманий графік і встановити, як змінюється величина імпедансу лінії при короткому замикання в залежності від віддаленості точки ушкодження.

5. Побудувати екпериментальні характеристики ступенів дистанційного захисту, тобто залежність часу t_{κ_3} відключення замикання (колонка 29, табл. 2.14) від відстані L_{κ_3} до місця ушкодження (колонка 1, табл. 2.14):

$$t_{\kappa3} = f(L_{\kappa3}).$$

Значення $L_{\kappa 3}$ відкладаються за віссю абсцис, значення $t_{\kappa 3}$ – за віссю ординат. Значення за осями відкладаються в масштабі. В осях координат наносяться експериметальні точки, з'єднувати їх лініями немає потреби. На графіку позначити довжини ліній W1 та W2, а також відстані l^{I} , l^{II} , l^{III} спрацювання кожного ступеня дистанційного захисту.

Екпериментальні характеристики ступенів дистанційного захисту необхідно навести у звіті. Також необхідно проаналізувати отриману залежність і встановити:

- кількість ступенів дистанційного захисту;

- тип селективності дистанційного захисту (абсолютна або відносна);

– час спрацювання ступенів дистанційного захисту;

– як змінюється час спрацювання дистанційного захисту зі збільшенням відстані до точки замикання.

6. Побудувати в масштабі колові характеристики реле опору дистанційного захисту за зразком на рис. 2.31. При цьому слід врахувати, що кут максимальної чутливості кожного реле опору становить $\varphi_{p.м.ч}=65^{\circ}$, а модулі максимальних імпедансів спрацювання ступенів захисту були розраховані в п. 2.6.3.1.

На колових характеристиках необхідно нанести експериментальні точки, що відповідають значенням імпедансу \underline{Z}_{AB} для відстаней L_{κ_3} до місця замикання. Експериментальні точки наносять за значеннями кута $\varphi_{Z_{AB}}$ (колонка 15, табл. 2.14) та модуля $|\underline{Z}_{AB}|$ (колонка 14, табл. 2.14). Кожну експериментальну точку слід позначити написом, що відповідає відстані до точки замикання.

Колові характеристики спрацювання необхідно навести у звіті. На основі графіка встановити зони дії трьох ступенів дистанційного захисту. Зіставити отримані дані з експериментальними (колонки 26–28, табл. 2.14). Проаналізувати, як зони дії співвідносяться з характеристиками реле опору.

116

2.6.4. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Вихідні дані.

3. Розрахунок модулів максимального імпедансу спрацювання реле мінімального опору трьох ступенів.

4. Структурна схема лабораторного стенду.

5. Протокол (табл. 2.14) з результатами експериментів.

6. Звіти, що надійшли на електронну пошту, зі всіма графіками для мінімальної відстані до точки замикання (5 км) і для максимальної відстані до точки замикання (тобто необхідно навести тільки два звіти з графіками).

7. Розрахунок відстаней спрацювання ступенів дистанційного захисту.

8. Залежність $U_A = f(L_{\kappa_3})$ та її аналіз.

9. Залежність $I_A = f(L_{\kappa 3})$ та її аналіз.

10. Залежність $|\underline{Z}_{AB}| = f(L_{\kappa_3})$ та її аналіз.

11. Експериментальні характеристики ступенів дистанційного захисту $t_{\kappa_3} = f(L_{\kappa_3})$ та їх аналіз.

12. Колові характеристики реле опору дистанційного захисту з експериментальними точками <u>Z</u>_{AB} та їх аналіз.

13. Висновки з аналізом отриманих результатів.

2.6.5. Контрольні запитання

1. Вкажіть призначення та особливості функціонування дистанційного захисту?

2. Що використовується в якості вимірювального органу дистанційного захисту?

3. Який тип селективності має дистанційний захист? Що це означає на практиці?

4. Чи є різниця у часі спрацювання ступенів дистанційного захисту?

5. Як задається умова спрацювання дистанційного захисту?

6. Які Вам відомі параметри спрацювання дистанційного захисту?

2.7. Лабораторна робота 10. Дослідження роботи блоку ABP на основі пристрою управління резервним живленням AVR-02-G

Мета: ознайомитися з функціонуванням блоку автоматичного введення резерву, що побудований на основі мікропроцесорного пристрою управління резервним живленням.

2.7.1. Короткі теоретичні відомості

2.7.1.1. Автоматичне введення резерву

Для підвищення надійності електропостачання споживачів використовують схеми живлення одночасно від декількох джерел. В якості використовуватися можуть лінії від різних підстанцій, джерел лва трансформатори, трансформатор та дизель-генератор тощо. За наявності декількох (хоча би двох) джерел живлення відключення одного з них не порушує електропостачання споживачів.

Підключення споживачів до резервного джерела в разі відмови основного джерела здійснюють пристрої автоматичного введення резерву (ABP). Особливо актуальним є використання пристроїв ABP в схемах живлення споживачів І категорії. Пристрої ABP використовуються на трансформаторах, секційних вимикачах, лініях електропередачі, в схемах живлення двигунів тощо.

До пристроїв АВР висуваються наступні основні вимоги:

1. АВР приходить у дію при зникненні напруги на шинах споживачів. При цьому причини зникнення напруги можуть бути різними: помилкове або аварійне відключення силового вимикача, відмова робочого джерела живлення тощо.

2. Живлення до споживача від резервного джерела має подаватися з найменшою витримкою часу після відмови робочого джерела.

3. АВР має спрацьовувати тільки один раз, тобто його дія має бути однократною. Така вимога обумовлена необхідністю уникнути декількох ввімкнень резервного джерела на коротке замикання.

4. АВР не має спрацьовувати до моменту відключення робочого джерела. Це дозволяє уникнути ввімкнення резервного джерела на коротке замикання, яке може мати місце в схемі робочого джерела.

В якості прикладу розглянемо порядок роботи схеми ABP секційного вимикача для двотрансформаторної підстанції, рис. 2.39. Трансформатор T1 живиться від джерела S1, T2 – від S2. В нормальному режимі: від трансформатора T1 через вимикач Q1 живиться перша секція збірних шин (1С); від T2 через вимикач Q3 живиться друга секція збірних шин (2С); секційний вимикач Q5 відключений. Припустимо, з певної причини вимикач Q1 відключився. Тоді споживачі, які живляться від 1С, будуть знеструмлені. Для відновлення живлення до цих споживачів пристрій ABP має подати сигнал на ввімкнення секційного вимикача Q5. Після цього обидві секції збірних шин

будуть одержувати живлення від трансформатора Т2. В разі відновлення роботи трансформатора Т1, пристрій АВР відключає секційний вимикач Q5 та вмикає Q1.



Рис. 2.39. Спрощена схема двотрансформаторної підстанції

2.7.1.2. Призначення та функції пристрою AVR-02-G

В лабораторній роботі розглядається функціонування пристрою AVR-02-G (рис. 2.40), який призначено для роботи у складі шаф (блоків) автоматичного введення резерву для трифазних споживачів електроенергії.



Рис. 2.40. Пристрій управління резервним живленням AVR-02-G

Пристрій АВР виконує наступні функції:

 автоматичне включення резервного живлення відповідно до заданого алгоритму (параметри алгоритму налаштовуються користувачем, зокрема – витримки часу);

– ручне керування комутаційними апаратами;

– індикація стану комутаційних апаратів;

– індикація наявності та параметрів напруги входів (чергування фаз, синфазність, верхній та нижній рівні напруги, обрив фази, асиметрія напруг);

– індикація режимів роботи;

– реалізація блокувань.

Пристрій AVR-02-G може забезпечувати реалізацію функцій ABP в наступних схемах електропостачання.

1. Схема N1+G, рис. 2.41, *а*. В такій схемі джерело N1 — робоче (наприклад, силовий трансформатор), джерело G — резервне (в якості якого може використовуватися генератор). В нормальному режимі комутаційний апарат Q1 ввімкнений, Q2 відключений. В разі зникнення напруги робочого джерела N1 через затримку часу T_3 пристрій подає сигнал на відключення комутаційного апарату Q1. Через 3 с пристрій подає сигнал на запуск генератора G. Через витримку часу T_2 , яка потрібна для запуску генератора, за умови знаходження напруги генератора в допустимих межах, пристрій подає сигнал на вімкнення B2. Завдяки цьому споживачі одержують живлення від генератора.

В разі відновлення напруги робочого джерела, через витримку часу T_e пристрій відключає Q2. Через витримку часу перемикання T_n пристрій вмикає Q1 і споживачі одержують живлення від робочого джерела N1.



Рис. 2.41. Схеми систем електропостачання, в яких ABP забезпечується пристроєм AVR-02-G: *a* – схема N1+G; *б* – схема N1+N2; *в* – схема N1+N2+S

2. Схема N1+N2, рис. 2.41, б. В такій схемі наявні два джерела живлення (наприклад, силові трансформатори): N1 – робоче, N2 – резервне. Робота схема аналогічна схемі N1+G, за виключенням того, що відсутня необхідність подавати сигнал на запуск генератора.

3. Схема N1+N2+S, рис. 2.41, *в*. В нормальному режимі джерела N1 та N2 подають живлення через комутаційні апарати Q1 та Q2 на відповідні секції збірних шин, секційний вимикач Q3 відключений.

Припустимо, що в момент часу t_1 зникає напруга U_{N1} робочого джерела N1. Через затримку часу T_3 , в момент $t_2 = t_1 + T_3$, пристрій ABP подає сигнал на відключення комутаційного апарату Q1, рис. 2.42. Через витримку часу перемикання T_n , в момент $t_3 = t_2 + T_n$, пристрій вмикає секційний вимикач Q3 і обидві секції шин живляться від джерела N2.

Припустимо, що живлення від джерела N1 відновилося в момент t_4 . Тоді через витримку часу відновлення T_e , в момент $t_5 = t_4 + T_e$, пристрій відключає Q3. Через витримку часу перемикання T_n , в момент $t_6 = t_5 + T_n$, пристрій вмикає Q1 і нормальна схема живлення відновлюється, рис. 2.42.

В разі відмови джерела N2 комутації здійснюються аналогічним чином.

2.7.1.3. Вбудовані реле пристрою AVR-02-G

До складу пристрою входять наступні реле:

К1 – реле для керування вимикачем Q1, що подає живлення від джерела N1 (рис. 2.41);

К2 – реле для керування вимикачем Q2, що подає живлення від генератора G або джерела N2;

K3 – реле для керування секційним вимикачем Q3;

К4 – реле для подавання сигналу на запуск генератора G;

К5 — реле, що забезпечує безперебійність напруги U_0 живлення кіл управління та контролю.

Діюче значення змінної напруги U_0 має знаходитися в діапазоні від 100 В до 350 В. Принцип формування напруги U_0 та живлення нею кіл управління ілюструє спрощена схема на рис. 2.43.

На схемі, рис. 2.43, функцію вимикача Q1 (рис. 2.41) виконує електромагнітний контактор KM1, Q2 – KM2, Q3 – KM3. Нерухомі контакти вбудованого в пристрій реле K5 приєднані до фаз C двох джерел живлення: нормально-замкнений контакт (вивід 1 пристрою) – до фази C1 входу 1, нормально-розімкнений (вивід 11) – до фази C2 входу 2. Напруга U_0 на

рухомому контакті реле К5 (вивід 10) дорівнюватиме U_{C1} в разі нормального стану реле К5, а при його спрацюванні – напрузі U_{C2} . Мікропроцесор керує реле К5 наступним чином: в разі наявності напруги на вході 1 реле К5 відключено, відповідно $U_0 = U_{C1}$. При зникненні напруги на вході 1 пристрій вмикає реле К5 і напруга $U_0 = U_{C2}$. Це забезпечує безперебійне живлення напругою U_0 кіл управління від одного з вводів. Вбудовані до пристрою реле К1–К3, що керуються мікроконтролером, подають напругу U_0 до котушок відповідних контакторів КМ1–КМ3.



Рис. 2.42. Цикл спрацювання АВР для схеми N1+N2+S



Рис. 2.43. Живлення напругою U_0 кіл управління

2.7.1.4. Призначення виводів пристрою AVR-02-G

Виводи пристрою мають наступне призначення (рис. 2.44):



Рис. 2.44. Розташування виводів пристрою AVR-02-G

A1, B1, C1 – вхід 1 – фазні напруги джерела N1;

А2, В2, С2 – вхід 2 – фазні напруги джерела N2 (або G);

N – об'єднана нейтраль входів 1 та 2;

1, 10, 11 – виводи вбудованого реле К5;

22 – спільний вивід рухомих контактів вбудованих реле К1–К3;

23, 24 – нерухомі контакти вбудованого реле К1;

25, 26 – нерухомі контакти вбудованого реле К2;

27, 28 – нерухомі контакти вбудованого реле КЗ;

29, 30 – нормально-розімкнений контакт вбудованого реле К4, що призначений для подавання сигналу на запуск генератора;

12 – підключення зовнішнього джерела живлення (+12 В), що використовується в схемі з генератором G; загальний вивід джерела 12 В підключається до клеми N;

9 – вивід для подавання напруги живлення пристрою від джерела безперебійного живлення або фази С резервної лінії генератора, така напруга підтримує працездатність пристрою за відсутності напруги на входах 1 та 2;

13, 14, 15 – виводи для підключення нормально-розімкнених блокконтактів вимикачів Q1, Q2, Q3, відповідно. При ввімкненні вимикача його блок-контакт подає напругу U_0 на відповідний вивід 13–15. Ввімкнений стан хоча би одного з вимикачів Q1–Q3, тобто наявність напруги U_0 на одному з виводів 13–15, забороняє пристрою здійснення перемикання на робоче (резервне) джерело живлення. Такий захист дозволяє уникнути зустрічного ввімкнення входів живлення. Виводи 13–15 можуть лишитися непідключеними, проте тоді вказаний захист на реалізується;

16 — вивід дозволу автоматичного режиму роботи пристрою: наявність напруги U_0 на даному виводі дозволяє автоматичний режим; в разі відсутності напруги U_0 на виводі 16, робота пристрою блокується та всі вбудовані реле відключаються;

17 – вивід для подачі сигналу аварії, умови видачі такого сигналу налаштовуються через меню;

18, 19, 20 — виводи контролю стану ліній, що живлять навантаження. Релейний захист таких ліній, в разі виявлення аварії, подає на один з даних входів напругу U_0 . При виявленні такої напруги на виводах 18—20 блокується можливість ввімкнення вимикачів Q1—Q3, відповідно. Це унеможливлює приєднання працездатного джерела до аварійної лінії живлення навантаження. Після усунення несправності лінії, для відновлення роботи пристрою,

124

необхідно скинути сигнал аварії шляхом короткочасної подачі напруги U_0 на вивід 21 скидання;

21 – вивід для скидання сигналу аварії за виводами 18–20. Сигнал аварії зберігається навіть при знеструмленні пристрою, оскільки записується до енергонезалежної пам'яті. Скидання сигналу аварії забезпечується короткочасною подачею напруги U_0 .

2.7.1.5. Налаштування пристрою AVR-02-G

На передній панелі пристрою AVR-02-G розташовані наступні елементи управління та індикації (рис. 2.40):

– рідкокристалічний дворядковий індикатор;



відповідно, якщо вхід у робочому стані, то відповідний індикатор горить, а у випадку аварійного стану – блимає.

Пристрій може знаходитися в двох режимах: РОБОТА, МЕНЮ.

Для входу до режиму МЕНЮ необхідно:

– короткочасно натиснути кнопку ОК;

- за допомогою кнопок «вверх» та «вниз» обрати необхідний параметр;

– натиснути кнопку ОК на 5 с до блимання курсору;

- кнопками «вправо», «вліво» встановити значення параметра;

– короткочасно натиснути ОК для запам'ятовування встановленого значення;

– вихід з режиму МЕНЮ до режиму РОБОТА забезпечується повторним короткочасним натисканням ОК.

2.7.1.6. Повідомлення на екрані пристрою

В режимі РОБОТА на екрані пристрою можуть з'являтися повідомлення відповідно до табл. 2.15.

Таблиця 2.15

	поряснитен	
N⁰	Повідомлення	Характеристика події
1	Вв1 224/225/231	Пристрій функціонує в нормальному режимі,
1	Вв2 219/230/225	відображаються фазні напруги на входах 1 та 2.
2	Вв1 224/225/231 Вв2 помилка Umin	Вхід 1 працює нормально. На вході 2 обрив однієї або декількох фаз (напруга менша від встановленої нижньої межі U _{min}).
3	Вв1 помилка черг Вв2 помилка черг	Невірне чергування фаз на входах 1 та 2.
4	Помилка синфаз- ності вводів	Порушення синфазності між фазами входів 1 та 2. Така помилка виникає, коли на кожному вході порядок чергування фаз дотримується, проте існує фазовий зсув між напругами на симетричних входах пристрою (наприклад, A1 та A2). В разі виникнення помилки синфазності обидва світлодіоди N1 та N2 на передній панелі пристрою блимають.
5	Вв1 224/225/231 Вв2 помилка Umax	Вхід 1 працює нормально. На вході 2 має місце перенапруга (напруга більше від встановленої верхньої межі U _{max}).
6	Вв1 224/225/231 Вв2 помилка асим	Асиметрія напруги на вході 2 перевищує допустиму.
7	Помилка зустрічна напруга	Одночасне підключення двох вводів на одне навантаження, що виникає через несправність силового комутаційного апарата.
8	Аварія розчеплю- вача 1, , ,	Повідомлення виникає в разі аварійних станів ліній, що живлять навантаження. Цифра «1» відповідає виникненню напруги на виводі 18 пристрою, «2» – 19, «3» – 20.
9	Помилка генератора	Виникає при аварії генератора.

Повідомлення на екрані пристрою в режимі РОБОТА

2.7.2. Опис лабораторного стенда

Лабораторна робота виконується з використанням блоку ABP на основі пристрою AVR-02-G (рис. 2.45).

До складу блоку АВР входять:

– пристрій AVR-02-G;

– електромагнітні контактори КМ1–КМ3 типу SCG-9;

– індикаторні лампи, кнопка, перемикачі.

Принципова електрична схема блоку ABP наведена на рис. 2.46. Клемник для підключення входу 1 живлення позначено XT1 (INPUT 1), входу 2 – XT2 (INPUT 2). Напруга від входу 1 до виходу 1 (клемник XT3, OUTPUT 1) подається через силові контакти KM1.1 контактора KM1. Аналогічним чином напруга від входу 2 до виходу 2 (клемник XT4, OUTPUT 2) подається через силові контакти KM2.1 контактора KM2. Контактор KM3 виступає як секційний. Напруга U_0 на котушки керування контакторів KM1–KM3 подається за допомогою вбудованих до пристрою реле K1–K3. Виводи 13–15 пристрою контролюють стан блок-контактів контакторів KM1–KM3.

До виводу 16 пристрою приєднано перемикач S1 «Автоматичний режим». Його замкнений стан дозволяє роботу пристрою в автоматичному режимі, розімкнений – забороняє.

Загоряння індикаторної лампи HL1, що приєднана до виводу 17 пристрою, свідчить про наявність сигналу аварії.

Замикання контакту перемикача S2 («Лінія 1»), що приєднаний до виводу 18, імітує несправний стан лінії, що живить перше навантаження. Аналогічним чином перемикач S3 («Лінія 2», вивід 19) імітує несправність лінії до другого навантаження.

Короткочасне натискання на кнопку SB1 (вивід 21), за умови відсутності несправностей на першій та другій лініях, скидає сигнал аварії.

Для проведення лабораторної роботи блок ABP підключається до лабораторного стенда в ауд. 508. Живлення на блок ABP подається від пункту розподілу електроенергії ПР–11, рис. 2.47. В якості першого навантаження використовується асинхронний двигун АОЛ2-11-4У3, рис. 2.48, *а*. Друге навантаження – лампи розжарювання, рис. 2.48, *б*. Вимірювання струму здійснюється струмовими кліщами UT204+, рис. 2.49.



Рис. 2.45. Блок ABP на основі пристрою AVR-02-G



Рис. 2.46. Принципова електрична схема блоку автоматичного введення резерву (ABP) на основі пристрою управління резервним живленням AVR-02-G



Рис. 2.47. Пункт розподілу електроенергії ПР-11



б)

Рис. 2.48. Асинхронний двигун АОЛ2-11-4У3 (*a*) та панель з лампами розжарювання (б)



Рис. 2.49. Струмові кліщі UT204+

2.7.3. Завдання

Дослідити режими роботи блоку автоматичного введення резерву, що побудований на основі мікропроцесорного пристрою управління резервним живленням AVR-02-G.

2.7.4. Порядок виконання роботи

2.7.4.1. Підготовка схеми досліду

1. В ауд. 508 пересвідчитися, що стенд знеструмлено (автоматичний вимикач ЩРН відключений). Також пересвідчитися, що в ПР-11 всі автоматичні вимикачі відключені.

2. Зібрати схему досліду відповідно до рис. 2.50.

3. Перевести органи управління блоку АВР у наступні положення:

S1 «Автоматичний режим» – «Заблоковано»;

S2 «Лінія 1» – «Норма»;

S3 «Лінія 2» – «Норма»;

4. Показати зібрану схему викладачеві. Сфотографувати схему для оформлення звіту.

5. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

6. Ввімкнути автоматичний вимикач ЩРН, що подає напругу на стенд.

7. Ввімкнути автоматичні вимикачі QF0, QF1, QF2 у складі ПР-11.

2.7.4.2. Конфігурування та перевірка пристрою АВР

1. На екрані відображається повідомлення «Блокування». Короткочасно натиснути кнопку ОК для переходу до режиму МЕНЮ. На індикаторі буде відображена назва поточної схеми роботи.

2. Натиснути ОК впродовж 5 с до блимання курсору. З'явиться запит на код доступу. За допомогою кнопок «вліво», «вправо», «вверх», «вниз» встановити код доступу 1234 (кнопку «вліво» натиснути 1 раз, «вправо» – 2 рази, «вверх» – 3 рази, «вниз» – 4 рази). Короткочасно натиснути ОК. Після одержання доступу – обрати схему N1+N2+S. Короткочасно натиснути ОК. На екрані знову відобразиться напис «Блокування».

3. Короткочасно натиснути кнопку ОК для переходу до режиму МЕНЮ. За допомогою кнопки «вниз» перейти до пункту меню «Вх.12345678 Вих», що відповідає режиму налагодження. Натиснути ОК впродовж 5 с до блимання курсору, за необхідності ввести код доступу.



Рис. 2.50. Схема лабораторного стенда для дослідження роботи блоку АВР

4. Перевірити функціонування елементів стенда. Для цього слід мати на увазі, що режимі налагодження:

– керування реле здійснюється кнопками «вліво», «вправо», «вверх», «вниз»;

позначки («0» або «■») в другому рядку екрану відповідають стану виводів пристрою згідно з табл. 2.16 («0» – відсутність напруги U₀, «■» – наявність).

Таблиця 2.16

Відповідність позначень на індикаторі виводам пристрою в режимі налагодження

Позначення на	1	2	3	1	5	6	7	8	
індикаторі	I	2	5	7	5	0	/	0	
Вивід	12	1.4	15	16	10	10	20	21	
пристрою	15	14	15	10	10	19	20	<i>∠</i> 1	
Підключено на									
лабораторному	KM1.2	KM2.2	KM3.2	S 1	S2	S3	_	SB1	
стенді									

Перевести перемикач S1 в положення «Дозволено». На екрані значення під цифрою 4 має змінитися з «0» на «■».

Короткочасно натиснути кнопку «вліво» – реле К1, відповідно – контактор КМ1, має ввімкнутися, запуститься двигун. На екрані значення під цифрою 1 має змінитися з «0» на « . Також вмикається світлодіод стану реле К1 на передній панелі пристрою. Повторно натиснути кнопку «вліво» – контактор КМ1 має відключитися, двигун зупиниться. Значення на екрані під цифрою 1 має стати «0».

Кнопка «вправо» керує реле К2, відповідно – контактором КМ2, який подає живлення на лампи. Блок-контакт цього контактора подає сигнал до виводу 14, що на екрані відповідає логічному значенню під цифрою 2. Одночасно дозволяється вмикати тільки одне реле.

Кнопка «вверх» керує реле К3, відповідно – контактором КМ3, на екрані це відповідає логічному значенню під цифрою 3.

Кнопка «вниз» – реле К4, однак до нього не підключено жодного виконавчого механізму.

5. Перевести перемикач S2 в положення «Аварія». На екрані значення під цифрою 5 має змінитися з «0» на «■». Також встановлюється внутрішній сигнал аварії, однак лампа HL1 не вмикається. Повернути перемикач S2 в

положення «Норма». Для скидання внутрішнього сигналу аварії натиснути кнопку SB1 «Скидання аварії» (під час натискання значення під цифрою 8 змінюється з «0» на «■»).

Аналогічно випробувати перемикач S3.

Перевести перемикач S1 в положення «Заблоковано».

Для виходу з режиму налагодження необхідно короткочасно натиснути OK.

6. В режимі МЕНЮ встановити значення параметрів та функцій відповідно до табл. 2.17.

2.7.4.3. Дослід 1. Дослідження автоматичного введення резерву

1. Включити комп'ютер, що вбудований у стенд. Запустити програму таймера Free Stopwatch. Розгорнути вікно програми на весь екран:



2. Перевести перемикач S1 «Автоматичний режим» в положення «Дозволено». Контактори KM1, KM2 мають включитися, KM3 – бути відключеним, двигун і лампи ввімкнуться.

Занести стан елементів системи, значення напруг та струмів до рядка 1а протоколу випробувань, табл. 2.18.

3. Одночасно виконати дві дії (краще запросити одногрупника): відключити автоматичний вимикач QF1 у складі ПР-11 та натиснути кнопку «Старт» у програмі таймера. Слідкувати за спрацюванням ABP (спрацьовує із заданими витримками часу). В момент запуску двигуна натиснути кнопку «Стоп» у програмі таймера. Занести дані до рядка 16 протоколу випробувань, табл. 2.18. При цьому значення витримку часу, що визначено таймером, занести до клітинки ΔT_1 .

4. Скинути таймер.

5. Одночасно виконати дві дії: ввімкнути автоматичний вимикач QF1 у складі ПР-11 та натиснути кнопку «Старт» у програмі таймера. Слідкувати за спрацюванням ABP (спрацьовує із заданими витримками часу). В момент запуску двигуна натиснути кнопку «Стоп» у програмі таймера. Занести витримку часу до клітинки ΔT_2 (рядок 16). Скинути таймер.

Таблиця 2.17

n		•			
	TODOLOT	101D TT	DIIOTTO	OTO I	ΛDD
эначсння	HADAMEL	плк пп	пистр	() H) /	4 I) F
	mapanet		pnerp	0101	

		1 1 1	1		
	Bapi	ант 1	Bap		
Параметр, функція	Значення (вибір кнопками «вправо», «вліво»: on,	Сигнал аварії (вибір кнопками «вверх», «вниз»: "А" сигнал подається, "–" не подається)	Значення (вибір кнопками «вправо», «вліво»: on,	Сигнал аварії (вибір кнопками «вверх», «вниз»: "А" сигнал подається, "–" не подається)	Примітка
	off)		off)		
Відключення при помилці чергування	on	А	on	А	
Відключення при помилці синфазності	on	А	on	А	
Аварія при спрацюванні розчіплювача	_	А	_	А	
Зустрічна напруга	_	_	_	А	
Час відключення при U <umin< td=""><td>15 c</td><td>А</td><td>7 c</td><td>А</td><td>T_{3}</td></umin<>	15 c	А	7 c	А	T_{3}
Час відключення при U>Umax	1,0 c	_	1,5	А	
Час відключення при асиметрії	8 c	А	12 c	А	
Макс. напруга Umax	260 B	_	250 B	_	
Мін. напруга Umin	170 B	_	180 B	_	
Асиметрія напруги Uasimm	60 B	_	40 B	_	
Час перемикання Тп	4,0 c	_	5,9 c	_	T_n
Час відновлення Тв	5 c	_	7 c	_	T _e

Таблиця 2.18

Протокол випробування блоку ABP на основі пристрою управління резервним живленням AVR-02-G

	Стан автома-		Перемикачі, що імітують аварію		Напру	та на в блоку	вході IN 7 ABP	NPUT1	Напруга на вході INPUT2 блоку ABP							Напруга на вихолах		аварії	Струм		Фактичні затримки	
№ стану	тич вими ПР	них качів -11	на лінії до навантаження			U _{A1} , B	<i>U</i> в1, В	<i>U</i> с1, В	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		Стан контакторів			блоку АВР		Сигнал	<i>I</i> ₁ , A	<i>I</i> ₂ , A	AT a			
	QF1	QF2	S2 Лінія1	S3 Лінія2	HL2, 0/1	Н при	Ia екра строю	ні Вв1	HL3, 0/1	Н при	На екрані пристрою Вв2		KM1 (HL6), 0/1	KM3 (HL8), 0/1	KM2 (HL7), 0/1	OUTPUT1 (HL4), 0/1	OUTPUT2 (HL5), 0/1	HL1, 0/1	PA1	PA2		Δ12, C
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23
						Схема – рис. 2.50. Дослід 1. Досл								томатично	ого введен	ня резерву						
1a	on	on	норма	норма																	x	x
16	off	on	норма	норма																		
1в	on	off	норма	норма																		
	1	1	I	I	1	1	Cxe	ема – р	ис. 2.5	0. Досл	під 2. Ф	ункціо	нування	АВР при	пошкодж	енні ліній д	о навантаже	ння		T	I	I
2a	on	on	аварія	норма																	х	х
26	on	on	норма	аварія																	x	х
	1	1	r		I	1	Cxe	ема – р	ис. 2.5	1. Досл	під 3. Ф	ункціо	нування	АВР при	обриві фа	зи джерела	1	1		T	1	1
3	on	on	норма	норма																	x	x
					-		Cxe	ема – р	ис. 2.5	2. Досл	під 4. Ф	ункціо	нування	АВР при	помилкон	зому чергува	анні фаз				1	
4	on	on	норма	норма																	x	x
					-		Cxe	ема – р	ис. 2.5	3. Досл	під 5. Ф	ункціо	нування	АВР при	відсутнос	ті синфазно	сті				1	
5	on	on	норма	норма																	x	x

6. Одночасно виконати дві дії: відключити автоматичний вимикач QF2 у складі ПР-11 та натиснути кнопку «Старт» у програмі таймера. Слідкувати за спрацюванням ABP (спрацьовує із заданими витримками часу). В момент ввімкнення ламп натиснути кнопку «Стоп» у програмі таймера. Занести дані до рядка 1в протоколу випробувань, табл. 2.18. При цьому значення витримку часу, що визначено таймером, занести до клітинки ΔT_1 .

7. Скинути таймер.

8. Одночасно виконати дві дії: ввімкнути автоматичний вимикач QF2 у складі ПР-11 та натиснути кнопку «Старт» у програмі таймера. Слідкувати за спрацюванням ABP (спрацьовує із заданими витримками часу). В момент ввімкнення ламп натиснути кнопку «Стоп» у програмі таймера. Занести витримку часу до клітинки ΔT_2 (рядок 1в).

2.7.4.4. Дослід 2. Функціонування АВР при пошкодженні ліній до навантаження

1. Перевести перемикач S2 «Лінія 1» в положення «Аварія».

2. Слідкувати за спрацюванням АВР. Занести дані щодо стану системи до рядка 2а протоколу випробувань, табл. 2.18.

3. Перевести перемикач S2 «Лінія 1» в положення «Норма». Короткочасно натиснути кнопку SB1 «Скидання аварії». Слідкувати за спрацюванням ABP.

4. Перевести перемикач S3 «Лінія 2» в положення «Аварія».

5. Слідкувати за спрацюванням АВР. Занести дані щодо стану системи до рядка 26 протоколу випробувань, табл. 2.18.

6. Перевести перемикач S3 «Лінія 2» в положення «Норма». Короткочасно натиснути кнопку SB1 «Скидання аварії». Слідкувати за спрацюванням ABP.

7. Вимкнути комп'ютер, що вбудований у стенд (Пуск – Завершити роботу).

8. Відключити автоматичний вимикач ЩРН.

2.7.4.5. Дослід 3. Функціонування АВР при обриві фази джерела

1. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено.

2. Внести зміни до схеми лабораторного стенда відповідно до рис. 2.51, а саме – від'єднати провід, що з'єднує клеми 24/ПР/С2 та XT2/3/L3.

3. Показати зібрану схему викладачеві.



Рис. 2.51. Схема лабораторного стенда для дослідження роботи блоку ABP при обриві фази джерела (дослід 3)

4. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

5. Ввімкнути автоматичний вимикач ЩРН, що подає напругу на стенд.

6. Слідкувати за станом АВР. Занести дані щодо стану системи до рядка 3 протоколу випробувань, табл. 2.18.

7. Відключити автоматичний вимикач ЩРН.

2.7.4.6. Дослід 4. Функціонування АВР при помилковому чергуванні фаз

1. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено.

2. Внести зміни до схеми лабораторного стенда відповідно до рис. 2.52. Проводи, які необхідно переключити, виділені червоним.

3. Показати зібрану схему викладачеві.

4. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

5. Ввімкнути автоматичний вимикач ЩРН, що подає напругу на стенд.

6. Слідкувати за станом АВР. Занести дані щодо стану системи до рядка 4 протоколу випробувань, табл. 2.18.

7. Відключити автоматичний вимикач ЩРН.



Рис. 2.52. Схема лабораторного стенда для дослідження роботи блоку ABP при помилковому чергуванні фаз (дослід 4)

2.7.4.7. Дослід 5. Функціонування АВР при відсутності синфазності

1. Пересвідчитися, що стенд знеструмлено.

2. Внести зміни до схеми лабораторного стенда відповідно до рис. 2.53. Проводи, які необхідно переключити, виділені червоним.



Рис. 2.53. Схема лабораторного стенда для дослідження роботи блоку ABP при відсутності синфазності (дослід 5)

3. Показати зібрану схему викладачеві.

4. Подавати напругу на стенд можна тільки з дозволу викладача!

5. Ввімкнути автоматичний вимикач ЩРН, що подає напругу на стенд.

6. Слідкувати за станом АВР. Занести дані щодо стану системи до рядка 5 протоколу випробувань, табл. 2.18.

7. Відключити автоматичний вимикач ЩРН. Відключити автоматичні вимикачі QF0, QF1, QF2 у складі ПР-11.

2.7.4.8. Аналіз результатів дослідів

1. На основі експериментальних даних (рядки 1а, 16 табл. 2.18) побудувати графіки, що відображають цикл спрацювання ABP при втраті живлення від першого джерела. За віссю абсцис необхідно відкладати час *t*, с. За осями ординат:

– фазна напруга U_{A1} , В, першої фази на вході INPUT1 блоку ABP;

– лінійний струм I_1 , А, першої фази входу INPUT1 блоку ABP;

– фазна напруга U_{A2} , В, першої фази на вході INPUT2 блоку ABP;

– лінійний струм I₂, А, першої фази входу INPUT2 блоку ABP;

– логічна змінна, яка відповідає наявності («1») або відсутності («0») напруги на виході ОUTPUT1 блоку ABP;

– логічна змінна, яка відповідає наявності («1») або відсутності («0») напруги на виході ОUTPUT2 блоку АВР.

При побудові графіка на осі абсцис мають бути відкладені витримки часу ΔT_1 , ΔT_2 , що були експериментально виміряні (рядок 16 табл. 2.18). Для побудови графіка можна скористатися шаблоном, що наведений на рис. 2.54.

2. На основі експериментальних даних скласти текстовий опис циклу спрацювання ABP при втраті живлення від першого джерела. Приділити увагу наявності напруг на входах та виходах блоку ABP, величинам струмів, що споживаються від кожного з джерел, стану контакторів, витримкам часу.

3. На основі експериментальних даних (рядки 1а, 1в табл. 2.18) побудувати графіки, що відображають цикл спрацювання ABP при втраті живлення від другого джерела. Графік необхідно будувати аналогічно попередньому на окремому шаблоні.

4. На основі експериментальних даних, скласти текстовий опис циклу спрацювання АВР при втраті живлення від другого джерела.

5. На основі експериментальних даних (рядки 2а, 26 табл. 2.18) скласти текстовий опис функціонування блоку ABP при виникненні аварії на одній з ліній, які живлять навантаження.



Рис. 2.54. Шаблон для побудови графіків спрацювання АВР

6. Скласти текстовий опис функціонуванню блоку ABP при обриві фази джерела (рядок 3 табл. 2.18).

7. Скласти текстовий опис функціонуванню блоку ABP при помилковому чергуванні фаз (рядок 4 табл. 2.18).

8. Скласти текстовий опис функціонуванню блоку АВР при відсутності синфазності між системами напруг джерел (рядок 5 табл. 2.18).

2.7.5. Вміст звіту з лабораторної роботи

1. Тема, мета роботи.

2. Опис принципу функціонування АВР відповідно до схеми N1+N2+S.

3. Пояснення формування напруги живлення кіл управління відповідно до рис. 2.43.

4. Фото лабораторного стенда.

5. Принципова електрична схема блоку автоматичного введення резерву (ABP) на основі пристрою управління резервним живленням AVR-02-G, рис. 2.46, з описом роботи.

6. Налаштовані значення параметрів пристрою.

7. Протокол випробування блоку ABP на основі пристрою управління резервним живленням AVR-02-G, табл. 2.18.

8. Графіки, що відображають цикл спрацювання ABP при втраті живлення від першого джерела (за шаблоном рис. 2.54).

9. Опис циклу спрацювання ABP при втраті живлення від першого джерела.

10. Графіки, що відображають цикл спрацювання АВР при втраті живлення від другого джерела (за шаблоном рис. 2.54).

11. Опис циклу спрацювання АВР при втраті живлення від другого джерела.

12. Опис функціонування блоку АВР при виникненні аварії на одній з ліній, які живлять навантаження.

13. Опис функціонуванню блоку АВР при обриві фази джерела.

14. Опис функціонуванню блоку АВР при помилковому чергуванні фаз.

15. Опис функціонуванню блоку АВР при відсутності синфазності між системами напруг джерел.

16. Висновки.

2.7.6. Контрольні питання

1. Для чого використовується автоматичне введення резерву?

2. Які основні вимоги висуваються до пристроїв АВР?

3. Охарактеризуйте порядок роботи схеми ABP секційного вимикача для двотрансформаторної підстанції, рис. 2.39.

4. Розкрийте призначення та функції пристрою AVR-02-G.

5. Опишіть типові схеми електропостачання, в яких може застосовуватися пристрій AVR-02-G.

6. Опишіть функціонування пристрою AVR-02-G для схеми N1+N2+S, користуючись рис. 2.41 та рис. 2.42.

7. Скільки вбудованих реле має пристрій AVR-02-G? Для чого вони призначені?

8. Поясніть формування напруги живлення кіл управління за схемою на рис. 2.43.

9. Поясніть улаштування блоку ABP за схемою на рис. 2.46. Для чого призначено кожний елемент? Яка умова його ввімкнення/відключення?

10. Користуючись одержаними графіками, поясніть цикл спрацювання АВР при втраті живлення від одного з джерел.

11. Що необхідно для того, щоб блок ABP відреагував на коротке замикання одного з приєднань? Якою є реакція блоку?

12. Що станеться, якщо обірветься фаза одного з джерел?

13. Яким чином буде функціонувати блок ABP, вхід INPUT1 якого підключено до трансформатора TV наступним чином:



14. Яким чином буде функціонувати блок ABP, вхід INPUT1 якого підключено до трансформатора TV наступним чином:



15. Чи допускається наявність фазового зсуву між векторами U_{A1} та U_{A2} ? Відповідь обґрунтуйте.

ГЛОСАРІЙ

A

Абсолютна селективність – здатність релейного захисту спрацьовувати при ушкодженнях тільки у визначеній зоні дії та не спрацьовувати при ушкодженнях поза такою зоною.

Автоматичне введення резерву (ABP) – принцип забезпечення безперебійного живлення, який передбачає ввімкнення резервного джерела живлення замість основного, що відмовило.

Б

Ближнє резервування – спосіб резервування, який передбачає встановлення на об'єкті, який захищається, додаткових релейних захистів, час спрацювання яких близький до часу спрацювання основного захисту, що мають незалежне від основного захисту живлення.

B

Вимірний орган – складова релейного захисту, яка неперервно контролює стан обладнання, що захищається, та реагує на аварійний або ненормальний режим.

Відносна селективність – здатність релейного захисту спрацьовувати при ушкодженнях у визначеній зоні та на суміжних ділянках мережі.

Вказівне реле – реле, що призначене для індикації спрацювання релейного захисту, спрацьовує автоматично, у вихідний стан повертається вручну.

Д

Дальнє резервування – спосіб резервування, який передбачає ліквідацію аварійного стану захистом суміжних з аварійною ділянок мережі елементів при відмові основного захисту.

144
Дистанційний захист – релейний захист з відносною селективністю, вимірний орган якого реагує на величину повного опору (імпедансу) ділянки лінії від місця встановлення захисту до точки короткого замикання.

I

Імпеданс – комплексний опір електричного кола змінному струму, дійсна частина імпедансу відповідає активному опору, уявна – реактивному.

К

Коефіцієнт повернення реле – відношення струму повернення реле до струму спрацювання.

Μ

Максимальний струмовий захист (МСЗ) – вид струмового захисту, який має відносну селективність, що забезпечується вибором струму та часу спрацювання.

Η

Надійність – властивість релейного захисту виконувати свої функції в будь-яких умовах експлуатації.

0

Оперативний струм – струм, що забезпечує живлення вторинних кіл електростанції або підстанції.

Π

Проміжне реле – реле електромагнітного типу, що призначене для збільшення комутаційної здатності основного реле та розмноження кількості його контактів.

145

Реле мінімального опору – реле, що спрацьовує при знаходженні фактичного імпедансу мережі всередині замкненої характеристики спрацювання на комплексній площині.

Реле часу – реле, яке створює часову затримку передавання сигналу між окремими вузлами релейного захисту.

Релейна характеристика – кусково-лінійна характеристика, що відповідає перетворенню технічним пристроєм неперервної вхідної величини у дискретні значення вихідної величини.

```
С
```

Секційний вимикач – силовий комутаційний апарат, що з'єднує дві секції збірних шин.

Селективність – здатність релейного захисту виявляти пошкоджений елемент та відключати його від працездатної частини енергосистеми, що дає змогу зберегти функціонування останньої.

Синфазність – взаємна відповідність початкових зсувів фаз трифазних систем напруг, що подаються до двох входів блоку автоматичного введення резерву.

Статичне реле – напівпровідниковий прилад, до складу якого входять електронні ключі на симісторах, тиристорах або транзисторах, що заміняє електромеханічне реле.

Струм повернення реле – найбільше значення струму в реле, при якому воно повертається в початкове положення.

Струм спрацювання реле – найменший струм, при якому реле спрацьовує.

Р

Струмова відсічка (CB) – вид струмового захисту, який має відносну селективність, в разі короткого замикання спрацьовує без витримки часу, селективність забезпечується вибором струму спрацювання.

Ступінь селективності – мінімально можлива різниця між часом спрацювання суміжних захистів.

У

Уставка – визначене граничне значення величини або параметра, при досягненні якого відбувається спрацювання реле або релейного захисту.

Х

Характеристика спрацювання – залежність часу спрацювання реле від величини контрольованого параметру.

Хитання – режим енергосистеми, для якого характерні періодичні зміни величин параметрів без порушення синхронізму.

Ч

Чергування фаз – послідовність проходження через додатні максимуми струмів або напруг фаз трифазної системи. Розрізняють прямий порядок чергування фаз, коли максимум настає у фазі A, потім у фазі B, і у фазі C, та зворотний – A, C, B.

Чутливість – властивість релейного захисту виявляти ушкодження в кінці захисту зони дії такого захисту у мінімальному режимі роботи енергосистеми.

Ш

Шинки оперативного струму – клеми джерела оперативного струму, що забезпечують живлення кіл захисту, управління, автоматики та сигналізації.

147

ЛІТЕРАТУРА

1. Кідиба В. П. Релейний захист електроенергетичних систем : підручник. Львів : Вид-во НУ «Львівська політехніка», 2013. 533 с.

2. Релейний захист електроенергетичних систем : підручник для студентів зі спеціальності електроенрегетика, електротехніка та електромеханіка / Сокол Є. І., Сендерович Г. А., Гриб О. Г. та ін. Харків : ФОП Бровін О.В., 2020. 306 с.

3. Яндульський О. С., Дмитренко О. О. Релейний захист. Цифрові пристрої релейного захисту, автоматики та управління електроенергетичних систем : навч. посіб. / під загальною редакцією д.т.н. О. С. Яндульського. К. : НТУУ «КПІ», 2016. 102 с.

4. Релейний захист і автоматика : навч. посіб. / С. В. Панченко, В. С. Блиндюк, В. М. Баженов та ін. ; за ред. В. М. Баженова. Харків : УкрДУЗТ, 2020. Ч. 1. 250 с.

5. Preve C. Protection of electrical networks. GB: Antony Rowe Ltd, Chippenham, Wilt-shire, 2006. 508 p.

6. Reimert D. Protective relaying for power generation. USA, FL, Boca Raton: CRC Press, 2006. 561 p.

7. Баран П. М., Кідиба В. П., Пришляк Я. Д. Цифрові пристрої релейного захисту трансформаторів (автотрансформаторів). Львів : Видавництво Львівської політехніки, 2020. 208 с.

8. Автоматика протиаварійного управління електроенергетичних систем : підручник / Є. І. Сокол та ін. Харків : ФОП Бровін О.В., 2020. 216 с.

9. Матвійчук В. А., Рубаненко О. О., Гунько І. О. Інтелектуалізація електроенергетичних систем : навч. посіб. Вінниця : Видавничий центр ВНАУ, 2018. 109 с.

10. Голота А. Д. Автоматика в електроенергетичних системах : навч. посіб. К. : Вища шк., 2006. 367 с.

11. Букович Н. В. Протиаварійна режимна автоматика електроенергетичних систем : навч. посіб. Львів : Видавництво «Бескід Біт», 2003. 224 с.

ДОДАТОК А

Налаштування уставок реле максимального струму РС80М2-19

Таблиця А.1

Розташування перемичок в гніздах «Уставка за струмом» в залежності від уставки I_y спрацювання реле за струмом для діапазону уставок 1 А...2,27 А

Уставка за		Гнізда «Уставка за струмом»: «+» - перемичка встановлена «—» - перемичка відсутня						Уставка за	Гнізда «Уставка за струмом»: «+» - перемичка встановлена «–» - перемичка відсутня						
струмом Іу, А	0,01	0,02	0,04	0,08	0,16	0,32	0,64	струмом ly, А	0,01	0,02	0,04	0,08	0,16	0,32	0,64
1	-	-	-	-	-	-	-	1,4	-	-	-	+	-	+	-
1,01	+	-	-	-	-	-	1	1,41	+	1	-	+	-	+	-
1,02	-	+	-	-	-	-	-	1,42	-	+	-	+	-	+	-
1,03	+	+	-	-	-	-	-	1,43	+	+	-	+	-	+	-
1,04	-	-	+	-	-	-	-	1,44	-	-	+	+	-	+	-
1,05	+	-	+	-	-	-	-	1,45	+	-	+	+	-	+	-
1,06	-	+	+	-	-	-	-	1,46	-	+	+	+	-	+	-
1,07	+	+	+	-	-	-	-	1,47	+	+	+	+	-	+	-
1,08	-	-	-	+	-	-	-	1,48	-	-	-	-	+	+	-
1,09	+	-	-	+	-	-	-	1,49	+	-	-	-	+	+	-
1,1	-	+	-	+	-	-	-	1,5	-	+	-	-	+	+	-
1,11	+	+	-	+	-	-	-	1,51	+	+	-	-	+	+	-
1,12	-	-	+	+	-	-	-	1,52	-	-	+	-	+	+	-
1,13	+	-	+	+	-	-	-	1,53	+	-	+	-	+	+	-
1,14	-	+	+	+	-	-	-	1,54	-	+	+	-	+	+	-
1,15	+	+	+	+	-	-	-	1,55	+	+	+	-	+	+	-
1,16	-	-	-	-	+	-	-	1,56	-	-	-	+	+	+	-
1,17	+	-	-	-	+	-	-	1,57	+	-	-	+	+	+	-
1,18	-	+	-	-	+	-	-	1,58	-	+	-	+	+	+	-
1,19	+	+	-	-	+	-	-	1,59	+	+	-	+	+	+	-
1,2	-	-	+	-	+	-	-	1,6	-	-	+	+	+	+	-
1,21	+	-	+	-	+	-	-	1,61	+	-	+	+	+	+	-
1,22	-	+	+	-	+	-	-	1,62	-	+	+	+	+	+	-
1,23	+	+	+	-	+	-	I	1,63	+	+	+	+	+	+	-
1,24	-	-	-	+	+	-	-	1,64	-	-	-	-	-	-	+
1,25	+	-	-	+	+	-	-	1,65	+	-	-	-	-	-	+
1,26	-	+	-	+	+	-	-	1,66	-	+	-	-	-	-	+
1,27	+	+	-	+	+	-	-	1,67	+	+	-	-	-	-	+
1,28	-	-	+	+	+	-	-	1,68	-	-	+	-	-	-	+
1,29	+	-	+	+	+	-	-	1,69	+	-	+	-	-	-	+
1,3	-	+	+	+	+	-	-	1,7	-	+	+	-	-	-	+
1,31	+	+	+	+	+	-	-	1,71	+	+	+	-	-	-	+
1,32	-	-	-	-	-	+		1,72	-	-	-	+	-	-	+
1,33	+	-	-	-	_	+		1,73	+	-	-	+		-	+
1,34	_	+	_	-	_	+	_	1,74	_	+	_	+	_	_	+
1,35	+	+	-	-	-	+	-	1,75	+	+	-	+	-	-	+
1,36	_	_	+	-	_	+	_	1,76	_	_	+	+	_	_	+
1,37	+	_	+	-	_	+	_	1,77	+	_	+	+	_	-	+
1,38	-	+	+	-	_	+	_	1,78	_	+	+	+	_	-	+
1,39	+	+	+	-	-	+	-	1,79	+	+	+	+	-	-	+

продовження табл. А.1

Уставка за	Гнізда «Уставка за струмом»: «+» - перемичка встановлена «—» - перемичка відсутня						
струмом ly, А	0,01	0,02	0,04	0,08	0,16	0,32	0,64
1,8	-	-	-	-	+	-	+
1,81	+	-	-	-	+	-	+
1,82	-	+	-	-	+	-	+
1,83	+	+	-	-	+	_	+
1,84	-	-	+	-	+	-	+
1,85	+	-	+	-	+	-	+
1,86	-	+	+	I	+	I	+
1,87	+	+	+	I	+	I	+
1,88	-	-	-	+	+	I	+
1,89	+	-	-	+	+	-	+
1,9	-	+	-	+	+	-	+
1,91	+	+	-	+	+	-	+
1,92	-	-	+	+	+	-	+
1,93	+	-	+	+	+	-	+
1,94	-	+	+	+	+	-	+
1,95	+	+	+	+	+	-	+
1,96	-	-	-	-	-	+	+
1,97	+	-	-	-	-	+	+
1,98	-	+	-	-	-	+	+
1,99	+	+	-	-	-	+	+
2	-	-	+	-	-	+	+
2,01	+	-	+	-	-	+	+
2,02	-	+	+	-	-	+	+
2,03	+	+	+	-	-	+	+
2,04	-	-	-	+	-	+	+
2,05	+	-	-	+	-	+	+
2,06	-	+	-	+	-	+	+
2,07	+	+	-	+	-	+	+
2,08	-	-	+	+	-	+	+
2,09	+	-	+	+	-	+	+
2,1	-	+	+	+	-	+	+
2,11	+	+	+	+	-	+	+
2,12	-	-	-	-	+	+	+
2,13	+	-	-	-	+	+	+
2,14	-	+	-	-	+	+	+
2,15	+	+	-	-	+	+	+
2,16	-	-	+	-	+	+	+
2,17	+	-	+	-	+	+	+
2,18	-	+	+	-	+	+	+
2,19	+	+	+	-	+	+	+
2,2	-	_	_	+	+	+	+
2,21	+	-	_	+	+	+	+
2,22	-	+	_	+	+	+	+
2,23	+	+	-	+	+	+	+
2,24	-	_	+	+	+	+	+
2,25	+	-	+	+	+	+	+
2,20	-	+	+	+	+	+	+
2,27	+	+	+	+	+	+	+

Примітка. Для розділу «Уставка за струмом» встановлена у гніздо перемичка збільшує значення уставки за струмом на величину, що вказана біля гнізда. Відповідно, вийнята перемичка зменшує уставку на зазначену величину.

Таблиця А.2

Розташування перемичок в гніздах «Уставка за часом» в залежності від уставки T_y спрацювання реле за часом

		Гнізда «Уставка за							
Уставка		,,	± %	час	OM)	»:	2		
за		"	BC	тан	овл	ена	а		
Ту, с	«	» -	пер	ем	ичк	а ві	ідсу	тня	
	0,1	0,2	0,4	0,8	1,6	3,2	6,4	12,8	
0,3	+	+	+	+	+	+	+	+	
0,4	I	+	+	+	+	+	+	+	
0,5	+	I	+	+	+	+	+	+	
0,6	-	-	+	+	+	+	+	+	
0,7	+	+	-	+	+	+	+	+	
0,8	-	+	-	+	+	+	+	+	
0,9	+	-	-	+	+	+	+	+	
1	-	-	-	+	+	+	+	+	
1,1	+	+	+	-	+	+	+	+	
1,2	-	+	+	-	+	+	+	+	
1,3	+	-	+	-	+	+	+	+	
1,4	-	-	+	-	+	+	+	+	
1,5	+	+	-	-	+	+	+	+	
1,6	-	+	-	-	+	+	+	+	
1,7	+	-	-	-	+	+	+	+	
1,8	-	-	-	-	+	+	+	+	
1,9	+	+	+	+	-	+	+	+	
2	-	+	+	+	-	+	+	+	
2,1	+	-	+	+	-	+	+	+	
2,2	-	-	+	+	-	+	+	+	
2,3	+	+	-	+	-	+	+	+	
2,4	-	+	-	+	-	+	+	+	
2,5	+	-	-	+	-	+	+	+	
2,6	-	-	-	+	-	+	+	+	
2,7	+	+	+	-	-	+	+	+	
2,8	_	+	+	_	-	+	+	+	
2,9	+	-	+	-	-	+	+	+	
3	-	-	+	-	-	+	+	+	
3,1	+	+	-	-	-	+	+	+	
3,2	-	+	-	_	-	+	+	+	
3,3	+	-	-	-	-	+	+	+	
3,4	-	-	-	-	-	+	+	+	
3,5	+	+	+	+	+	_	+	+	
3,6	-	+	+	+	+	-	+	+	
3,7	+	-	+	+	+	-	+	+	
3,8	-	-	+	+	+	-	+	+	
3,9	+	+	-	+	+	-	+	+	
4	-	+	-	+	+	-	+	+	

		Гнізда «Уставка за						
Уставка		,,	т» .	час	OM)	»:	22	
38		"	BC	ган	овл	ена	ка Э	
часом Ту, с	«	» -	пер	ем	ичк	а ві	дсу	тня
-	0,1	0,2	0,4	0,8	1,6	3,2	6,4	12,8
4,1	+	I	1	+	+	1	+	+
4,2	I	I	I	+	+	I	+	+
4,3	+	+	+	-	+	-	+	+
4,4	-	+	+	-	+	-	+	+
4,5	+	-	+	-	+	-	+	+
4,6	-	-	+	-	+	-	+	+
4,7	+	+	-	-	+	-	+	+
4,8	-	+	-	-	+	-	+	+
4,9	+	-	-	-	+	-	+	+
5	_	_	-	-	+	-	+	+
5,1	+	+	+	+	-	-	+	+
5,2	-	+	+	+	-	-	+	+
5,3	+	-	+	+	-	-	+	+
5,4	-	-	+	+	-	-	+	+
5,5	+	+	-	+	-	-	+	+
5,6	-	+	-	+	-	-	+	+
5,7	+	-	-	+	-	-	+	+
5,8	-	-	-	+	-	-	+	+
5,9	+	+	+	-	-	-	+	+
6	-	+	+	-	-	-	+	+
6,1	+	-	+	-	-	-	+	+
6,2	-	-	+	-	-	-	+	+
6,3	+	+	-	-	-	-	+	+
6,4	-	+	-	-	-	-	+	+
6,5	+	-	-	-	-	-	+	+
6,6	-	-	-	-	-	-	+	+
6,7	+	+	+	+	+	+	-	+
6,8	-	+	+	+	+	+	-	+
6,9	+	-	+	+	+	+	-	+
7	-	-	+	+	+	+	-	+
7,1	+	+	-	+	+	+	-	+
7,2	-	+	-	+	+	+	-	+
7,3	+	-	-	+	+	+	-	+
7,4	-	-	-	+	+	+	-	+
7,5	+	+	+	-	+	+	-	+
7,6	-	+	+	-	+	+	-	+
7,7	+	-	+	-	+	+	-	+
7,8	-	-	+	-	+	+	-	+

		Гнізда «Уставка за						
Уставка				час	ом	»:		
за		«	+» ·	- пе ган	рел	лич оца	ка	
часом Ту, с	«	» -	пер	ем	ичк	а ві	дсу	тня
	0,1	0,2	0,4	0,8	1,6	3,2	6,4	12,8
7,9	+	+	-	-	+	+	-	+
8	-	+	-	-	+	+	-	+
8,1	+	١	١	١	+	+	I	+
8,2	-	١	١	١	+	+	Ι	+
8,3	+	+	+	+	-	+	-	+
8,4	-	+	+	+	-	+	-	+
8,5	+	-	+	+	-	+	-	+
8,6	-	-	+	+	-	+	-	+
8,7	+	+	-	+	-	+	-	+
8,8	-	+	-	+	-	+	-	+
8,9	+	-	-	+	-	+	-	+
9	-	١	١	+	١	+	Ι	+
9,1	+	+	+	١	١	+	I	+
9,2	-	+	+	١	١	+	Ι	+
9,3	+	١	+	١	١	+	Ι	+
9,4	-	١	+	١	١	+	Ι	+
9,5	+	+	١	١	١	+	Ι	+
9,6	-	+	١	١	١	+	I	+
9,7	+	١	١	١	١	+	Ι	+
9,8	-	-	-	-	-	+	-	+
9,9	+	+	+	+	+	-	-	+
10	-	+	+	+	+	-	-	+
10,1	+	-	+	+	+	-	-	+
10,2	-	-	+	+	+	-	-	+
10,3	+	+	-	+	+	-	-	+
10,4	-	+	-	+	+	-	-	+
10,5	+	-	-	+	+	-	-	+
10,6	-	-	_	+	+	-	_	+
10,7	+	+	+	-	+	-	-	+
10,8	-	+	+	-	+	-	-	+
10,9	+	-	+	-	+	-	-	+
11	-	-	+	-	+	-	-	+
11,1	+	+	-	-	+	-	-	+
11,2	-	+	-	-	+	-	-	+
11,3	+	-	-	-	+	-	-	+
11,4	-	-	-	-	+	-	-	+
11,5	+	+	+	+	-	-	-	+
11,6	-	+	+	+	-	-	-	+

		Гнізда «Уставка за							
				час	OM	»:			
Уставка за		«	+»	- пе ган	ерел овл	мич ена	ка а		
часом Ту, с	«	» -	пер	ем	ичк	а ві	дсу	тня	
	0,1	0,2	0,4	0,8	1,6	3,2	6,4	12,8	
11,7	+	-	+	+	-	-	-	+	
11,8	-	-	+	+				+	
11,9	+	+	Ι	+	Ι	Ι	Ι	+	
12	-	+	I	+	I	I	I	+	
12,1	+	I	I	+	I	I	I	+	
12,2	-	-	-	+	-	-	-	+	
12,3	+	+	+	-	-	-	-	+	
12,4	-	+	+	-	-	-	-	+	
12,5	+	-	+	-	-	-	-	+	
12,6	-	-	+	-	-	-	-	+	
12,7	+	+	-	-	-	-	-	+	
12,8	_	+	-	-	-	-	-	+	
12,9	+	-	-	-	-	-	-	+	
13	-	-	-	-	-	-	-	+	
13,1	+	+	+	+	+	+	+	-	
13,2	-	+	+	+	+	+	+	-	
13,3	+	١	+	+	+	+	+	-	
13,4	-	Ι	+	+	+	+	+	-	
13,5	+	+	-	+	+	+	+	-	
13,6	-	+	I	+	+	+	+	-	
13,7	+	I	I	+	+	+	+	-	
13,8	-	1	I	+	+	+	+	-	
13,9	+	+	+	I	+	+	+	-	
14	-	+	+	-	+	+	+	-	
14,1	+	-	+	-	+	+	+	-	
14,2	-	-	+	-	+	+	+	-	
14,3	+	+	I	I	+	+	+	-	
14,4	-	+	I	Ι	+	+	+	-	
14,5	+	-	-	-	+	+	+	-	
14,6	_	-	_	-	+	+	+	-	
14,7	+	+	+	+	-	+	+	_	
14,8	-	+	+	+	-	+	+	-	
14,9	+	-	+	+	-	+	+	_	
15	_	-	+	+	-	+	+	_	
15,1	+	+	-	+	-	+	+	_	
15,2	-	+	-	+	-	+	+	-	
15,3	+	-	_	+	-	+	+	-	
15,4	_	-	_	+	_	+	+	-	
15,5	+	+	+	-	-	+	+	-	
15,6	-	+	+	_	_	+	+	-	
15,7	+	-	+	-	-	+	+	_	
15,8	-	-	+	-	-	+	+	-	
15,9	+	+	-	-	-	+	+	-	
16	-	+	-	-	-	+	+	-	

Уставка		Гнізда «Уставка за часом»: «+» - перемичка						
за		"	BC	ган	овл	ена	ка Э	
часом Ту. с	«	·» -	пер	ем	ичк	а ві	дсу	тня
.,, -	0,1	0,2	0,4	0,8	1,6	3,2	6,4	12,8
16,1	+	-	-	-	-	+	+	-
16,2	-	-	-	-	-	+	+	-
16,3	+	+	+	+	+	1	+	-
16,4	-	+	+	+	+	-	+	-
16,5	+	-	+	+	+	-	+	-
16,6	-	-	+	+	+	-	+	-
16,7	+	+	I	+	+	-	+	-
16,8	-	+	I	+	+	-	+	-
16,9	+	I	1	+	+	1	+	-
17	-	-	-	+	+	-	+	-
17,1	+	+	+	-	+	-	+	-
17,2	-	+	+	-	+	-	+	-
17,3	+	-	+	-	+	-	+	-
17,4	-	-	+	-	+	-	+	-
17,5	+	+	I	-	+	-	+	-
17,6	-	+	-	-	+	-	+	-
17,7	+	-	I	-	+	-	+	-
17,8	-	-	I	-	+	-	+	-
17,9	+	+	+	+	-	-	+	-
18	-	+	+	+	-	-	+	-
18,1	+	_	+	+	-	-	+	-
18,2	_	-	+	+	-	-	+	-
18,3	+	+	_	+	-	-	+	-
18,4	_	+	-	+	-	-	+	-
18,5	+	-	-	+	-	-	+	-
18,6	_	-	-	+	-	-	+	-
18,7	+	+	+	-	-	-	+	-
18,8	_	+	+	-	-	-	+	-
18,9	+	-	+	-	-	-	+	-
19	-	-	+	-	-	-	+	-
19,1	+	+	-	-	-	-	+	-
19,2	-	+	-	-	-	-	+	-
19,3	+	-	-	-	-	-	+	-
19,4	-	-	-	-	-	-	+	-
19,5	+	+	+	+	+	+	-	-
19,6	-	+	+	+	+	+	-	-
19,7	+	-	+	+	+	+	-	-
19,8	-	-	+	+	+	+	-	-
19,9	+	+	-	+	+	+	-	-
20	-	+	-	+	+	+	-	-
20,1	+	-	-	+	+	+	-	-
20,2	-	_	-	+	+	+	-	-
20,3	+	+	+	-	+	+	-	-
20,4	-	+	+	-	+	+	-	-

проде)B	ж	ен	H	I F	ra	бл	. A	. .2
		Гн	ізд	a «)	/ста	вка	а за		
Уставка		«	+» -	час - пе	om: ber	»: иич	ка		
за часом			вс	ган	овл	ена	9		
Ту, с	«–	» -	пер	ем	ичк	а ві	дсу	тня	
	0,1	0,2	0,4	0,8	1,6	3,2	6,4	12,8	
20,5	+	-	+	-	+	+	-	-	
20,6	Ι	Ι	+	١	+	+	Ι	١	
20,7	+	+	١	١	+	+	I	١	
20,8	Ι	+	١	١	+	+	Ι	١	
20,9	+	Ι	Ι	١	+	+	Ι	I	
21	-	-	Ι	Ι	+	+	Ι	-	
21,1	+	+	+	+	-	+	-	-	
21,2	-	+	+	+	-	+	-	_	
21,3	+	Ι	+	+	١	+	Ι	١	
21,4	١	-	+	+	١	+	Ι	١	
21,5	+	+		+	١	+	Ι	١	
21,6	-	+	-	+	-	+	-	-	
21,7	+	-	1	+	I	+	1	-	
21,8	1	-	Ι	+	Ι	+	-	I	
21,9	+	+	+	-	-	+	-	I	
22	-	+	+	-	-	+	-	-	
22,1	+	-	+	-	-	+	-	-	
22,2	-	-	+	1	1	+	-	-	
22,3	+	+	-	1	1	+	-	-	
22,4	-	+	-	-	-	+	-	1	
22,5	+	_	-	-	-	+	-	-	
22,6	-	-	-	-	-	+	-	1	
22,7	+	+	+	+	+	-	-	-	
22,8	-	+	+	+	+	-	-	_	
22,9	+	-	+	+	+	-	-	_	
23	-	-	+	+	+	-	-	_	
23,1	+	+	-	+	+	-	-	1	
23,2	-	+	-	+	+	-	-	-	
23,3	+	-	-	+	+	-	-	-	
23,4	-	_	_	+	+	-	_	I	
23,5	+	+	+	-	+	-	-	-	
23,6	-	+	+	-	+	-	-	_	
23,7	+	-	+	-	+	-	-	-	
23,8	-	-	+	-	+	-	-	_	
23,9	+	+	-	-	+	-	-	-	
24	-	+	-	-	+	-	-	-	
24,1	+	_	-	-	+	-	-	_	
24,2	-	_	-	-	+	-	-	_	
24,3	+	+	+	+	-	-	-	_	
24,4	_	+	+	+	-	-	-	_	
24,5	+	-	+	+	-	-	-	_	
24,6	_	-	+	+	-	-	-	_	
24,7	+	+	-	+	-	-	-	_	
24,8	_	+	-	+	-	-	-	_	

продовження табл. А.2

Уставка за часом Ту, с	0,1	Гніз ‹+» - «—› 0,2	да « пере > - пе 0,4	Устан емич ерем 0,8	зка з ка во ичка 1,6	а час станс відс 3,2	сом» овлен утня 6,4	: +a 12,8
24,9	+	-	-	+	-	-	-	-
25	Ι	I	١	+	I	I	I	-
25,1	+	+	+	I	I	I	I	-
25,2	-	+	+	Ι	Ι	Ι	Ι	Ι
25,3	+	-	+	-	-	-	-	-
25,4	-	I	+	1	I	1	1	-
25,5	+	+	-	-	-	-	-	-
25,6	-	+	-	-	-	-	-	-
25,7	+	-	-	-	-	-	-	-
25,8	-	-	-	-	-	-	-	-

Таблиця А.3

Розташування перемичок в гніздах «Відсічка» в залежності від уставки I_{e} струмової відсічки

	Гнізда «Уставка за часом»:							
Уставка	«+»	» - пер	емичн	ка вста	ановл	ена		
відсічки,	((—» - П	ереми	ічка в	ідсутн	я		
крат	0,25	0,5	1	2	4	8		
2	-	-	-	-	-	-		
2,25	+	-	-	-	-	-		
2,5	-	+	-	-	-	-		
2,75	+	+	-	-	-	-		
3	-	-	+	-	-	-		
3,25	+	-	+	-	-	-		
3,5	-	+	+	-	-	-		
3,75	+	+	+	-	-	-		
4	-	-	-	+	-	-		
4,25	+	-	-	+	-	-		
4,5	-	+	-	+	-	-		
4,75	+	+	-	+	-	-		
5	-	-	+	+	-	-		
5,25	+	-	+	+	-	-		
5,5	-	+	+	+	-	-		
5,75	+	+	+	+	-	-		
6	-	-	-	-	+	-		
6,25	+	-	-	-	+	-		
6,5	-	+	-	-	+	-		
6,75	+	+	-	-	+	-		
7	-	-	+	-	+	-		
7,25	+	-	+	-	+	-		
7,5	-	+	+	-	+	-		
7,75	+	+	+	-	+	-		
8	-	-	-	+	+	-		
8,25	+	-	-	+	+	-		
8,5	_	+	_	+	+	-		
8,75	+	+	-	+	+	-		
9	-	-	+	+	+	-		
9,25	+	-	+	+	+	-		
9,5	-	+	+	+	+	-		
9,75	+	+	+	+	+	-		

Уставка	Гнізда «Уставка за часом»: «+» - перемичка встановлена							
відсічки,	«+»	» - пер (—» - п	емичн епеми	ка вста ичка ві	ановл ілсутн	ена		
крат	0.25	0.5	1	2	4	8		
10	_	_	-	-	-	+		
10,25	+	_	_	_	_	+		
10,5	_	+	_	_	_	+		
10,75	+	+	_	_	_	+		
11	_	_	+	_	_	+		
11,25	+	_	+	_	_	+		
11,5	_	+	+	_	_	+		
11,75	+	+	+	_	_	+		
12	_	_	_	+	_	+		
12,25	+	_	_	+	_	+		
12,5	_	+	_	+	_	+		
12,75	+	+	_	+	_	+		
13	_	_	+	+	_	+		
13,25	+	_	+	+	_	+		
13,5	-	+	+	+	-	+		
13,75	+	+	+	+	-	+		
14	-	-	-	-	+	+		
14,25	+	-	-	-	+	+		
14,5	_	+	-	-	+	+		
14,75	+	+	-	-	+	+		
15	_	-	+	-	+	+		
15,25	+	-	+	-	+	+		
15,5	-	+	+	-	+	+		
15,75	+	+	+	-	+	+		
16	_	-	-	+	+	+		
16,25	+	-	-	+	+	+		
16,5	_	+	-	+	+	+		
16,75	+	+	-	+	+	+		
17	_	_	+	+	+	+		
17,25	+	_	+	+	+	+		
17,5	_	+	+	+	+	+		
17,75	+	+	+	+	+	+		

ДОДАТОК Б

Апроксимація. Метод найменших квадратів

Апроксимація – наближене вираження одних математичних об'єктів іншими. Зокрема, апроксимація експериментальних точок передбачає знаходження деякої кривої, яка є найбільш близькою до експериментальних точок відповідно до визначеного критерія, рис. Б.1. Критерії, що оцінюють наближення кривої до експериментальних точок, можуть бути різні.



Рис. Б.1. Апроксимація експериментальних точок

Найбільш поширеним методом, який використовується для обчислення параметрів апроксимуючої лінії, є метод найменших квадратів. Відповідно до цього методу, значення коефіцієнтів апроксимуючої лінії обираються за критерієм мінімуму суми квадратів відхилень експериментальних точок від такої лінії (тобто мінімуму суми квадратів нев'язок).

Найбільш поширеним випадком є лінійна апроксимація, коли лінія є прямою. Припустимо, що одержані експериментальні точки (x_i, y_i) . Необхідно побудувати пряму:

$$y = a + b \cdot x, \tag{(5.1)}$$

яка б «найкраще» проходила через ці точки в розумінні методу найменших квадратів. Тобто необхідно визначити такі значення коефіцієнтів a і b, щоб сума квадратів відхилень експериментальних точок від прямої $y = a + b \cdot x$ була мінімальною.

Експериментальні точки найчастіше не лежать на апроксимуючій лінії. Для кожної (*i*-ї) експериментальної точки y_i має місце нев'язка ξ_i , тобто відхилення від значення прямої ($a + b \cdot x_i$) при відповідному значенні аргументу x_i , рис. А.1. Така нев'язка обчислюється як:

$$y_i - (a + b \cdot x_i) = \xi_i. \tag{5.2}$$

Нев'язка виникає через похибки та збурення, які супроводжують експеримент, та через недоліки обраного виду лінії апроксимації.

Критерій методу найменших квадратів полягає у виборі таких значень коефіцієнтів апроксимуючої лінії, при яких сума квадратів нев'язок у всіх експериментальних точках є мінімальною:

$$U = \sum_{i=1}^{N} \xi_i^2 \to \min, \qquad (5.3)$$

де N – загальна кількість експериментальних точок.

Враховуючи рівняння (А.2), умова (А.3) може бути переписана у вигляді:

$$U = \sum_{i=1}^{N} (y_i - a - b \cdot x_i)^2 \rightarrow \min.$$
 (5.4)

Тобто задача лінійної апроксимації зводиться до знаходження таких значень коефіцієнтів a, b прямої (A.1), для яких функція U, що визначається за (A.4), досягає мінімуму. В даному випадку $U \in функцією$ двох аргументів: U = U(a, b). Така функція досягає мінімуму при одночасній тотожності нулю частинних похідних за обома аргументами, а саме:

$$\begin{cases} \frac{\partial U(a,b)}{\partial a} = 0;\\ \frac{\partial U(a,b)}{\partial b} = 0. \end{cases}$$
(Б.5)

Диференціюючи функцію U = U(a, b) за кожним із параметрів, одержуємо:

$$\begin{cases} -2\sum_{i=1}^{N} (y_i - a - b \cdot x_i) = 0; \\ -2\sum_{i=1}^{N} (y_i - a - b \cdot x_i) \cdot x_i = 0. \end{cases}$$
(Б.6)

Після перетворень з системи (А.6) маємо:

$$\begin{cases} Na + \sum_{i=1}^{N} bx_i = \sum_{i=1}^{N} y_i; \\ \sum_{i=1}^{N} ax_i + \sum_{i=1}^{N} bx_i^2 = \sum_{i=1}^{N} y_i x_i. \end{cases}$$
(Б.7)

Із (Б.7) можна одержати остаточні формули для оцінювання коефіцієнтів лінійної апроксимації:

$$a = \frac{\sum_{i=1}^{N} y_i \sum_{i=1}^{N} x_i^2 - \sum_{i=1}^{N} y_i x_i \sum_{i=1}^{N} x_i}{N \sum_{i=1}^{N} x_i^2 - \left[\sum_{i=1}^{N} x_i\right]^2}; \qquad b = \frac{N \sum_{i=1}^{N} y_i x_i - \sum_{i=1}^{N} y_i \sum_{i=1}^{N} x_i}{N \sum_{i=1}^{N} x_i^2 - \left[\sum_{i=1}^{N} x_i\right]^2}.$$
 (Б.8)

ДОДАТОК В Коди OBIS

Система ідентифікації об'єктів (The OBject Identification System, OBIS) визначає ідентифікатори (identification codes, ID-codes) для загальновживаних величин, що вимірюються цифровими лічильниками електроенергії. OBIS визначається стандартом IEC 62056-61.

Кожен код включає 6 груп ідентифікаторів. Деякі з цих груп можуть не вказуватися. Групи позначаються наступним чином (табл. В.1):

A-B:C.D.E*F

Таблиця В.1

Група	Опис	Приклад
Α	тип вимірюваного	1 – електрика, 8 – вода
	середовища	
В	канал	0 – канал недоступний
С	фізична величина, що	потужність, енергія, струм тощо
	визначається А	
D	параметр фізичної величини,	максимальне значення, миттєве
	що визначається А та С	значення тощо
Ε	тариф	0 – сумарно, 1 – тариф 1, 2 – тариф 2
F	додаткова деталізація в	термін надходження платежу, 255
	залежності від А-Е	якщо не використовується

Позначення груп ідентифікаторів

Квадранти комплексної площини для активної та реактивної потужності визначаються відповідно до IEC 62053-23, рис. В.1.



Рис. В.1. Визначення квадрантів для активної та реактивної потужності

Типові коди OBIS, що використовуються в цифрових лічильниках, наведені в табл. В.2, В.3.

Таблиця В.2

Найбільш розповсюджені коди OBIS					
Коди OBIS	Вимірювані параметри				
1.8.0 / 2.8.0	активна енергія імпортована (спожита) / експортована (передана)				
	до мережі				
3.8.0 / 4.8.0	реактивна енергія імпортована (спожита) / експортована				
	(передана) до мережі				
5.8.0 / 7.8.0	реактивна індуктивна енергія імпортована (спожита) /				
	експортована (передана) до мережі				
6.8.0 / 8.8.0	реактивна ємнісна енергія імпортована (спожита) / експортована				
	(передана) до мережі				
1.8.1 –	активна енергія імпортована (спожита) за тарифами,				
1.8.4	диференційованими за періодами часу (зонними тарифами)				
2.8.1 -	активна енергія експортована (передана) до мережі за тарифами,				
2.8.4	диференційованими за періодами часу (зонними тарифами)				

Таблиця В.3

▲ · · · · · ·	_	
	Одиниця	Умовне
Параметр	вимірю-	позна-
	вання	чення
2	3	4
Активна енергія		
Додатна активна енергія, загалом	кВт∙год	A+
Додатна активна енергія, тариф І	кВт∙год	A+ (T1)
Додатна активна енергія, тариф ІІ	кВт∙год	A+ (T2)
Додатна активна енергія, тариф III	кВт∙год	A+ (T3)
Додатна активна енергія, тариф IV	кВт∙год	A+ (T4)
Від'ємна активна енергія, загалом	кВт∙год	A-
Від'ємна активна енергія, тариф І	кВт∙год	$A^{-}(T1)$
Від'ємна активна енергія, тариф ІІ	кВт∙год	A-(T2)
Від'ємна активна енергія, тариф III	кВт∙год	A-(T3)
Від'ємна активна енергія, тариф IV	кВт∙год	$A^{-}(T4)$
Модуль активної енергії, загалом	кВт∙год	$ \mathbf{A} $
Додатна активна енергія, всього за тарифом І	кВт∙год	$\left A\right (T1)$
Додатна активна енергія, всього за тарифом II	кВт∙год	A (T2)
Додатна активна енергія, всього за тарифом III	кВт∙год	A (T3)
	Параметр 2 Активна енергія Додатна активна енергія, загалом Додатна активна енергія, тариф І Додатна активна енергія, тариф ІІ Додатна активна енергія, тариф І Від'ємна активна енергія, тариф І Від'ємна активна енергія, тариф ІІ Додатна активна енергія, всього за тарифом І Додатна активна енергія, всього за тарифом ІІ Додатна активна енергія, всього за тарифом ІІ	Параметр Одиниця вимірю- вання 2 3 Активна енергія 3 Додатна активна енергія, загалом кВт·год Додатна активна енергія, тариф І кВт·год Додатна активна енергія, тариф І кВт·год Додатна активна енергія, тариф І кВт·год Додатна активна енергія, тариф ІІ кВт·год Від'ємна активна енергія, тариф І кВт·год Від'ємна активна енергія, тариф ІІ КВт·год Додатна активна енергія, всього за тарифом І кВт·год Додатна активна енергія, всього за тарифом ІІ КВт·год Додатна активна енергія, всього за тарифом ІІ КВт·год

Перелік кодів OBIS

продовження табл. В.3

15.8.4 /	Додатна активна енергія, всього за тарифом IV	кВт·год	A (T4)
F.8.4			
21.8.0	Додатна активна енергія за першою фазою,	кВт∙год	A+(L1)
	загалом		
41.8.0	Додатна активна енергія за другою фазою,	кВт∙год	A+(L2)
	загалом		
61.8.0	Додатна активна енергія за третьою фазою,	кВт∙год	A+ (L3)
	загалом		
22.8.0	Від'ємна активна енергія за першою фазою,	кВт∙год	A-(L1)
	загалом		
42.8.0	Від'ємна активна енергія за другою фазою,	кВт∙год	A-(L2)
	загалом		
62.8.0	Від'ємна активна енергія за третьою фазою,	кВт∙год	A-(L3)
	загалом		
35.8.0	Модуль активної енергії за першою фазою,	кВт∙год	A (L1)
	загалом		
55.8.0	Модуль активної енергії за другою фазою,	кВт∙год	A (L2)
	загалом		
75.8.0	Модуль активної енергії за третьою фазою,	кВт∙год	A (L3)
	загалом		
	Реактивна енергія		1
3.8.0	Додатна реактивна енергія, загалом	кВАр∙год	Q+
3.8.1	Додатна реактивна енергія, тариф І	кВАр∙год	Q+(T1)
3.8.2	Додатна реактивна енергія, тариф ІІ	кВАр∙год	Q+(T2)
3.8.3	Додатна реактивна енергія, тариф III	кВАр∙год	Q+(T3)
3.8.4	Додатна реактивна енергія, тариф IV	кВАр∙год	Q+(T4)
4.8.0	Від'ємна реактивна енергія, загалом	кВАр∙год	Q-
4.8.1	Від'ємна реактивна енергія, тариф І	кВАр•год	Q-(T1)
4.8.2	Від'ємна реактивна енергія, тариф ІІ	кВАр∙год	Q-(T2)
4.8.3	Від'ємна реактивна енергія, тариф III	кВАр∙год	Q-(T3)
4.8.4	Від'ємна реактивна енергія, тариф IV	кВАр∙год	Q-(T4)
5.8.0	Реактивна енергія за І квадрантом, загалом	кВАр∙год	QL+
5.8.1	Реактивна енергія за І квадрантом, тариф І	кВАр∙год	QL+ (T1)
5.8.2	Реактивна енергія за І квадрантом, тариф ІІ	кВАр∙год	QL+ (T2)
5.8.3	Реактивна енергія за І квадрантом, тариф ІІІ	кВАр∙год	QL+ (T3)
5.8.4	Реактивна енергія за І квадрантом, тариф IV	кВАр∙год	QL+ (T4)
6.8.0	Реактивна енергія за II квадрантом, загалом	кВАр∙год	QC+
6.8.1	Реактивна енергія за II квадрантом, тариф І	кВАр∙год	QC+(T1)
6.8.2	Реактивна енергія за II квадрантом, тариф II	кВАр∙год	QC+ (T2)
6.8.3	Реактивна енергія за ІІ квадрантом, тариф ІІІ	кВАр∙год	QC+(T3)
6.8.4	Реактивна енергія за ІІ квадрантом, тариф ІV	кВАр∙год	QC+(T4)
7.8.0	Реактивна енергія за III квадрантом, загалом	кВАр∙год	QL-
7.8.1	Реактивна енергія за III квадрантом, тариф І	кВАр∙год	QL-(T1)

продовження табл. В.3

7.8.2	Реактивна енергія за III квадрантом, тариф II	кВАр∙год	QL-(T2)
7.8.3	Реактивна енергія за III квадрантом, тариф III	кВАр∙год	QL-(T3)
7.8.4	Реактивна енергія за III квадрантом, тариф IV	кВАр∙год	QL-(T4)
8.8.0	Реактивна енергія за IV квадрантом, загалом	кВАр∙год	QC-
8.8.1	Реактивна енергія за IV квадрантом, тариф І	кВАр•год	QC-(T1)
8.8.2	Реактивна енергія за IV квадрантом, тариф II	кВАр•год	QC-(T2)
8.8.3	Реактивна енергія за IV квадрантом, тариф III	кВАр•год	QC-(T3)
8.8.4	Реактивна енергія за IV квадрантом, тариф IV	кВАр•год	QC-(T4)
	Повна енергія		· · · ·
9.8.0	Повна енергія, загалом	кВА•год	S+
9.8.1	Повна енергія, тариф І	кВА•год	S+(T1)
9.8.2	Повна енергія, тариф ІІ	кВА•год	S+(T2)
9.8.3	Повна енергія, тариф III	кВА•год	S+(T3)
9.8.4	Повна енергія, тариф IV	кВА•год	S+(T4)
	Максимальна потужність		
1.6.0	Максимум додатної активної потужності.	кВт	
	загалом		
1.6.1	Максимум додатної активної потужності.	кВт	
	тариф I		
1.6.2	Максимум додатної активної потужності.	кВт	
	тариф II		
1.6.3	Максимум додатної активної потужності,	кВт	
	тариф III		
1.6.4	Максимум додатної активної потужності,	кВт	
	тариф IV		
2.6.0	Максимум від'ємної активної потужності,	кВт	
	загалом		
2.6.1	Максимум від'ємної активної потужності,	кВт	
	тариф I		
2.6.2	Максимум від'ємної активної потужності,	кВт	
	тариф II		
2.6.3	Максимум від'ємної активної потужності,	кВт	
	тариф III		
2.6.4	Максимум від'ємної активної потужності,	кВт	
	тариф IV		
15.6.0	Максимум модуля додатної активної	кВт	
	потужності, загалом		
15.6.1	Максимум модуля додатної активної	кВт	
	потужності, тариф І		
15.6.2	Максимум модуля додатної активної	кВт	
	потужності, тариф ІІ		
15.6.3	Максимум модуля додатної активної	кВт	
	потужності, тариф III		

продовження табл. В.3

15.6.4	Максимум модуля додатної активної	кВт	
	потужності, тариф IV		
3.6.0	Максимум додатної реактивної потужності,	кВАр	
	загалом		
4.6.0	Максимум від'ємної реактивної потужності,	кВАр	
	загалом		
9.6.0	Максимум повної потужності, загалом	кВА	
	Миттєва потужність		
1.7.0	Додатна активна миттєва потужність	кВт	P+
21.7.0	Додатна активна миттєва потужність за	кВт	P+ (L1)
	першою фазою		
41.7.0	Додатна активна миттєва потужність за	кВт	P+ (L2)
	другою фазою		
61.7.0	Додатна активна миттєва потужність за	кВт	P+ (L3)
	третьою фазою		
2.7.0	Від'ємна активна миттєва потужність	кВт	P-
22.7.0	Від'ємна активна миттєва потужність за	кВт	P-(L1)
	першою фазою		
42.7.0	Від'ємна активна миттєва потужність за	кВт	P-(L2)
	другою фазою		
62.7.0	Від'ємна активна миттєва потужність за	кВт	P-(L3)
	третьою фазою		
15.7.0	Модуль активної миттєвої потужності	кВт	P
35.7.0	Модуль активної миттєвої потужності за	кВт	P (L1)
	першою фазою		
55.7.0	Модуль активної миттєвої потужності за	кВт	P (L2)
	другою фазою		
75.7.0	Модуль активної миттєвої потужності за	кВт	P (L3)
	третьою фазою		
3.7.0	Додатна реактивна миттєва потужність	кВАр	
23.7.0	Додатна реактивна миттєва потужність за	кВАр	
	першою фазою		
43.7.0	Додатна реактивна миттєва потужність за	кВАр	
	другою фазою		
63.7.0	Додатна реактивна миттєва потужність за	кВАр	
	третьою фазою		
4.7.0	Від'ємна реактивна миттєва потужність	кВАр	
24.7.0	Від'ємна реактивна миттєва потужність за	кВАр	
	першою фазою		
44.7.0	Від'ємна реактивна миттєва потужність за	кВАр	
	другою фазою		
64.7.0	Від'ємна реактивна миттєва потужність за	кВАр	
	третьою фазою		

		продовжен	ння табл. В.3
9.7.0	Повна поточна потужність	кВА	
29.7.0	Повна поточна потужність за першою фазою	кВА	
49.7.0	Повна поточна потужність за другою фазою	кВА	
69.7.0	Повна поточна потужність за третьою фазою	кВА	
	Струми на напруги		
11.6.0	Максимальний струм	Α	Imax
31.6.0	Максимальний струм за першою фазою	Α	Imax (L1)
51.6.0	Максимальний струм за другою фазою	Α	Imax (L2)
71.6.0	Максимальний струм за третьою фазою	Α	Imax (L3)
91.6.0	Максимальний струм нейтралі	Α	Imax (N)
11.7.0	Миттєвий струм	А	Ι
31.7.0	Миттєвий струм за першою фазою	А	I (L1)
51.7.0	Миттєвий струм за другою фазою	А	I (L2)
71.7.0	Миттєвий струм за третьою фазою	А	I (L3)
91.7.0	Миттєвий струм нейтралі	Α	I (N)
12.7.0	Миттєва напруга	В	U
32.7.0	Миттєва напруга першої фази	В	U (L1)
52.7.0	Миттєва напруга другої фази	В	U (L2)
72.7.0	Миттєва напруга третьої фази	В	U (L3)
32.7.0	Миттєва напруга нейтралі	В	U (N)
14.7.0	Частота напруги	Гц	f
	Метадані		
0.0.0	Адреса лічильника (1)		
0.0.1	Адреса лічильника (2)		
0.2.0	Версія мікропрограми		
0.2.2	Код тарифа		
0.9.1	Yac		
0.9.2	Дата		
0.9.4	Дата і час		
0.8.0	Період пікової потужності		
C.1.0	Серійний номер		
C.90.1	Серійний номер оптичного порта		
F.F.0	Регістр помилок лічильника		

ДОДАТОК Г

Схеми підключення аналізатора DIRIS A40

Доступні наступні конфігурації електромережі для підключення аналізатора DIRIS A40.

4NBL – несиметрична трифазна чотирипровідна система, для підключення аналізатора використовуються 3 або 4 трансформатори струму:



4BL – симетрична трифазна чотирипровідна система, 1 трансформатор струму:



3NBL – несиметрична трифазна трипровідна система, для підключення аналізатора використовуються 2 або 3 трансформатори струму:



3BL – симетрична трифазна трипровідна система, 1 трансформатор струму:



2 BL – двофазна мережа з 1 трансформатором струму:



1BL – однофазна мережа, 1 трансформатор струму:



додаток д

Приклад побудови векторних діаграм

Результати вимірювання параметрів електромережі пристроєм Diris при P_a =100 Вт, P_b =200 Вт, P_c =300 Вт наведені у табл. Д.1.

Таблиця Д.1

Результати вимірювань					
Варіант	$P_a, \mathbf{B}_{\mathrm{T}}$	P_b, B_T	<i>Р</i> _{<i>c</i>} , Вт		
приклад	100	200	300		
Параметр	Значення	Параметр	Значення		
<i>I</i> ₁ , A	0,434	<i>Р</i> ₃ , кВт	0,29		
<i>I</i> ₂ , A	0,823	P_{Σ} , к B т	0,58		
<i>I</i> ₃ , A	1,293	<i>Q</i> ₁ , кВАр	0,01		
\overline{I} , A	0,850	<i>Q</i> ₂ , кВАр	-0,01		
I_N, \mathbf{A}	0,718	<i>Q</i> ₃ , кВАр	-0,01		
<i>U</i> ₁ , B	230,4	Q_{Σ} , кВАр	0		
U ₂ , B	216,0	<i>S</i> ₁ , кВА	0,10		
U ₃ , B	226,8	<i>S</i> ₂ , кВА	0,18		
U ₁₂ , B	389,7	<i>S</i> ₃ , кВА	0,29		
U ₂₃ , B	385,2	S_{Σ} , кВА	0,58		
U ₃₁ , B	389,8	$\cos \phi_1$	0,998		
<i>f</i> , Гц	50,01	cos\phi_2	1,000		
<i>P</i> ₁ , кВт	0,10	cos\phi_3	1,000		
<i>Р</i> ₂ , кВт	0,18	$\cos \phi_{\Sigma}$	0,999		

Результати вимірювань

Кути між векторами напруги та струму для кожної фази:

$$\phi_1 = \arccos(0,998) \approx 0^\circ;$$

$$\phi_2 = \arccos(1,000) = 0^\circ;$$

$$\phi_3 = \arccos(1,000) = 0^\circ.$$

На рис. Д.1 позначені (в масштабі) вектори комплексів діючих значень фазних напруг, причому прийнято припущення, що між векторами напруги кут дорівнює 120°:

$$\begin{split} \dot{U}_{a} = U_{1} \cdot e^{j0^{\circ}} &= 230, 4 \cdot e^{j0^{\circ}} \mathrm{B}; \\ \dot{U}_{b} = U_{2} \cdot e^{-j120^{\circ}} &= 216, 0 \cdot e^{-j120^{\circ}} \mathrm{B}; \\ \dot{U}_{c} &= U_{3} \cdot e^{j120^{\circ}} &= 226, 8 \cdot e^{j120^{\circ}} \mathrm{B}. \end{split}$$



Рис. Д.1. Векторна діаграма комплексів діючих значень струмів

Також на рис. Д.1 виконані вектори комплексів діючих значень фазних струмів. Оскільки кути ф дорівнюють нулю, то вектори струмів паралельні векторам фазних напруг:

$$\dot{I}_a = I_1 \cdot e^{j0^\circ} = 0,434 \cdot e^{j0^\circ} A;$$

$$\dot{I}_b = I_2 \cdot e^{-j120^\circ} = 0,823 \cdot e^{-j120^\circ} \text{A};$$
$$\dot{I}_c = I_3 \cdot e^{j120^\circ} = 1,293 \cdot e^{j120^\circ} \text{A}.$$

Вектор струму нейтралі дорівнює геометричній сумі векторів струмів фаз:

$$\dot{I}_n = \dot{I}_a + \dot{I}_b + \dot{I}_c$$

Для визначення вектора \dot{I}_n геометричним способом на рис. Б.1 виконані необхідні креслення. Відповідно до векторної діаграми, діюче значення струму нейтралі дорівнює $I'_n = 0,748$ А.

Вважаючи виміряну величину I_N =0,718 А дійсним значенням струму нейтралі, відносна похибка знаходження струму нейтралі геометричним способом становить:

$$\delta' = \frac{I'_n - I_N}{I'_n} \cdot 100\% = \frac{0,748 - 0,718}{0,748} \cdot 100\% = 4,0\%$$

Визначимо комплекс діючого значення струму нейтралі аналітичним способом:

$$\begin{split} \dot{I}_{n}^{"} &= \dot{I}_{a} + \dot{I}_{b} + \dot{I}_{c} = 0,434 + 0,823 \cdot e^{-j120^{\circ}} + 1,293 \cdot e^{j120^{\circ}} = \\ &= 0,434 + 0,823 \cdot \left(-\frac{1}{2} - j\frac{\sqrt{3}}{2}\right) + 1,293 \cdot \left(-\frac{1}{2} + j\frac{\sqrt{3}}{2}\right) = \\ &= -0,625 + j0,407 \end{split}$$

Тоді знайдене аналітичним способом діюче значення струму нейтралі становить:

$$I_n'' = \sqrt{(-0,625)^2 + (0,407)^2} = 0,746$$
 A.

Відносна похибка знаходження струму нейтралі аналітичним способом становить:

$$\delta'' = \frac{I_n'' - I_N}{I_n''} \cdot 100\% = \frac{0,746 - 0,718}{0,746} \cdot 100\% = 3,8\%.$$

Результати розрахунків зведено до табл. Д.2.

На рис. Д.2 виконана векторна діаграма потужностей. Оскільки навантаження носить активний характер, то реактивна потужність дорівнює нулю і вектори повної потужності співпадають з активною потужністю.

Таблиця Д.2

Результати розрахунку діючого значення струму нейтралі

Виміряно	Визначено геометрично		Визначено	аналітично
I_N , A	I'_n , A	$\delta',\%$	I_n'', \mathbf{A}	δ'' , %
0,718	0,748	4,0	0,746	3,8

Q, BAp



Рис. Д.2. Векторна діаграма потужностей

Навчальне видання

Василець Святослав Володимирович Василець Катерина Сергіївна Ільчук Володимир Васильович Килимчук Антон Володимирович

ОСНОВИ РЕЛЕЙНОГО ЗАХИСТУ ТА АВТОМАТИЗАЦІЯ ЕЛЕКТРИЧНИХ СИСТЕМ. ПРАКТИКУМ

Навчальний посібник

Друкується в авторській редакції

Технічний редактор

Г.Ф. Сімчук

Видавець і виготовлювач Національний університет водного господарства та природокористування, вул. Соборна, 11, м. Рівне, 33028.

Свідоцтво про внесення суб'єкта видавничої справи до державного реєстру видавців, виготівників і розповсюджувачів видавничої продукції РВ № 31 від 26.04.2005 р.