# МИНОБРНАУКИ РОССИИ САНКТ-ПЕТЕРБУРГСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ ЭЛЕКТРОТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ «ЛЭТИ» ИМ. В.И. УЛЬЯНОВА (ЛЕНИНА)

Кафедра безопасности жизнедеятельности

#### ОТЧЕТ

## по лабораторной работе №2 по дисциплине «Безопасность жизнедеятельности»

Студент гр. 8382	 Мирончик П.Д.
Студент гр. 8382	Нечепуренко Н.А
Студент гр. 8382	Терехов А.Е.
Преподаватель	Овдиенко Е.Н.

Санкт-Петербург

#### ХОД РАБОТЫ

#### 1. Анализ условий опасности прямого прикосновения в системе TN

Был установлен режим прямого прикосновения человека к фазе A – S6 вкл (рис. 1). Для прямого прикосновения были измерены напряжения при  $R_A = R_B = R_C = 5 \text{кОм и} \ R_A = R_B = R_C = 150 \text{кОм (табл. 1)}.$ 

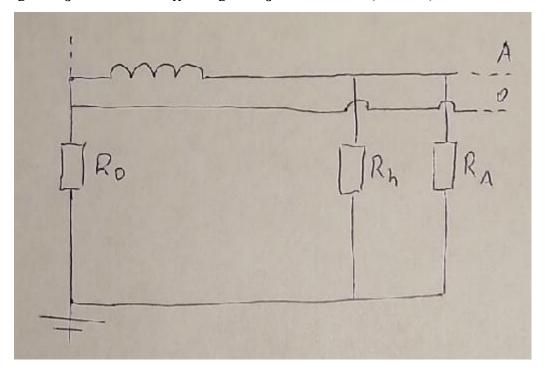


Рис. 1 – Схема прямого прикосновения

Табл. 1 – Однофазное прямое прикосновение

Значени	ия сопроти кОм	івлений,	Значения напряжений относительно земли, В					
$R_A$	$R_B$	$R_C$	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}, U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}$ , $H_h$
5	5	5	26	26	22.5	0	0	25.5
150	150	150	26	26	22.5	0	0	25.5

Заметно, что при изменении сопротивлений изоляции напряжение на человеке не изменилось. Это связано с тем, что сопротивление  $R_0$  имеет малое в сравнении с величинами  $R_h$  и  $R_A$ , включенными параллельно, значение, а также с тем, что  $R_h$  меньше, чем  $R_A$ .

Напряжение прямого однофазного прикосновения определяется как:

$$R'_h = \left(\frac{1}{R_h} + \frac{1}{R_A}\right)^{-1}$$

$$U_h = U_{\Phi} * \frac{R'_h}{R_0 + R'_h} \approx 219.1 \approx U_{\Phi}$$

и почти не отличается от фазного напряжения вследствие малого значения сопротивления заземления нейтрали  $R_0$ . Построим также векторную диаграмму для однофазного прикосновения (рис. 2).

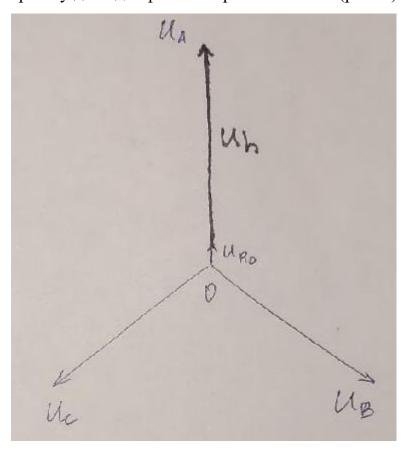


Рис. 2 — Векторная диаграмма для однофазного прикосновения Далее было установлено замыкание фазы С на землю. Схема прямого однофазного прикосновения при одновременном замыкании фазы на землю представлены на рис. 3, результаты измерений записаны в табл. 2.

Отметим, что начиная с этого момента и далее значения сопротивлений изоляции установлены  $R_A = R_B = R_C = 150$ кОм и не будут меняться, поэтому опустим их в таблицах измерений.

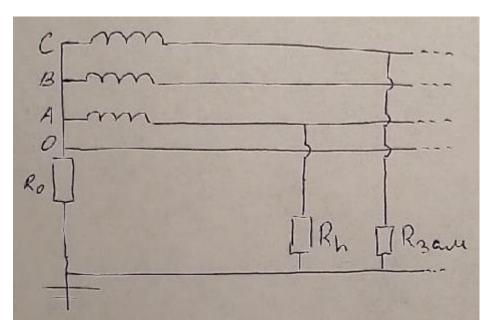


Рис. 3 – Схема прямого прикосновения к A при замыкании C на землю Табл. 2 – Однофазное прямое прикосновение к A при замыкании C на землю

	начения значения напряжений относительно земли, В сивлений, Ом					В	
$R_{ m 3am}$	$R_{3a3}$	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}, U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}, H_h$
50	-	27	27.5	20	2	1.5	27
100	-	26.5	27	21	1	0.5	26

Заметно, что напряжение на человеке увеличилось и стало больше фазного напряжения. Это объясняется тем, что на земле появилось напряжение, отличное от нуля. Нарисуем вспомогательную схему С — нейтраль (рис. 4).

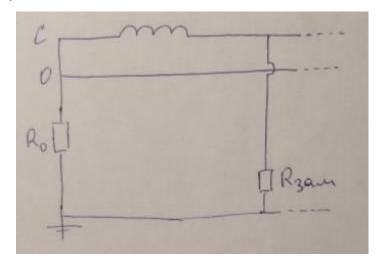


Рис. 4 — Вспомогательная схема "Замыкание С — нейтраль" Можно рассчитать для приведенной схемы напряжение  $R_0$ :

$$U_{R_0} = U_{\Phi} * \frac{R_0}{R_0 + R_{\text{3am}}}$$

Построим также векторную диаграмму для схемы прямого прикосновения к А при замыкании С на землю (рис. 5).

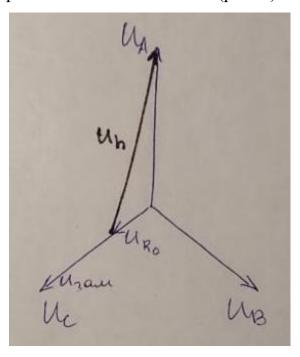


Рис. 5 – Векторная диаграмма прямого прикосновения к A при замыкании C на землю

По построенной диаграмме можно найти напряжение на человеке – это будет длина вектора  $\overrightarrow{U_h} = \overrightarrow{U_A} + \overrightarrow{U_{R_0}}$ .

## 2. Оценка опасности заземления корпусов при непрямом прикосновении

Установлен режим прикосновения человека к корпусу  $K_3$ , на который замкнута фаза А. При этом напряжение на человеке не изменилось в сравнении с напряжением прямого прикосновения. Далее корпус  $K_3$  был заземлен. Схема и результаты измерений представлены на рис. 6 и в табл. 3.

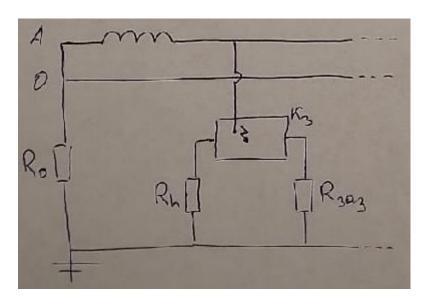


Рис. 6 — Схема прикосновения к замкнутому на фазу заземленному корпусу Табл. 3 — Результаты измерений при непрямом прикосновении

	ения пений, Ом	Значения напряжений относительно земли, В						
$R_{ m 3am}$	$R_{3a3}$	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}, U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}, H_h$	
-	-	26	26	22.5	0	0	25.5	
-	4	15	33	29	8.5	8.5	15	
-	100	23	27	24	1.5	1.5	23	

Видно, что при заземлении корпуса напряжение на человеке значительно уменьшается, хотя возникает дополнительное напряжение непосредственно на земле. При этом, чем меньше сопротивление заземления, тем меньше напряжение на человеке, тем меньший ток протекает через человека, т.к. человек и заземление включены параллельно.

Найдем также напряжение на человеке с заземлением и без заземления. Для случая без заземления напряжение будет рассчитываться аналогично прямому однофазному прикосновению.

При наличии заземления потребуется найти сопротивление параллельно включенных  $R_h$ ,  $R_{3a3}$ :  $R'=\left(\frac{1}{R_h}+\frac{1}{R_{3a3}}\right)^{-1}$ , и тогда напряжение на человеке будет равно  $U_h=U'=U_{\varphi}*\frac{R'}{R'+R_0}$ .

Построим также векторную диаграмму для описанной схемы (рис. 7).

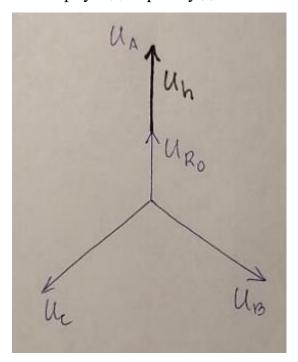


Рис. 7 – Векторная диаграмма для непрямого прикосновения

#### 3. Изучение принципа действия зануления

Было установлено замыкание фазы A на корпус  $K_{1.1}$ . Схема и результаты измерений представлены на рис. 8 и в табл. 4.

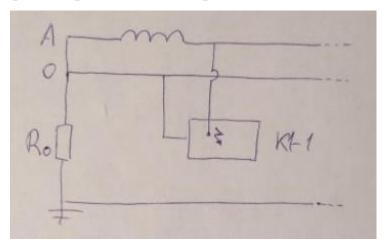


Рис. 8 — Схема защитного зануления с замыканием

Табл. 4 – Результаты измерений при замыкании на зануленный корпус

	Значения знапряжений относительно земли, В отивлений, Ом					В	
$R_{ m 3am}$	$R_{3a3}$	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}$ , $U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}$ , $H_h$
-	-	0	0	0	0	0	0

Видно, что при замыкании на зануленный корпус произошло автоматическое отключение электропитания, т.к. появился слишком большой ток на нулевом проводе.

#### 4. Оценка опасности зануления

## 4.1. Случай неправильно выбранной (завышенной) уставки срабатывания максимальной токовой защиты

Замкнем фазу A на корпус  $K_{1.2}$ . Схема полученной сети и результаты измерений представлены на рис. 9 и в табл. 5.

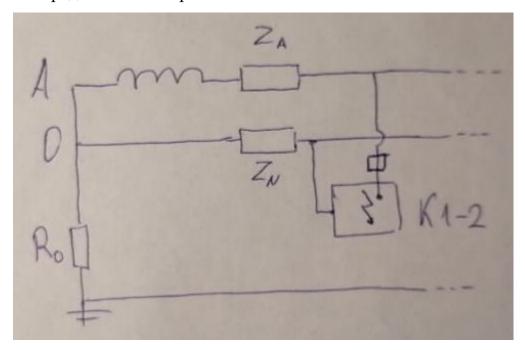


Рис. 9 — Схема замыкания на корпус  $K_{1.2}$ 

Табл. 5 — Результаты измерений замыкания на корпус  $K_{1,2}$ 

	ения тений, Ом	Значения напряжений относительно земли, В						
$R_{ m 3am}$	$R_{3a3}$	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}, U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}, H_h$	
-	-	25.5	25	22	11.5	11	0	

Замыкание привело к возникновению на нулевом проводе напряжения, равного половине фазного (т.к.  $Z_A \approx Z_N$ ), а также появлению достаточно

больших токов. Однако, вследствие неправильной настройки токовой защиты, отключения тока не произошло.

## **4.2.** Случай обрыва нулевого провода или неправильной установки в нем выключателя нагрузки

Выполнен обрыв нулевого провода. Для этой ситуации была построена схема сети и выполнены результаты измерений для включенной и выключенной осветительной нагрузки (рис. 10, табл. 6).

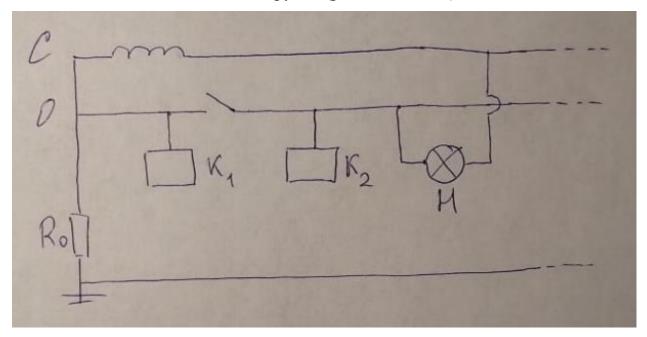


Рис. 10 – Схема обрыва нейтрали

Табл. 6 – Результаты измерений обрыва нейтрали

Осветительная	Значения напряжений относительно земли, В						
нагрузка	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}$ , $U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}, H_h$	
Нет	26	26	22.5	0	0	0	
Да	26	26	22.5	0	22.5	0	

Видно, что напряжение на корпусе  $K_2$  равно фазному. Рассчитаем напряжение прикосновения к корпусу по упрощенной схеме (рис. 11).

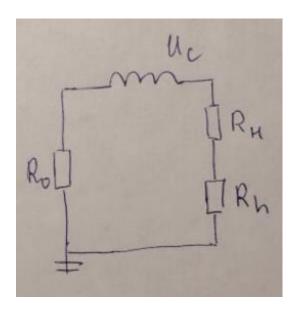


Рис. 11 — Упрощенная схема прикосновения к корпусу под напряжением Их схемы очевидно, что напряжение прикосновения можно рассчитать, как:

$$U_h = \frac{U_C * R_h}{R_H + R_h + R_0}$$

 $\Gamma$ де  $R_H = \frac{U_C^2}{P}$  — сопротивление лампочки с мощностью Р. Построим диаграмму напряжений для рассмотренной схемы (рис. 12).

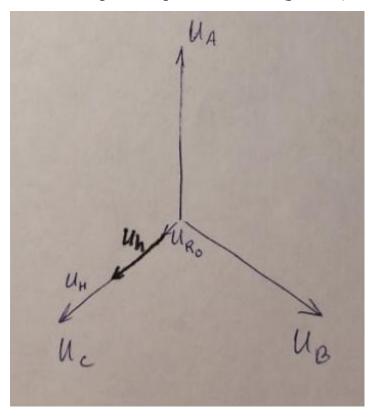


Рис. 12 – Диаграмма напряжений для напряжения прикосновения

Для отключенной световой нагрузки напряжение на корпусе  $K_2$  равно нулю, напряжение прикосновения также отсутствует.

Добавим в схему повторное заземление  $R_{\rm повт}=10~{\rm Om}$  и выполним измерения (рис. 13, табл. 7).

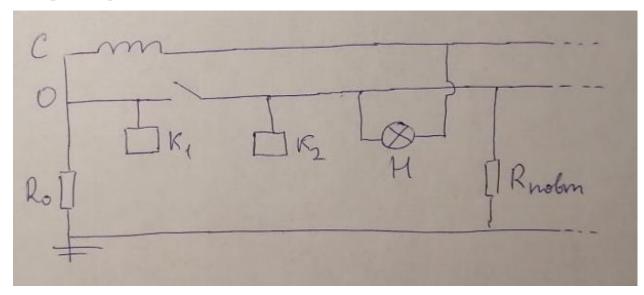


Рис. 13 — Схема обрыва нулевого провода с повторным заземлением Табл. 7 — Результаты измерений при обрыве нулевого провода с повторным заземлением

Осветительная	Значения напряжений относительно земли, В						
нагрузка	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}$ , $U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}, H_h$	
Нет	26	26	22	0	0	0	
Да	26	26	21.5	0	2	0	

Напряжение на корпусе  $K_2$  значительно снизилось. Построим упрощенную схему для напряжения прикосновения к корпусу  $K_2$  (рис. 14).

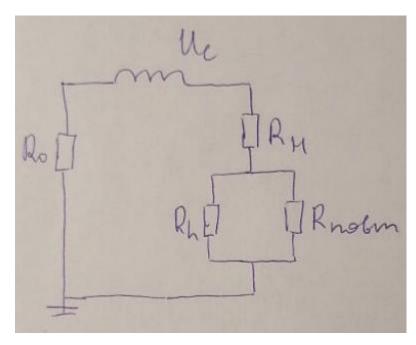


Рис. 14 — Упрощенная схема напряжения прикосновения с повторным заземлением

По схеме можно рассчитать напряжение прикосновения.

$$R' = \left(\frac{1}{R_h} + \frac{1}{R_{\text{nobt}}}\right)^{-1}$$

$$U_h = U' = \frac{U_C * R'}{R_0 + R' + R_H}$$

Диаграмма напряжений будет соответствовать рассмотренной для случая отсутствия повторного заземления, за исключением длины вектора  $U_h$  - он будет меньшим.

# 3. Случай обрыва в цепи заземления нейтрали источника при наличии замыкания фазы на землю

Смоделируем замыкание фазы С на землю с повторным заземлением и без него (рис. 15, табл. 8).

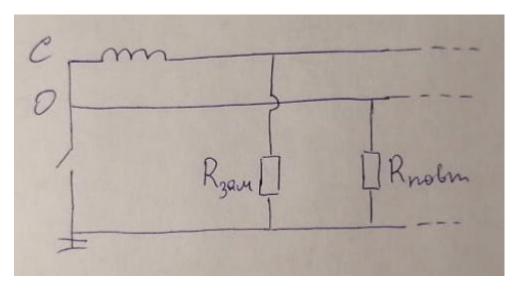


Рис. 15 – Замыкание фазы на землю

Для замыкания без повторного заземления можно использовать эту же схему, заменив  $R_{\rm nobt}$  на разрыв цепи.

Табл. 8 – Результаты измерений замыкания фазы на землю

Значения сопротивлений, Ом Значения напряжений относительно земли,					В		
$R_{ m 3am}$	$R_{\text{повт}}$	$U_{A01}$	$U_{B01}$	$U_{C01}$	$U_{K1}, U_h$	$U_{K2}$	$U_{K3}, H_h$
100	-	44	44	0	23	23	0
100	10	28	28	18	3	3	0

Очевидно, что напряжение прикосновения к корпусам  $K_1$  и  $K_2$  будет одинаковым и будет равно напряжению прикосновения к нейтрали. Нарисуем упрощенные схемы для расчета напряжения прикосновения с повторным заземлением и без него (рис. 16).

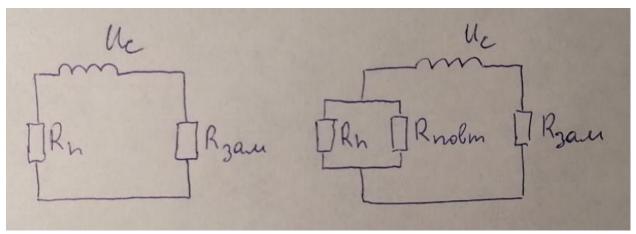


Рис. 16 – Упрощенная схема касания при замыкании на землю Очевидно, что напряжение на человеке будет рассчитываться как:

$$U_h = U' = \frac{U_C * R'}{R' + R_{\text{3am}}}$$

Где  $R' = R_h$  и  $R' = (R_h + R_{\text{повт}})^{-1}$  для случаев с повторным и без повторного заземления.

Построим диаграмму напряжений для рассмотренного случая (рис. 17).

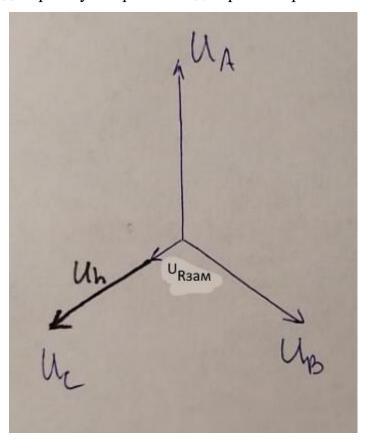


Рис. 17 — Диаграмма напряжений для напряжения касания при замыкании фазы на землю

PS: Масштаб вектора  $U_h$  не соответствует реальным значениям, при отсутствии повторного заземления он будет чуть больше, при наличии — сильно меньше.