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 ТМ

Был установлен режим прямого прикосновения человека к фазе A – S6 вкл (рис. 1.1). Для прямого прикосновения были измерены напряжения при $R_A=R_B=R_C=5$ кОм и $R_A=R_B=R_C=150$ кОм (табл. 1).

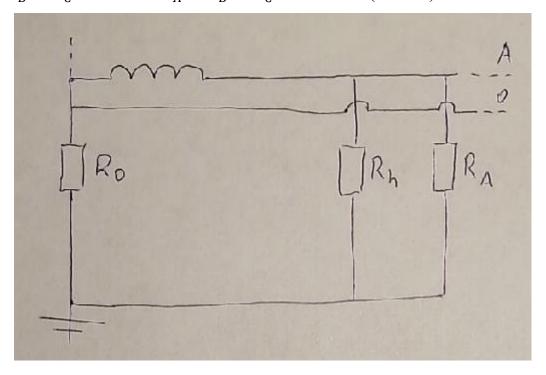


Рис. 1.1 – Схема прямого прикосновения

Табл. 1 – Однофазное прямое прикосновение

| Значения сопротивлений, кОм | | | Зна | чения наг | пряжений | относител | іьно землі | и, 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. 1.2).

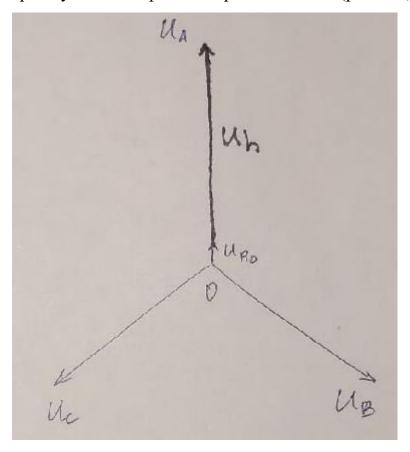


Рис. 1.2 – Векторная диаграмма для однофазного прикосновения Далее было установлено замыкание фазы С на землю. Схема прямого однофазного прикосновения при одновременном замыкании фазы на землю представлены на рис. 1.3, результаты измерений записаны в табл. 2.

Отметим, что начиная с этого момента и далее значения сопротивлений изоляции установлены $R_A=R_B=R_C=150~{\rm к0}$ м и не будут меняться, поэтому опустим их в таблицах измерений.

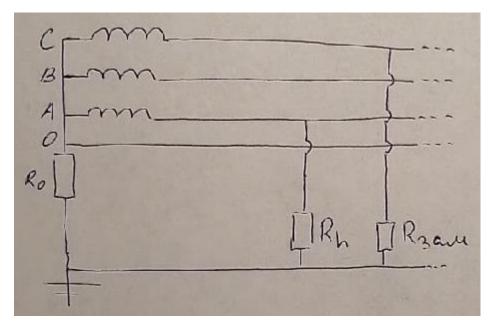


Рис. 1.3 – Схема прямого прикосновения к A при замыкании C на землю Табл. 2 – Однофазное прямое прикосновение к A при замыкании C на землю

| | ения тений, Ом | Значения напряжений относительно земли, В | | | | | В |
|-----------|-------------------|---|-----------|-----------|---------------|----------|---------------|
| R_{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.

Можно рассчитать напряжение на R_0 с фазы C:

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

Построим также векторную диаграмму для схемы прямого прикосновения к А при замыкании С на землю (рис. 1.4).

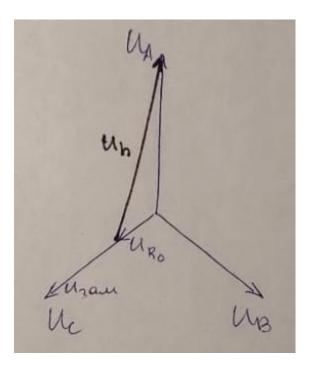


Рис. 1.4 — Векторная диаграмма прямого прикосновения к A при замыкании С на землю

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

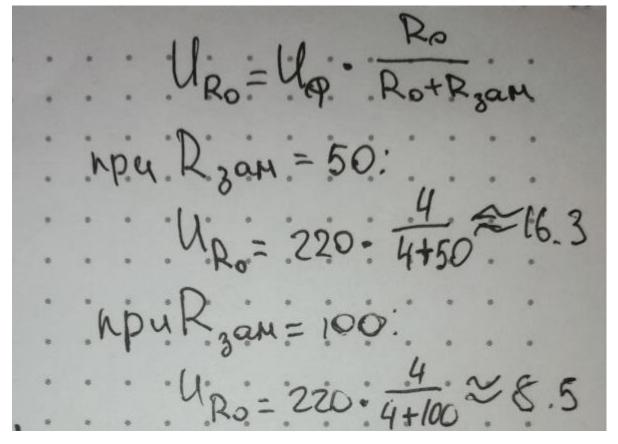


Рис. 1.5 — Расчет значений напряжения R_0 при замыкании фазы C на землю

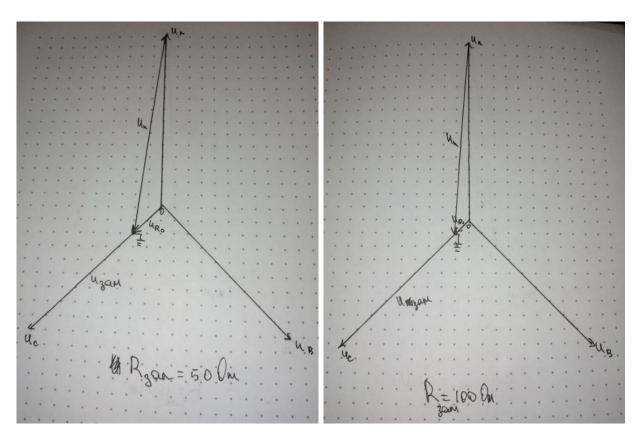


Рис. 1.6 – Векторные диаграммы для прямого прикосновения к фазе A при замыкании C на землю

Найдем также по формуле косинусов значения U_h :

$$U_h = \sqrt{U_{R_0}^2 + U_{A}^2 - 2U_{R_0}U_{A}\cos 120^{\circ}}$$

$$U_h = 228.6 \ \mathrm{B} \ \mathrm{при} \ R_0 = 50 \ \mathrm{Ом}, U_{R_0} = 16.3 \mathrm{B}$$

$$U_h = 224.4 \ \mathrm{B} \ \mathrm{B} \ \mathrm{при} \ R_0 = 100 \ \mathrm{Om}, U_{R_0} = 8.5 \mathrm{B}$$

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. 2.1 и в табл. 3.

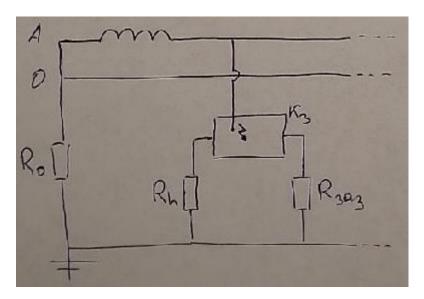


Рис. 2.1 – Схема прикосновения к замкнутому на фазу заземленному корпусу Табл. 3 – Результаты измерений при непрямом прикосновении

| | ения пений, Ом | Значения напряжений относительно земли, В | | | | | 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 , $R_{\rm 3a3}$: $R'=\left(\frac{1}{R_h}+\frac{1}{R_{\rm 3a3}}\right)^{-1}$, и тогда напряжение на человеке будет равно $U_h=U'=U_{\Phi}*\frac{R'}{R'+R_0}$.

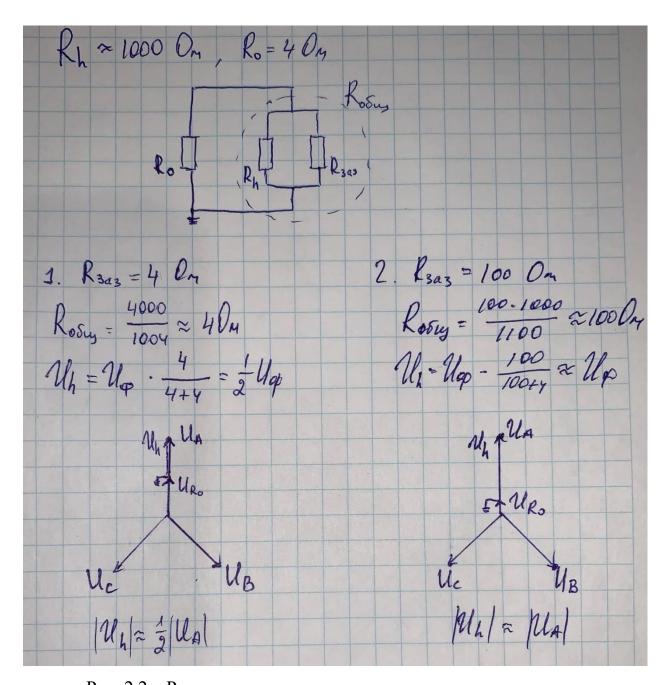


Рис. 2.2 — Расчет для непрямого прикосновения с заземлением Расчет для прикосновения без заземления (аналогично однофазному прикосновению):

$$U_h = U_{\phi} * \frac{R_h}{R_0 + R_h} \approx U_{\phi}$$

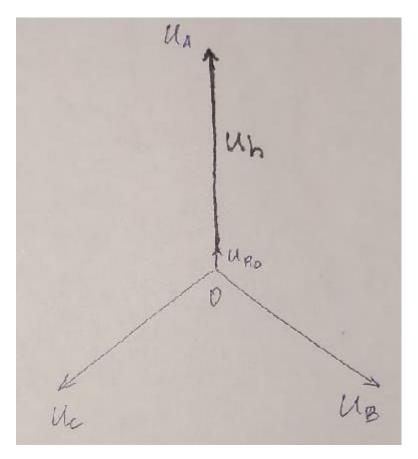


Рис. 2.3 – Векторная диаграмма для непрямого прикосновения без заземления

3. Изучение принципа действия зануления

Было установлено замыкание фазы A на корпус $K_{1.1}$. Схема и результаты измерений представлены на рис. 3.1 и в табл. 4.

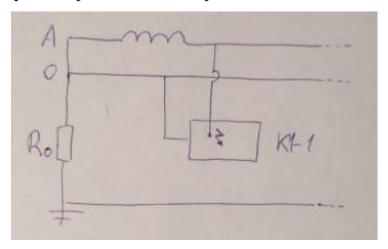


Рис. 3.1 – Схема защитного зануления с замыканием

Табл. 4 – Результаты измерений при замыкании на зануленный корпус

| Значения сопротивлений, Ом | | | начения на | апряжений | относители | ьно земли, | 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. 4.1 и в табл. 5.

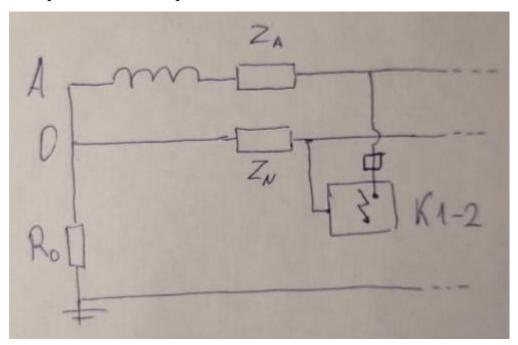


Рис. 4.1 — Схема замыкания на корпус $K_{1.2}$

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

| | ения іений, Ом | Значения напряжений относительно земли, В , Ом | | | | | В |
|--------------------------------|-------------------|---|-----------|-----------|---------------|----------|------------------|
| $R_{\scriptscriptstyle 3 a M}$ | 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.

4.1.
$$U_{A} = 200B$$
 $U_{K_{4}-2} = \frac{U_{A} \cdot 2N}{Z_{N} + Z_{A}} \approx \frac{U_{A}}{2} = 100B$
 U_{A}
 $U_{K_{1}-2} = U_{2N}$
 U_{B}

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. 4.2, табл. 6).

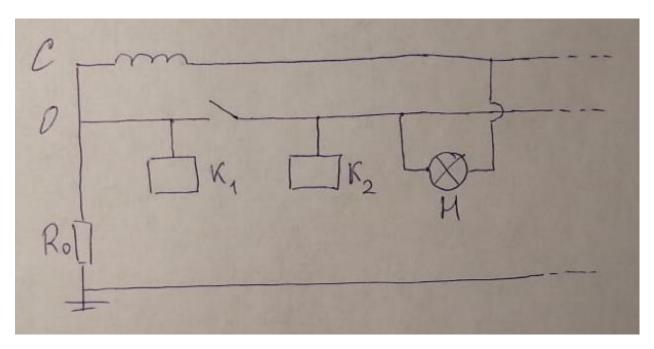


Рис. 4.2 – Схема обрыва нейтрали

Табл. 6 – Результаты измерений обрыва нейтрали

| Осветительная нагрузка | Значения напряжений относительно земли, В | | | | | | |
|---------------------------|---|-----------|-----------|---------------|----------|---------------|--|
| | 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. 4.3).

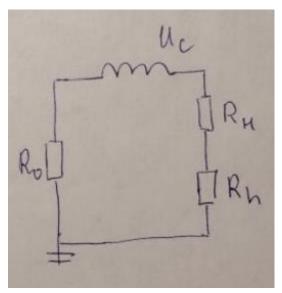


Рис. 4.3 – Упрощенная схема прикосновения к корпусу под напряжением

Их схемы очевидно, что напряжение прикосновения можно рассчитать, как:

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

 Γ де $R_H = \frac{U_C^2}{P}$ — сопротивление лампочки с мощностью Р. Построим диаграмму напряжений для рассмотренной схемы (рис. 4.4).

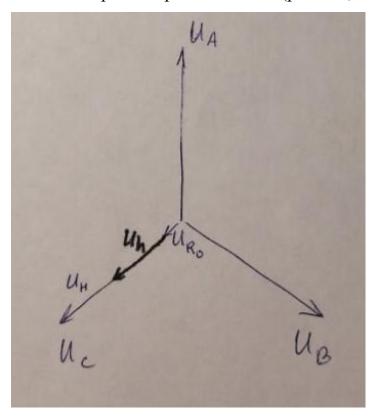


Рис. 4.4 — Диаграмма напряжений для напряжения прикосновения Для отключенной световой нагрузки напряжение на корпусе K_2 равно нулю, напряжение прикосновения также отсутствует.

Добавим в схему повторное заземление $R_{\text{повт}} = 10$ Ом и выполним измерения (рис. 4.5, табл. 7).

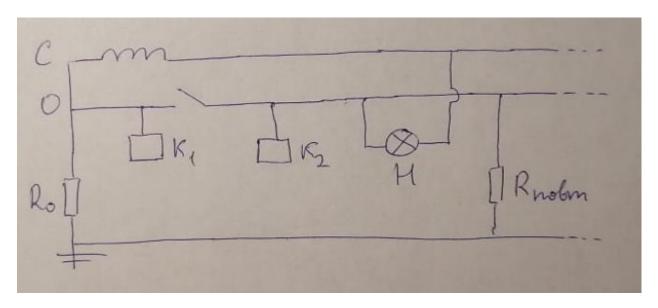


Рис. 4.5 — Схема обрыва нулевого провода с повторным заземлением Табл. 7 — Результаты измерений при обрыве нулевого провода с повторным заземлением

| Осветительная нагрузка | Значения напряжений относительно земли, В | | | | | | | |
|---------------------------|---|-----------|-----------|------------------|----------|------------------|--|--|
| | 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. 4.6).

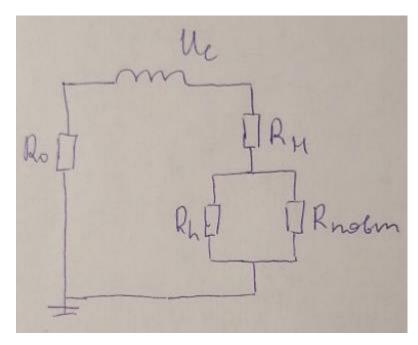


Рис. 4.6 – Упрощенная схема напряжения прикосновения с повторным заземлением

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.

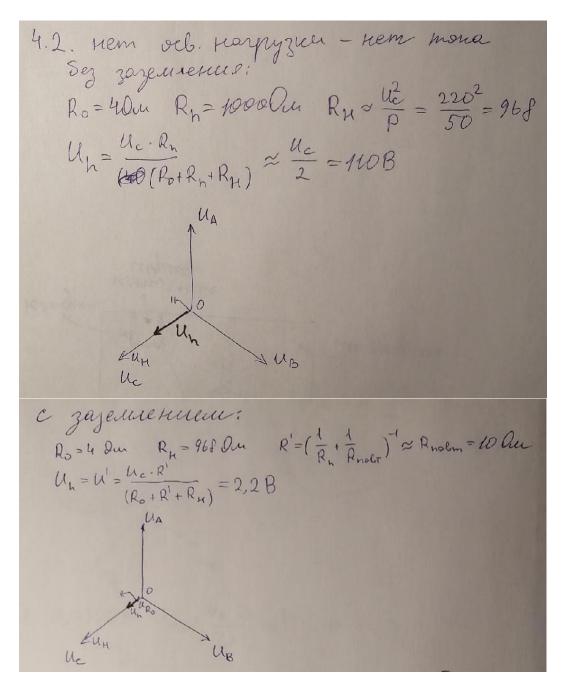


Рис. 4.7 – Расчет напряжения на человеке при включенной осветительной нагрузке

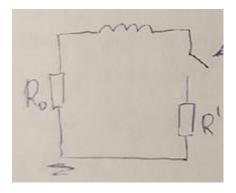


Рис. 4.8 – Упрощенная схема для отсутствия осветительной нагрузки

4.3. 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. 4.9, табл. 8).

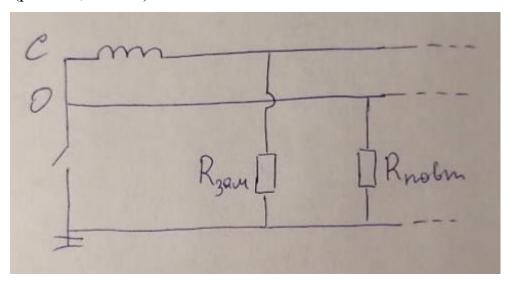


Рис. 4.9 – Замыкание фазы на землю

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

| $\mathbf{T} \subset 0$ | T) | U | | 1 | |
|------------------------|---------------|--------------|-----------------|-----------|-----------|
| I and X | PANUTI TOTI I | IIIIIAMAMCII | DITITIONED INTO | thant ite | DEMINIO |
| таол. о — | Результаты | измерении | замыкапия | wasm no | a schille |
| _ | J | 1 | | 1 | |

| | Значения знапряжений относительно земли, В опротивлений, Ом | | | | | 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. 4.10).

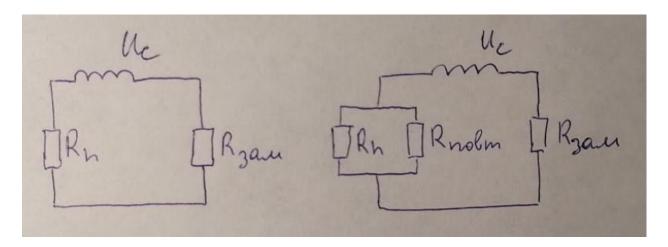


Рис. 4.10 – Упрощенная схема касания при замыкании на землю Очевидно, что напряжение на человеке будет рассчитываться как:

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

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

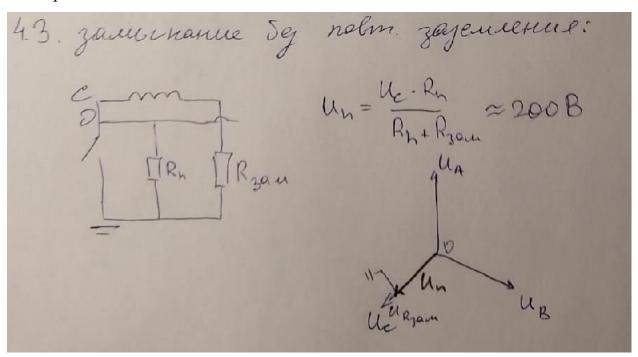


Рис. 4.11 — Расчет напряжения прикосновения на человеке без повторного заземления

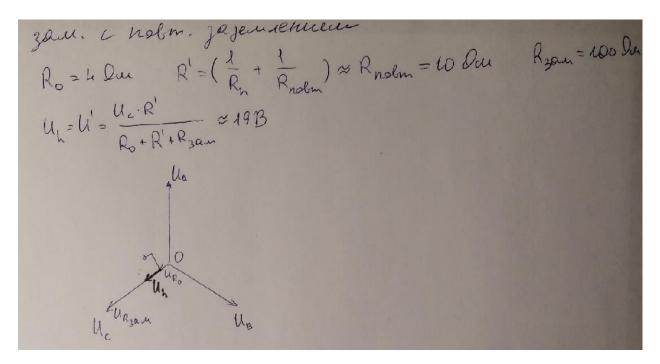


Рис. 4.12 — Расчет напряжения прикосновения на человеке без повторного заземления