

ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ РЕГУЛИРУЕМОЙ КОММУТАЦИИ ОТВЕТВЛЕНИЯ ШАХТНОЙ УЧАСТКОВОЙ СЕТИ НА УСТОЙЧИВОСТЬ РАБОТЫ АППАРАТА ЗАЩИТНОГО ОТКЛЮЧЕНИЯ

Маренич К.Н. канд. техн. наук, доц., Руссиян С.А., ассистент
Донецкий национальный технический университет

Исследованы переходные процессы в электросети участка шахты при регулируемой коммутации кабельного ответвления и их влияние на устойчивость работы аппаратуры защитного отключения.

The transients in the electric system of a site of mine are investigated at adjustable switching cable branch and their influence on stability of work of the equipment of protective switching-off.

Постановка задачи и её актуальность. Многолетняя практика эксплуатации участковых аппаратов защитного отключения (АЗ) от утечек тока на землю в шахтных участковых электросетях свидетельствует о критичности их схемы к параметрам электромагнитных переходных процессов, возникающих при контакторной коммутации асинхронных двигателей (АД) потребителей [1]. Сущность технического противоречия состоит в том, что в процессе контакторного включения, либо отключения участка сети с АД коммутируемые реактивные составляющие элементов создают всплеск тока, следствием чего является пропорциональное увеличение напряжения на реагирующем органе АЗ.

Существующая тенденция к увеличению мощности технологических установок шахт создаёт предпосылки для применения более мощных и разветвлённых участковых кабельных сетей, перевода их на более высокий (1140 В) уровень номинального напряжения. В результате, создаются условия для превышения напряжением на реагирующем органе АЗ предельного значения на интервале существования коммутационного переходного процесса [2; 3].

Задача повышения устойчивости АЗ к коммутационным переходным процессам может быть решена путём управления последними [4]. Поэтому актуальным является установление приемлемых параметров регулируемой коммутации при включении и отключении асинхронных двигателей участка шахты.

Анализ исследований и публикаций. Принципиальная возможность применения симметричных силовых тиристорных коммутаторов (СТК) в составе низковольтного электротехнического комплекса участка шахты установлена в исследовании [5]. Однако в данном исследовании решена задача совместности работы тиристорного коммутатора с работой АЗ и не определены параметры регулируемой коммутации АД, отвечающие критерию минимизации продолжительности процесса при ограничении на допустимом уровне напряжения на реагирующем органе АЗ.

Постановка задачи. Задачей исследований является установление приемлемых параметров регулируемой коммутации АД потребителей участка шахты, отвечающих требованию обеспечения устойчивости работы АЗ при минимизации продолжительности процесса.

Основной материал и результаты исследования. Влияние параметров электрической сети на устойчивость работы АЗ при регулируемой коммутации АД может быть исследовано на основе расчётной схемы (рис. 1). Силовой тиристорный коммутатор (СТК), функционируя в режиме фазового управления, изменяет свою проводимость в полном диапазоне при изменении угла α отпирания тиристоров в диапазоне $180 \leq \alpha \leq 0$ (эл. град.).

Применительно к схеме (рис. 1) следует задаться законом изменения угла α отпирания тиристоров и продолжительностью изменения этого угла во всём диапазоне. Исходя из параметров известных серийных систем “soft - start” для асинхронных электроприводов средней мощности введём допущения: продолжительность Δt изменения угла α отпирания тиристоров СТК (в полном диапазоне) не превышает 2 с; закон изменения α - линейный:

при пуске АД:

$$\alpha(t)_{\text{лин.пуск}} = 180^\circ - Qt, \quad (2)$$

при отключении АД:

$$\alpha(t)_{\text{лин.отк}} = Qt, \quad (3)$$

где $Q \in [0,09; 0,9]$ - интенсивность коммутации (град/мс).

В исходном исследовании [3] была установлена рациональность применения модели, где вследствие коммутации оперативный ток циркулирует по четырёхконтурной схеме. С целью учёта функционирования СТК в данной схеме предлагается имитация работы тиристоров двумя ключами К1.1; К1.2 в цепи активной и ёмкостной составляющих утечки R_{yt1} ; C_{yt1} (рис. 2). Ключи замыкаются с частотой сети и фазовой задержкой, соответствующей углу α .

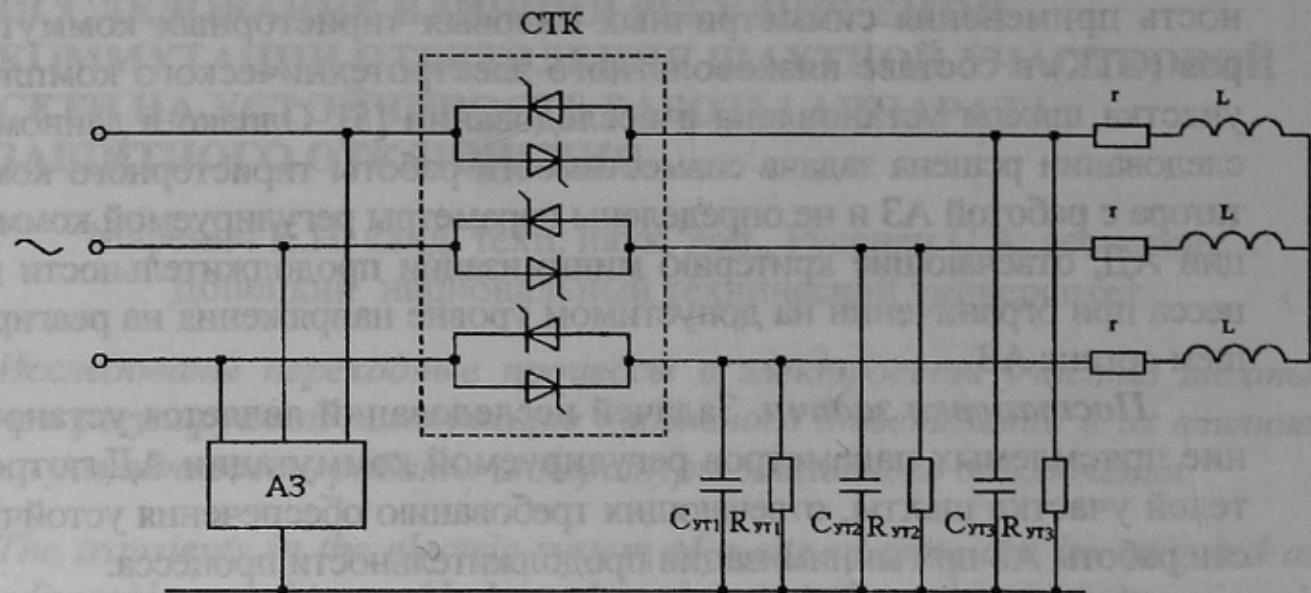


Рисунок 1 – Расчёчная схема фрагмента электросети с тиристорным коммутатором

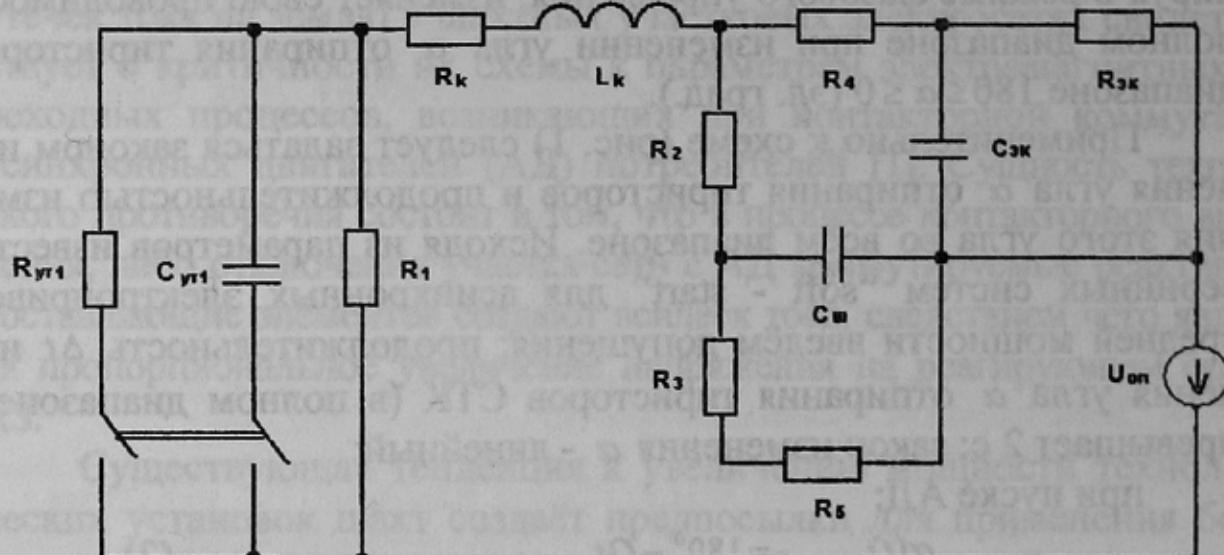


Рисунок 2 – Схема замещения фрагмента комбинированной электросети участка шахты с элементами цепи оперативного тока аппарата АЗУР-4

Предметом исследования является определение падения напряжения на реагирующем органе аппарата защиты от утечек тока на землю типа АЗУР-4, представленном сопротивлением R_5 , в зависимости от совокупности факторов воздействия.

Учитывая, что задержка отпирания на угол α каждого тиристора СТК синхронизирована с каждым фазным напряжением сети по

обеим полуволнам, следует дополнительно установить, насколько адекватно этот процесс может быть представлен однофазным коммутатором в расчётной схеме (рис 2).

С целью проверки предложена полнофазная компьютерная модель [2], включающая оперативные цепи АЗ и симметричный СТК (тиристорный регулятор напряжения – TRN, рис. 3).

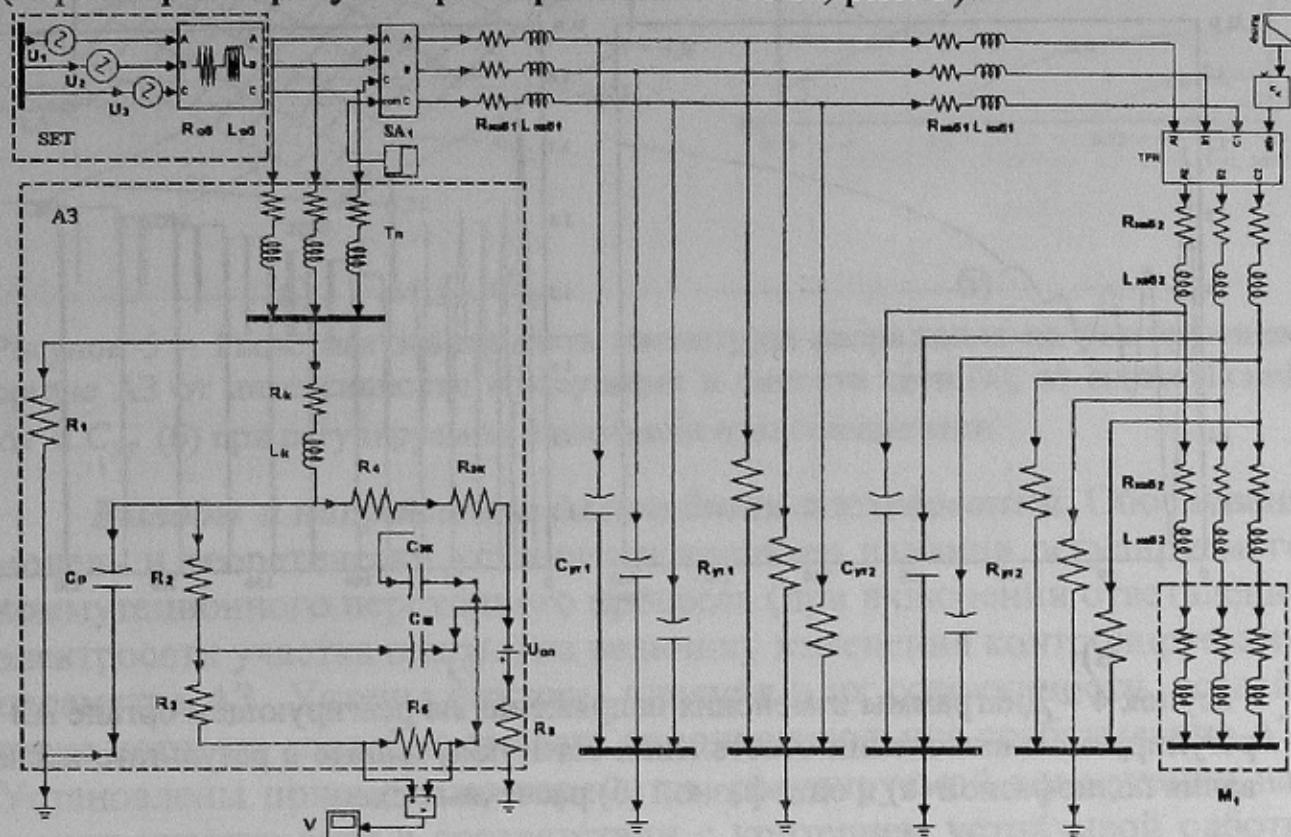


Рисунок 3 – Расчетная модель схемы электросети участка шахты

Управляющие импульсы подаются на TRN от системы импульсно-фазового управления (СИФУ), реализованной в среде Simulink. Синхронизация СИФУ осуществлена по фазным напряжениям питающей сети в обеих её полярностях.

Применительно к процессу управляемого включения ответвления сети приняты следующие допущения:

- действующее линейное номинальное напряжение трёхфазной сети – 1140 В частоты 50 Гц;
 - параметры изоляции электросети участка ($R_{u3} = 50$ кОм/фазу, $C_{yt1} + C_{yt2} \leq 1$ мкФ/фазу);
 - максимальная продолжительность изменения напряжения на нагрузке (по линейному закону) при её включении $\Delta t_{max} = 2$ с.
 - контролируемый (предельно допустимый) уровень падения напряжения на реагирующем элементе $R_s = 2,4$ В.

В результаті дослідження моделей (рис.2) і (рис.3) отримана залежність падіння напруження ΔU на реагуючому органі АЗ (R_s) при управляемому включенні відгалуження електромережі. Примінительно до інтервалу $\Delta t=2$ с, вказані на рисунку 4 діаграми параметра ΔU для повнофазної та однофазної розрахункових схем наведені на рис. 4.

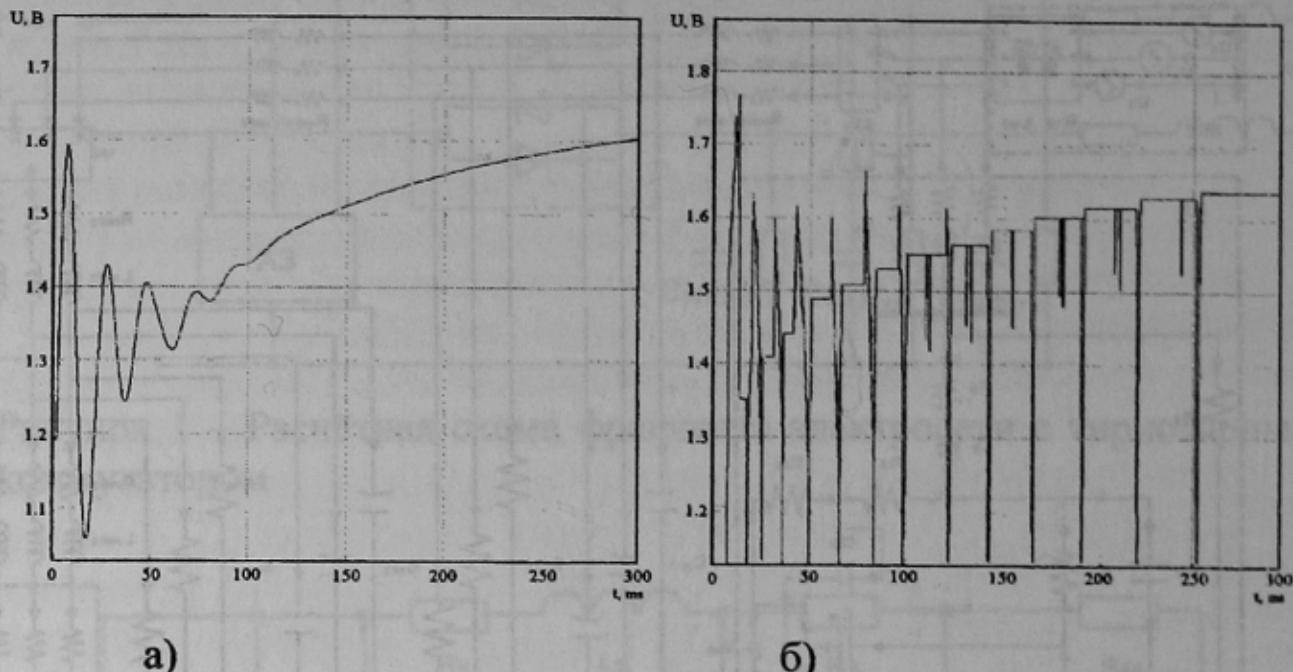
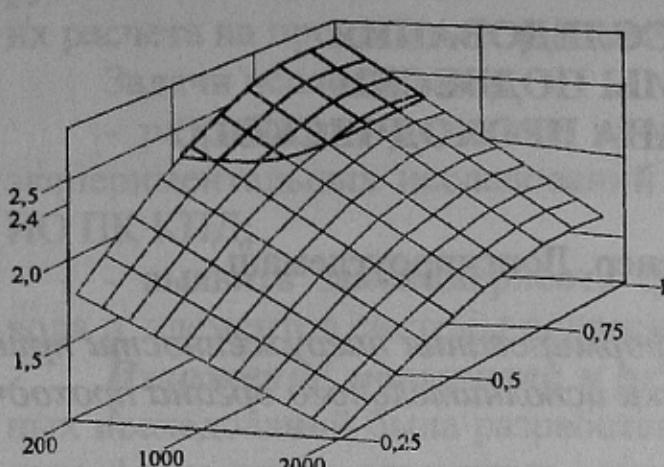
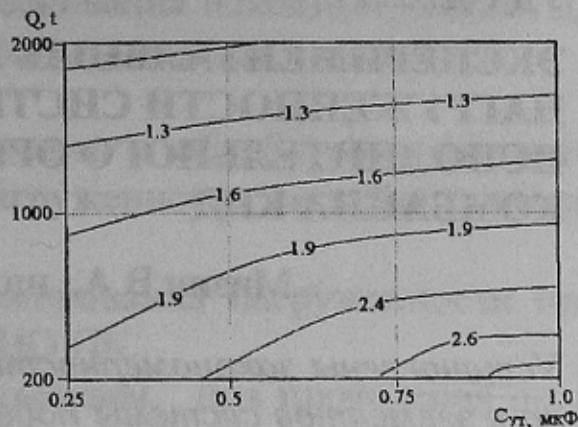


Рисунок 4 – Діаграмми змінення напруження на реагуючому органі АЗ при регулюванні включенні відгалуження мережі, отримані в результаті дослідження повнофазної (а) та однофазної (б) розрахункових схем

Виявлені суттєві відмінності результатів моделювання регулюючих комутаційних процесів дозволяють зробити висновок про недопустимість використання в цьому напрямку дослідження упрощеної – однофазної розрахункової схеми.

Примінительно до повнофазної розрахункової схеми вплив сукупності факторів (ємкості ізоляції мережі C_{iz} та тривалості комутації Δt) на амплітуду параметра ΔU показано на діаграмі (рис. 5а). Це дозволяє встановити придатливі параметри регулюваної комутації навантаження в залежності від ємкості ізоляції мережі (рис. 5б).

Дослідження процесів при управляемому відключені відгалуження мережі не виявило з'явлення суттєвих перенапруженостей на ємкості неотключеної частини мережі.

а) $\Delta t, U, C_{yt}$ 

б)

Рисунок 5 – Расчтная зависимость амплитуды напряжения на реагирующем органе АЗ от интенсивности коммутации и ёмкости сети (а), от соотношений Δt и C_{yt} (б) при регулируемом включении ответвления сети

Выводы и направление дальнейших исследований. Обоснована модель и теоретически установлен характер влияния регулируемого коммутационного переходного процесса (при включении ответвления электросети участка шахты) на величину изменения контролируемого параметра АЗ. Учтены факторы влияния в их совокупности, воздействие которых способно вызвать самопроизвольное срабатывание АЗ. Установлены приемлемые параметры регулируемой коммутации нагрузки участка сети в соответствии с критерием устойчивой работы АЗ при продолжительности коммутационного процесса не более 2 с.

Направлением дальнейших исследований является изучение особенностей влияния на устойчивость работы АЗ регулируемого коммутационного процесса при повторном включении потребителя, двигатель которого находится в состоянии свободного выбега.

Список источников.

1. Дзюбан В.С. Апараты защиты от токов утечки в шахтных электрических сетях. – М.: Недра. 1982. с. 87-106.
2. Маренич К.Н., Руссиян С.А. О влиянии параметров участковой электросети шахты на устойчивость работы аппарата АЗУР-4 при включении кабельного ответвления. Взрывозащищённое электрооборудование: Сб. науч. тр. УкрНИИВЭ/ Под ред. В.С. Дзюбана. – Донецк: ООО “Юго-Восток, Лтд.”, 2005, - с.84-88.
3. Маренич К.Н. Руссиян С.А. Коммутационные дугообразования как фактор нарушения стабильности работы аппаратуры защитного отключения потребителей участка шахты. Зб. наукових праць ДонНТУ. Серія: „Гірнико-електромеханічна”. Випуск 101. Донецьк ДонНТУ 2005.- С. 87 – 94.
4. Тиристорные преобразователи напряжения для асинхронного электропривода / Л.П. Петров, О.А. Андрющенко, В.М. Капинос и др. М. Энергоатомиздат. 1986.
5. Колосюк В.П. Защитное отключение рудничных электроустановок. М.: Недра, 1980.- 334 с. 271-283.

Дата поступления статьи в редакцию: 26.10.06